

COMMITTENTE:

COMUNE DI VARISELLA

OGGETTO:

RIGENERAZIONE URBANA DI EDIFICI COMUNALI
NEL NUCLEO STORICO DELLA BORGATA
MONCOLOMBONE - LOTTO 1A -
PRIMO STRALCIO - MESSA IN SICUREZZA
CUP: I97B25000100006



Città metropolitana di Torino



LOCALITÀ DELL'INTERVENTO:

COMUNE DI VARISELLA - BORGATA MONCOLOMBONE

CODICE AREA:

STR

FASE PROGETTUALE:

PROGETTO ESECUTIVO

N° ELABORATO:

003

ARCHIVIO:

5803

292

STR

003

ESE

00

SCALA:

-

TITOLO ELABORATO:

RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE

DATA:

Loranzè,
OTTOBRE 2026

CONTROLLO QUALITA' ELABORATI

			REDATTO	VERIFICATO	RIESAMINATO	APPROVATO	REV	DATA	NOTE
CODICE	AMBITO PROGETTUALE	RESPONSABILE D'AREA		RESP. AREA	COORDINATORE	RESP. PROG.	0	10/2026	EMISSIONE
ARC	ARCHITETTURA ED EDILIZIA	Arch. M. DI PERNA	.	.	M.C.	L.V.	1	.	.
GEO	AMBIENTE E TERRITORIO	Geol. P. CAMBULI	.	.			2	.	.
DLS	DIREZIONE LAVORI E SICUREZZA	Ing. C. PACE	.	.			3	.	.
ENE	ENERGETICA	Ing. A. BREGOLIN	.	.			4	.	.
IDR	IDRAULICA	Ing. G. BERTOLA	.	.			5	.	.
IEL	IMPIANTI ELETTRICI E SPECIALI	Dott. Ing. E. MERCADO	.	.			6	.	.
TFM	IMPIANTI TERMOFLUIDOMECCANICI	Ing. A. BREGOLIN	.	.			7	.	.
INF	INFRASTRUTTURE	Ing. A. VACCARONE	.	.			8	.	.
STR	STRUTTURE	Ing. A. VACCARONE	.	A.V.			9	.	.
VVF	PREVENZIONE INCENDI	Ing. K. ALDBAISSY	.	.			10	.	.
EXT	COLLABORATORI ESTERNI	.	.	.			11	.	.

PROGETTISTA:

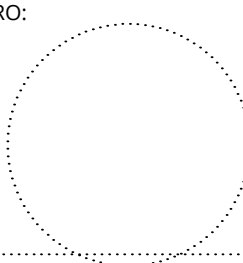
Ing. Lorenzo VIGNONO
N° 13123 ALBO INGEGNERI
PROVINCIA DI TORINO

TIMB



ALTRA FIGURA:

TIMBRO:



Azienda con sistema
qualità certificato ISO 9001



oice

Associazione delle organizzazioni di ingegneria
di architettura e di consulenza tecnico-economica





INDICE.

1. PREMESSA.....	2
2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	3
3. METODO E CODICE DI CALCOLO.....	4
4. MODELLAZIONE E SCHEMA STATICO DELLA STRUTTURA.....	5
5. CARATTERISTICHE E RESISTENZE DI CALCOLO DEI MATERIALI.	9
5.1. Calcestruzzo armato.....	9
5.2. Muratura portante.....	15
5.3. Legno massiccio.....	16
6. CRITERIO DI PROGETTAZIONE E METODO DI VERIFICA.....	19
6.1. Fattore di comportamento.	22
6.2. Rispetto dei requisiti nei confronti degli stati limite.....	24
6.3. Analisi sismica dinamica lineare.....	24
7. ANALISI DEI CARICHI.....	25
8. COMBINAZIONI DI CARICO.....	30
9. RISULTATI DI CALCOLO.....	31
10. VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE.....	36
11. CONCLUSIONI.....	54



1. PREMESSA.

L'oggetto della presente relazione di calcolo riguarda i criteri di dimensionamento ed i calcoli strutturali da eseguirsi nell'ambito del progetto denominato *"Riqualificazione e messa in sicurezza di alcuni edifici nell'ambito del piano di recupero della borgata di Moncolombone, lotto funzionale I"* da realizzarsi nel comune di Varisella (TO). Le opere strutturali in progetto prevedono la realizzazione di:

- **Struttura ad uso polifunzionale:** l'opera in progetto è costituita da una struttura portante in muratura, realizzata mediante blocchi in laterizio tipo Poroton per muratura portante, allettati con giunti di malta, impostata su una platea di fondazione in calcestruzzo armato. Gli impalcati orizzontali e la copertura sono realizzati mediante elementi strutturali in legno massiccio. Sono inoltre previsti cordoli intermedi in calcestruzzo armato, con la funzione di favorire il comportamento scatolare dell'organismo strutturale e garantire un efficace collegamento tra gli elementi lignei degli impalcati e le pareti perimetrali in muratura. È inoltre presente un vano per montacarichi delimitato da pareti in calcestruzzo armato.

Ai sensi dei capitoli 4, 6, 7 delle Norme Tecniche per le Costruzioni, l'opera in progetto è considerata un intervento di nuova realizzazione.

Si è proceduto al dimensionamento dell'opera in progetto adottando il metodo semiprobabilistico agli stati limite, secondo le disposizioni ed i livelli di sicurezza riportati nelle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO.

I calcoli e le verifiche riportate nella presente relazione sono stati condotti facendo riferimento al disposto delle seguenti norme:

- Legge n° 1086 del 05/11/1971 – *“Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica”*;
- Legge n° 64 del 02/02/1974 – *“Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche”*;
- D.M. del 24/01/1986 – *“Norme tecniche relative alle costruzioni antisismiche”*;
- D.M. LL.PP. del 11/03/1988 – *“Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione”*;
- D.M. del 14/02/1992 – *“Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche”*;
- D.M. del 09/01/1996 – *“Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche”*;
- D.M. del 16/01/1996 – *“Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche”*;
- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 n° 252 AA.GG./S.T.C. – *“Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. del 09/01/1996”*;
- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 n° 65 AA.GG. – *“Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. del 16/01/1996”*;
- D.P.R. n° 380 del 06/06/2001- *“Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentali in materia edilizia Circ. n° 11651 del 14/02/1974”*;
- OPCM del 20/03/2003 n° 3274 – *“Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per la costruzione in zona sismica”*;
- OPCM 02/10/2003 n° 3316 – *“Modifiche ed integrazioni all'OPCM 20 marzo 2003 n° 3274”*;
- OPCM 03/05/2005 n° 3431 – *“Ulteriori modifiche ed integrazioni all'OPCM 20 marzo 2003, n° 3274”*;
- OPCM 28/04/2006 n° 3519 – *“Criteri generali per l'individuazione delle zone sismiche e per la formazione e l'aggiornamento degli elenchi delle medesime zone”*;
- D.M. del 07/03/2017 – *“Linee guida per la classificazione del rischio sismico delle costruzioni”*;
- D.M. del 17/01/2018 – *“Norme tecniche per le costruzioni”*;
- Circolare n°7 del 21/01/2019 – *“Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni” di cui al D.M. del 17/01/2018”*.

Conformemente a quanto previsto dal paragrafo 12 del D.M 17/01/2018 si sono considerati anche i seguenti riferimenti tecnici che si intendono coerenti con i principi del D.M. stesso:

- UNI EN 1990 – *“Criteri generali di progettazione strutturale”* ed appendice nazionale;
- UNI EN 1991 – *“Azioni sulle strutture”* ed appendice nazionale;
- UNI EN 1992 – *“Progettazione delle strutture in calcestruzzo”* ed appendice nazionale;
- UNI EN 1996 – *“Progettazione delle strutture in muratura”* ed appendice nazionale;
- UNI EN 1997 – *“Progettazione geotecnica”* ed appendice nazionale;
- UNI EN 1998 – *“Progettazione delle strutture per la resistenza sismica”* e appendice nazionale.



3. METODO E CODICE DI CALCOLO.

I calcoli per le verifiche strutturali sono stati condotti adottando il metodo semiprobabilistico agli stati limite, verificando i requisiti di sicurezza allo stato limite ultimo ed allo stato limite di esercizio.

La schematizzazione della procedura adottata può essere sinteticamente così riassunta:

- Individuazione della classe d'uso dell'opera e della sua vita utile;
- Definizione delle azioni agenti in condizioni statiche e dinamiche, attraverso l'individuazione delle condizioni di carico;
- Predisposizione delle combinazioni di carico (con i relativi coefficienti di combinazione) allo SLU, SLE, SLV, SLD;
- Analisi dell'involuppo delle azioni agenti;
- Verifica degli elementi strutturali e della funzionalità della struttura.

La sicurezza e le prestazioni sono state garantite verificando gli stati limite sopra definiti in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme.

L'analisi strutturale condotta è stata del tipo: **ANALISI SISMICA DINAMICA LINEARE**.

La modellazione e la rielaborazione dei risultati del calcolo sono stati effettuati con il programma di modellazione ModeSt ver. 8.37, prodotto da Tecnisoft Harpaceas.

Il software è sviluppato appositamente per il BIM, ed è in grado di calcolare anche i modelli più complessi grazie a potenti mesh automatiche agli elementi finiti, algoritmi non lineari ed una raccolta completa di codici di progettazione, in modo da ottenere risultati accurati.

L'API (Application Programming Interface) aperta offre una soluzione di analisi scalabile e specifica per ogni Paese, adatta a qualunque tipo di struttura.

ModeSt ver. 8.37 permette di analizzare una grande varietà di strutture ed è dotato di funzionalità appositamente sviluppate per la modellazione, l'analisi e la progettazione.

Il software è adatto per l'analisi strutturale ed è dotato di potenti tecniche per la generazione di mesh, che permette di lavorare in modo più efficace anche sui modelli più complessi.

Gli strumenti di definizione automatica delle mesh ne consentono la manipolazione manuale, il suo perfezionamento e la sua generazione attorno ad aperture di ogni forma e dimensione.

ModeSt ver. 8.37 comprende risolutori all'avanguardia per garantire una rapida elaborazione anche dei modelli strutturali più complessi.

4. MODELLAZIONE E SCHEMA STATICO DELLA STRUTTURA.

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti, considerandola nella sua tridimensionalità. Si è quindi proceduto alla verifica dell'opera con riferimento alle combinazioni di carico previste dalla normativa vigente.

Come indicato in premessa, la struttura, a destinazione polifunzionale, è costituita da una struttura portante in muratura ordinaria e si sviluppa su un piano fuori terra oltre alla copertura, per un'altezza complessiva di circa 9,36 m. Di seguito si riportano le viste in pianta e in sezione della struttura oggetto di analisi.

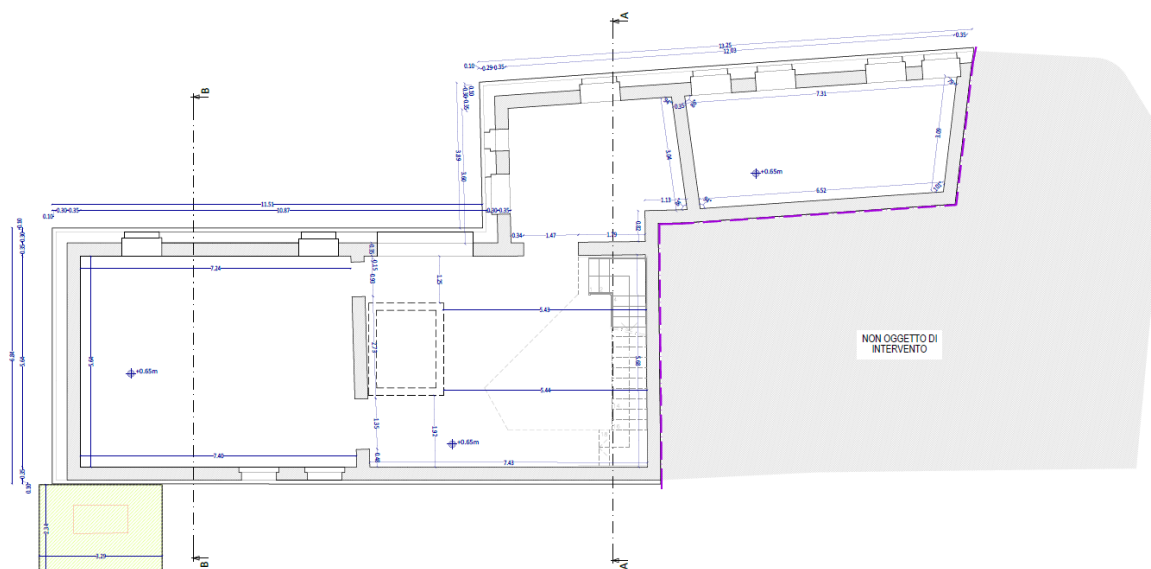


Figura 1 – Vista in pianta piano terra

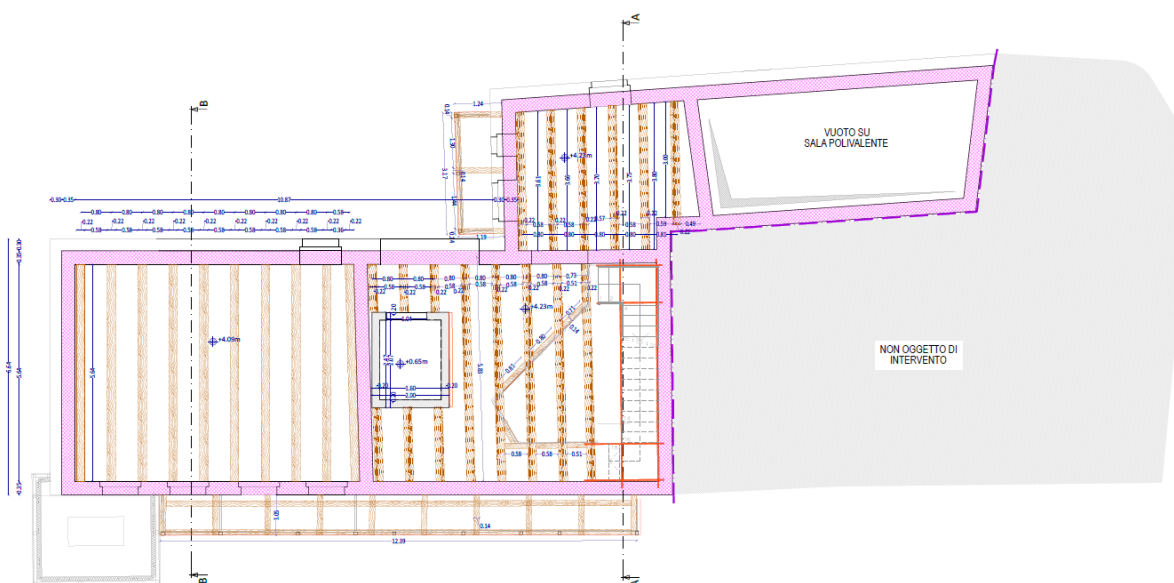


Figura 2 – Vista in pianta piano primo

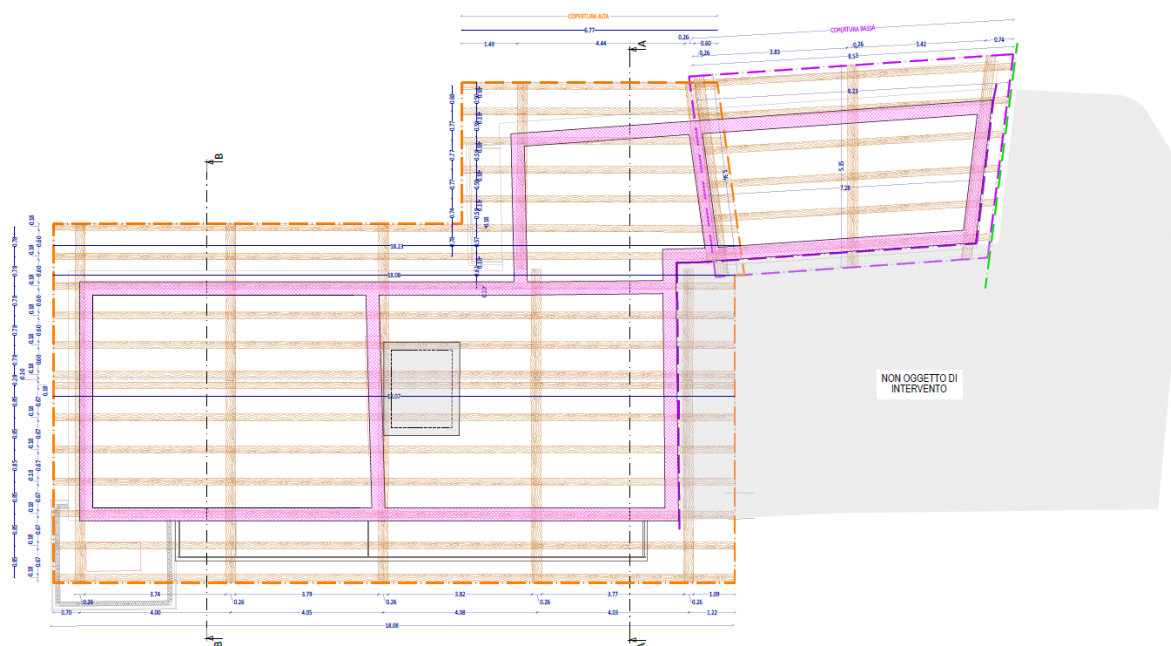


Figura 3 – Vista in pianta copertura

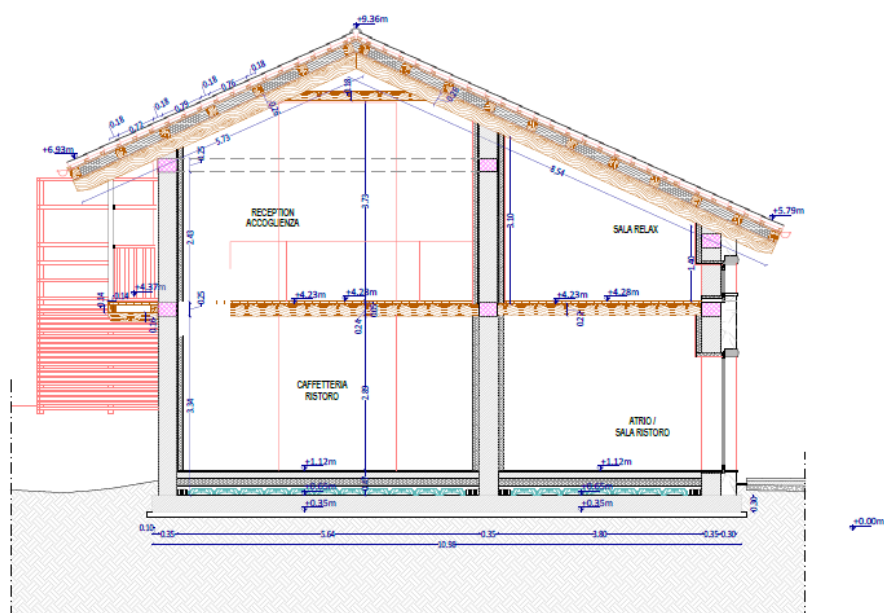


Figura 4 – Sezione A-A

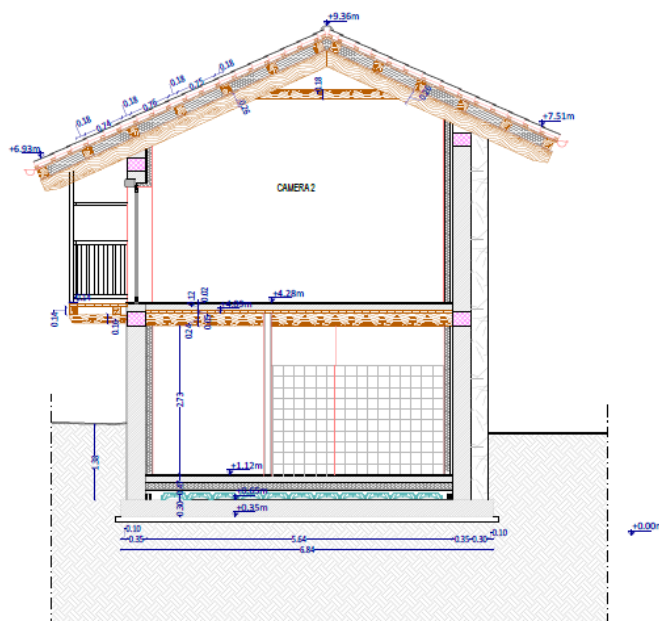


Figura 5 – Sezione B-B

Gli elementi finiti utilizzati per la modellazione della struttura sono i seguenti:

- Elementi monodimensionali di tipo trave in c.a. sezione rettangolare 35x20 cm, 35x35 cm)
- Elementi monodimensionali di tipo trave in legno (sezione rettangolare 18x18 cm, 22x24 cm, 26x26 cm, 16x16 cm, 14x14 cm, 18x20 cm, 26x28 cm)
- Elementi bidimensionali di tipo platea in c.a. (spessore pari a 30 cm);
- Elementi bidimensionali di tipo soletta in c.a. (spessore pari a 20 cm);
- Elementi bidimensionali di tipo parete in c.a. (spessore pari a 20 cm);
- Elementi bidimensionali di tipo parete in muratura (spessore pari a 35 cm);

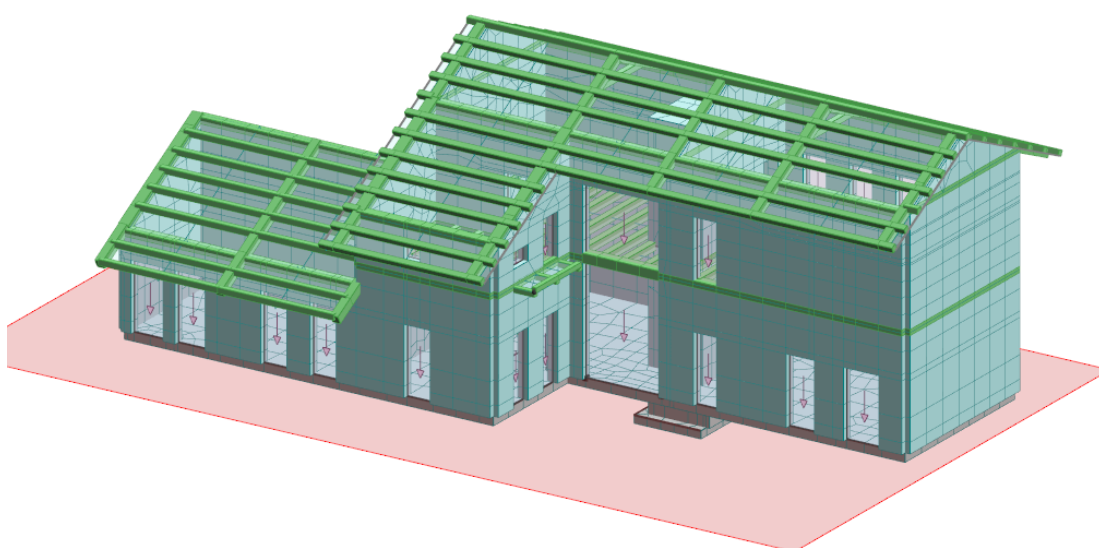


Figura 6 – Vista 3D ModeSt struttura



Al fine di considerare l'interazione struttura terreno sono stati adottati dei vincoli elastici ed un coefficiente di sottofondo pari a:

- 20000 kN/m³ per la platea avente spessore pari a 30 cm.

I parametri geotecnici sono stati definiti tenendo conto della stratigrafia del terreno. La determinazione del coefficiente di sottofondo è avvenuta mediante il programma AZTEC Utility, composto da una serie di moduli, indipendenti fra loro, che permettono di risolvere alcuni problemi frequenti in fase di progettazione geotecnica.

Si precisa inoltre che, oltre al modello globale della struttura, sono stati sviluppati specifici modelli locali della copertura in legno e del solaio d'interpiano, al fine di valutarne con maggiore accuratezza il comportamento strutturale e di verificare la coerenza dei risultati ottenuti mediante il modello globale.

Si riportano di seguito i parametri dei materiali considerati nella modellazione della struttura.

Mat.	Comm.	P <daN/mc>	E <daN/cm ² >	G <daN/cm ² >	v	α
5	Calcestruzzo classe C25/30	2500	314472.00	142942.00	0.1	1.00E-05
20	Legname a media elasticità	460	120000.00	7500.00	0.39	4.00E-06
23	Muratura POROTON	860	53000.00	21200.00	0.25	1.00E-05

Tabella 1 – Parametri materiali ModeSt

5. CARATTERISTICHE E RESISTENZE DI CALCOLO DEI MATERIALI.

Si riportano le caratteristiche dei materiali previsti in progetto.

5.1. Calcestruzzo armato.

Classe di esposizione.

Le diverse superfici di calcestruzzo di un dato componente strutturale possono essere soggette a diverse azioni ambientali, classificate dalla norma UNI EN 206:2016 come **classi di esposizione**. Le classi di esposizione da scegliere dipendono dalle disposizioni valide nel luogo d'impiego del calcestruzzo, e tale classificazione non esclude considerazioni in merito a condizioni speciali che possano esistere nel luogo di impiego del calcestruzzo o di misure protettive come l'uso di acciaio inossidabile o altri metalli resistenti alla corrosione e l'uso di rivestimenti protettivi per il calcestruzzo o per l'armatura. Le Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, al paragrafo 4.1.2.2.4.2, stabiliscono che le condizioni ambientali possano essere suddivise, ai fini della protezione contro la corrosione delle armature metalliche, in condizioni ordinarie, aggressive e molto aggressive in relazione a quanto indicato nella seguente tabella. La suddivisione fa riferimento alle classi di esposizione definite nelle Linee Guida per il calcestruzzo strutturale emesse dal Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici.

CONDIZIONI AMBIENTALI	CLASSE DI ESPOSIZIONE
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Tabella 2 – Descrizione delle condizioni ambientali – Tab. 4.1.III D.M. 17/01/2018

La seguente tabella mostra le diverse classi di esposizione tra le quali si è scelta la classe di esposizione per l'opera in c.a. in progetto.

Classe esposizione norma UNI 9858	Classe esposizione norma UNI 11104 UNI EN 206 -1	Descrizione dell'ambiente	Esempio	Massimo rapporto a/c	Minima Classe di resistenza	Contenuto minimo in aria (%)
1 Assenza di rischio di corrosione o attacco						
1	X0	Per calcestruzzo privo di armatura o inserti metallici: tutte le esposizioni eccetto dove c'è gelo/disgelo, o attacco chimico. Calcestruzzi con armatura o inserti metallici: in ambiente molto asciutto.	Interno di edifici con umidità relativa molto bassa. Calcestruzzo non armato all'interno di edifici. Calcestruzzo non armato immerso in suolo non aggressivo o in acqua non aggressiva. Calcestruzzo non armato soggetto a cicli di bagnato asciutto ma non soggetto ad abrasione, gelo o attacco chimico.	-	C 12/15	



2 Corrosione indotta da carbonatazione

Nota - Le condizioni di umidità si riferiscono a quelle presenti nel copriferro o nel ricoprimento di inserti metallici, ma in molti casi si può considerare che tali condizioni riflettano quelle dell'ambiente circostante. In questi casi la classificazione dell'ambiente circostante può essere adeguata. Questo può non essere il caso se c'è una barriera fra il calcestruzzo e il suo ambiente.

2 a	XC1	Asciutto o permanentemente bagnato.	Interni di edifici con umidità relativa bassa. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con le superfici all'interno di strutture con eccezione delle parti esposte a condensa, o immerse in acqua.	0,60	C 25/30	
2 a	XC2	Bagnato, raramente asciutto.	Parti di strutture di contenimento liquidi, fondazioni. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso prevalentemente immerso in acqua o terreno non aggressivo.	0,60	C 25/30	
5 a	XC3	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici esterne riparate dalla pioggia, o in interni con umidità da moderata ad alta.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XC4	Ciclicamente asciutto e bagnato.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici soggette a alternanze di asciutto ed umido. Calcestruzzi a vista in ambienti urbani. Superfici a contatto con l'acqua non comprese nella classe XC2.	0,50	C 32/40	

3 Corrosione indotta da cloruri esclusi quelli provenienti dall'acqua di mare

5 a	XD1	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in superfici o parti di ponti e viadotti esposti a spruzzi d'acqua contenenti cloruri.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XD2	Bagnato, raramente asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in elementi strutturali totalmente immersi in acqua anche industriale contenente cloruri (Piscine).	0,50	C 32/40	
5 c	XD3	Ciclicamente bagnato e asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, di elementi strutturali direttamente soggetti agli agenti disgelanti o agli spruzzi contenenti agenti disgelanti. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, elementi con una superficie immersa in acqua contenente cloruri e l'altra esposta all'aria. Parti di ponti, pavimentazioni e parcheggi per auto.	0,45	C 35/45	

4 Corrosione indotta da cloruri presenti nell'acqua di mare

4 a 5 b	XS1	Esposto alla salsedine marina ma non direttamente in contatto con l'acqua di mare.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali sulle coste o in prossimità.	0,50	C 32/40	
	XS2	Permanentemente sommerso.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso di strutture marine completamente immersi in acqua.	0,45	C 35/45	
	XS3	Zone esposte agli spruzzi o alle maree.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali esposti alla battigia o alle zone soggette agli spruzzi ed onde del mare.	0,45	C 35/45	

5 Attacco dei cicli di gelo/disgelo con o senza disgelanti *						
2 b	XF1	Moderata saturazione d'acqua, in assenza di agente disgelante.	Superfici verticali di calcestruzzo come facciate e colonne esposte alla pioggia ed al gelo. Superfici non verticali e non soggette alla completa saturazione ma esposte al gelo, alla pioggia o all'acqua.	0,50	C 32/40	
3	XF2	Moderata saturazione d'acqua, in presenza di agente disgelante.	Elementi come parti di ponti che in altro modo sarebbero classificati come XF1 ma che sono esposti direttamente o indirettamente agli agenti disgelanti.	0,50	C 25/30	3,0
2 b	XF3	Elevata saturazione d'acqua, in assenza di agente disgelante	Superfici orizzontali in edifici dove l'acqua può accumularsi e che possono essere soggetti ai fenomeni di gelo, elementi soggetti a frequenti bagnature ed esposti al gelo.	0,50	C 25/30	3,0
3	XF4	Elevata saturazione d'acqua, con presenza di agente antigelo oppure acqua di mare.	Superfici orizzontali quali strade o pavimentazioni esposte al gelo ed ai sali disgelanti in modo diretto o indiretto, elementi esposti al gelo e soggetti a frequenti bagnature in presenza di agenti disgelanti o di acqua di mare.	0,45	C 28/35	3,0
6 Attacco chimico**						
5 a	XA1	Ambiente chimicamente debolmente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Contenitori di fanghi e vasche di decantazione. Contenitori e vasche per acque reflue.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XA2	Ambiente chimicamente moderatamente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di terreni aggressivi.	0,50	C 32/40	
5 c	XA3	Ambiente chimicamente fortemente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di acque industriali fortemente aggressive. Contenitori di foraggi, mangimi e liquame provenienti dall'allevamento animale. Torri di raffreddamento di fumi di gas di scarico industriali.	0,45	C 35/45	

Tabella 3 - Classi di esposizione

In particolare, per le opere in c.a. si prevede una classe di esposizione pari XC2.

Classe di consistenza.

La classe di consistenza è una proprietà del calcestruzzo allo stato fresco che influenza fortemente le proprietà del calcestruzzo indurito e la si misura facilmente in cantiere con il cono di Abrams. La classe di consistenza è da considerarsi come un indice della lavorabilità del calcestruzzo, cioè la caratteristica che consente di confezionare, trasportare, gettare e compattare il materiale con una certa facilità. Si riportano nella seguente tabella i valori delle classi di abbassamento al cono (slump) in funzione del relativo abbassamento al cono. Il calcestruzzo scelto per la realizzazione dell'opera in c.a. in progetto possiede una classe di consistenza S4.

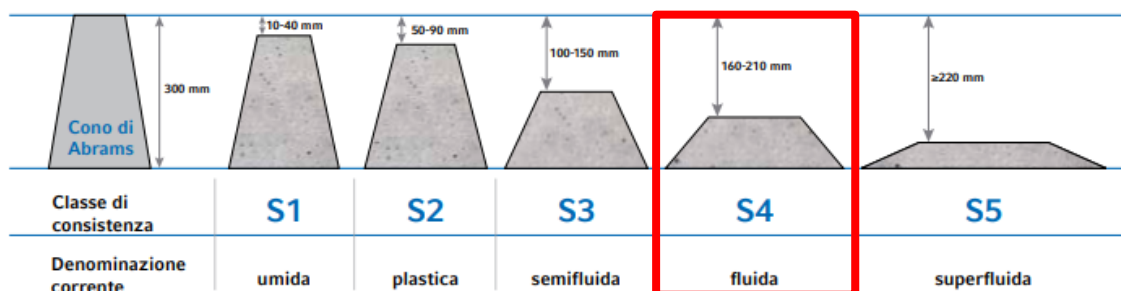


Figura 7 – Classi di consistenza



Classe di contenuto in cloruri.

I cloruri presenti nella massa cementizia sono una delle cause più importanti del degrado delle armature d'acciaio. Questi possono penetrare dall'esterno, se presenti in massicce quantità sulla superficie dell'elemento strutturale in calcestruzzo armato, ma possono essere veicolati anche dalle materie componenti il calcestruzzo. Ad esempio, alcuni additivi acceleranti possono contenere una certa quantità di cloruri.

Il contenuto di cloruri nel calcestruzzo non deve eccedere il valore indicato della classe selezionata della seguente tabella (par. 5.2.8 UNI EN 206:2016).

Contenuto massimo di cloruri nel calcestruzzo

Impiego del calcestruzzo	Classe di contenuto in cloruri ^{a)}	Massimo contenuto di Cl ⁻ rispetto alla massa del cemento ^{b)}
In assenza di armatura di acciaio o di altri inserti metallici (ad eccezione dei dispositivi di sollevamento resistenti alla corrosione)	Cl 1,0	1,0%
In presenza di armatura d'acciaio o di altri inserti metallici	Cl 0,20	0,20%
	Cl 0,40	0,40%
In presenza di armatura d'acciaio da precompressione	Cl 0,10	0,10%
	Cl 0,20	0,20%
a) La classe da applicare per uno specifico utilizzo del calcestruzzo dipende da disposizioni valide nel luogo d'impiego del calcestruzzo.		
b) Qualora siano impiegate aggiunte di tipo II e siano considerate nel computo del dosaggio di cemento, il contenuto in cloruri viene espresso come percentuale di ioni cloruro in massa rispetto al cemento + la massa totale delle aggiunte considerate.		

Tabella 4 - Contenuto massimo di cloruri nel calcestruzzo

Leggi costitutive dei materiali per calcestruzzo armato.

Con riferimento ai paragrafi 4.1.2.1.2.1 e 4.1.2.1.2.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, per il calcestruzzo si è considerata la legge costitutiva $\sigma - \epsilon$ di tipo parabola – rettangolo e per l'acciaio d'armatura il modello $\sigma - \epsilon$ di tipo elastico perfettamente plastico.

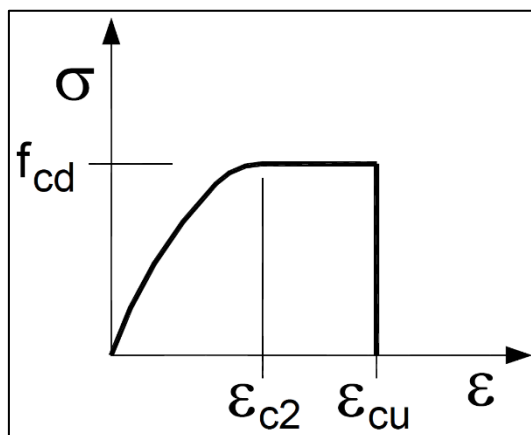


Figura 8 - Modello parabola-rettangolo per il calcestruzzo

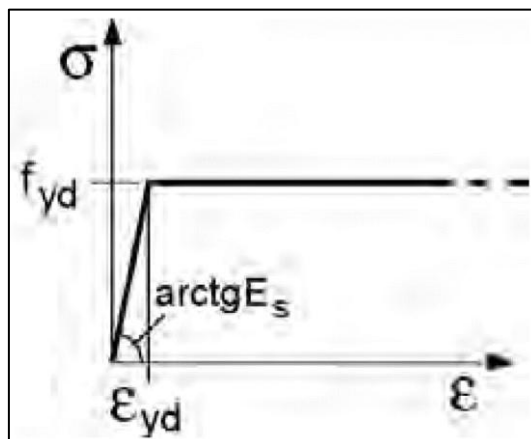


Figura 9 - Modello elastico-perfettamente plastico indefinito per l'acciaio

Determinazione del copriferro.

Le Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 al paragrafo 4.1.6.1.3 prescrivono che “*al fine della protezione delle armature dalla corrosione, lo strato di ricoprimento del calcestruzzo (copriferro) deve essere dimensionato in funzione dell'aggressività dell'ambiente e della sensibilità delle armature alla corrosione, tenendo anche conto delle tolleranze di posa delle armature*”.

A tal fine si può fare riferimento alla UNI EN 1992-1-1 per dimensionare correttamente i copriferri. Il valore nominale del copriferro è calcolato secondo l'espressione:

$$c_{nom} = c_{min} + \Delta c_{dev}$$

Dove:

$$c_{min} = \max\{c_{min,b}; c_{min,dur} + \Delta c_{dur,\gamma} - \Delta c_{dur,st} - \Delta c_{dur,add}; 10mm\}$$

In cui:

- $\Delta c_{dur,\gamma} = \Delta c_{dur,st} = \Delta c_{dur,add} = 0$;
- $c_{min,b}$ è il copriferro minimo necessario per l'aderenza delle armature. Per armature ordinarie $c_{min,b}$ è pari al diametro della barra, nel caso di barre singole, ed al diametro equivalente, nel caso di barre raggruppate;
- $c_{min,dur}$ è il copriferro minimo correlato alle condizioni ambientali e si ricava dai prospetti seguenti in funzione della classe di esposizione, ricordando che la classe strutturale per un periodo di vita nominale presunta della struttura pari a 50 anni è la classe strutturale S4 (vedi prospetti seguenti);
- Δc_{dev} è la tolleranza ed è compresa tra 0 e 10 mm.

prospetto 4.4N Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, requisiti con riferimento alla durabilità per acciai da armatura ordinaria, in accordo alla EN 10080

Requisito ambientale per $c_{min,dur}$ (mm)							
Classe strutturale	Classe di esposizione secondo il prospetto 4.1						
	X0	XC1	XC2 / XC3	XC4	XD1 / XS1	XD2 / XS2	XD3 / XS3
S1	10	10	10	15	20	25	30
S2	10	10	15	20	25	30	35
S3	10	10	20	25	30	35	40
S4	10	15	25	30	35	40	45
S5	15	20	30	35	40	45	50
S6	20	25	35	40	45	50	55



prospetto 4.5N Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, requisiti con riferimento alla durabilità per acciai da precompressione

Requisito ambientale per $c_{min,dur}$ (mm)							
Classe strutturale	Classe di esposizione secondo il prospetto 4.1						
	X0	XC1	XC2 / XC3	XC4	XD1 / XS1	XD2 / XS2	XD3 / XS3
S1	10	15	20	25	30	35	40
S2	10	15	25	30	35	40	45
S3	10	20	30	35	40	45	50
S4	10	25	35	40	45	50	55
S5	15	30	40	45	50	55	60
S6	20	35	45	50	55	60	65

Tabella 5 - Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, in accordo alla EN 10080

A titolo cautelativo, nei calcoli delle opere in c.a. in progetto è stato adottato un valore di copriferro nominale pari a 35 mm.

Stato limite di fessurazione.

Le Norme Tecniche per le Costruzioni, al par. 4.1.2.2.4.4, suddividono in due gruppi le armature:

- Armature sensibili;
- Armature poco sensibili.

Appartengono al primo gruppo gli acciai da precompressione, mentre appartengono al secondo gruppo gli acciai ordinari. Per gli acciai zincati e per quelli inossidabili si può tenere conto della loro minor sensibilità alla corrosione.

Sono ora indicati i criteri di scelta dello stato limite di fessurazione al fine della protezione contro la corrosione delle armature metalliche con riferimento alla tab. 4.1.IV D.M. 17/01/2018.

Tab. 4.1.IV - Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

Gruppi di Esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	w_k	Stato limite	w_k
A	Ordinarie	frequente	apertura fessure	$\leq w_2$	apertura fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
B	Aggressive	frequente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$
C	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	apertura fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$

Tabella 6 – Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

Il paragrafo 4.1.2.2.4 delle NTC 2018 individua i seguenti valori di w_1 , w_2 e w_3 .

w_1	0,2 mm
w_2	0,3 mm
w_3	0,4 mm

Tabella 7 - Valori limite di apertura delle fessure

Le seguenti tabelle riepilogative riassumono le prescrizioni relative al calcestruzzo armato dell'opera in progetto, con riferimento alle condizioni ambientali ed alla sensibilità delle armature alla corrosione.

Calcestruzzo		
Condizione ambientale	Tab. 4.1.III D.M. 17/01/2018	ORDINARIA
Classe di esposizione		XC2
Classe di consistenza		S4
Rapporto acqua / cemento massimo A/C max		0.60
Dimensione nominale degli aggregati massima D max		20 mm
Acciaio		
Acciaio da precompressione presente		NO
Acciaio ordinario presente		SI'
Acciaio zincato presente		NO
Acciaio inossidabile presente		NO

Tabella 8 – Materiali

Calcestruzzo C25/30.

Tipo di calcestruzzo		C25/30
Rck calcestruzzo	(daN/cm ²)	300
Modulo elastico	(daN/cm ²)	314472
Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	(daN/cm ²)	249
Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	(daN/cm ²)	18
Resistenza media (Fcm)	(daN/cm ²)	329
Resistenza media a trazione (Fctm)	(daN/cm ²)	26

Tabella 9 – Caratteristiche calcestruzzo C25/30

Acciaio ordinario per calcestruzzo armato B450C.

Tipo di acciaio		B450C
Modulo elastico	(daN/cm ²)	2060000
Tensione caratteristica di snervamento (Fyk)	(daN/cm ²)	4500
Tensione media di snervamento (Fym)	(daN/cm ²)	4500

Tabella 10 - Caratteristiche acciaio ordinario per calcestruzzo armato B450C

5.2. Muratura portante.

Le pareti portanti saranno realizzate mediante blocchi in laterizio tipo Poroton per muratura portante, allettati con giunti di malta. Le caratteristiche meccaniche della muratura sono state determinate in conformità a quanto previsto al paragrafo 11.10 delle Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, assumendo come dati di partenza la resistenza caratteristica a compressione dei blocchi in calcestruzzo e la classe della malta di allettamento. In particolare, è stata assunta una resistenza caratteristica a compressione del blocco pari a 8 MPa e una malta di classe M10. A partire da tali valori sono stati individuati i parametri meccanici della muratura impiegati nel modello di calcolo, riportati nella tabella seguente.



Tipo muratura		Muratura in Poroton
Resistenza caratteristica a taglio a compressione nulla (f_{vk0})	(daN/cm ²)	3.0
Resistenza caratteristica massima a taglio ($f_{vk,lim}$)	(daN/cm ²)	5.20
Resistenza a compressione (f_k)	(daN/cm ²)	46.60
Resistenza a compressione per forze orizzontali (f_{hk})	(daN/cm ²)	23.00
Modulo elastico (E)	(daN/cm ²)	53000
Modulo elastico tangenziale (G)	(daN/cm ²)	21200

Tabella 11 – Caratteristiche muratura portante di nuova realizzazione

5.3. Legno massiccio

Per la realizzazione delle opere strutturali in legno è previsto l'impiego di legno massiccio avente classe di resistenza C24, classificato secondo la norma UNI EN 338.

Tabella 18-1-Classi di resistenza secondo EN 338, per legno di conifere e di pioppo

Valori di resistenza modulo elastico e massa volumica		C14	C16	C18	C20	C22	C24	C27	C30	C35	C40	C45	C50
Resistenze [MPa]													
flessione	$f_{m,k}$	14	16	18	20	22	24	27	30	35	40	45	50
trazione parallela alla fibratura	$f_{t0,k}$	8	10	11	12	13	14	16	18	21	24	27	30
trazione perpendicolare alla fibratura	$f_{t90,k}$	0.4	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
compressione parallela alla fibratura	$f_{c0,k}$	16	17	18	19	20	21	22	23	25	26	27	29
compressione perpendicolare alla fibratura	$f_{c90,k}$	2.0	2.2	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.1	3.2
taglio	$f_{v,k}$	1.7	1.8	2.0	2.2	2.4	2.5	2.8	3.0	3.4	3.8	3.8	3.8
Modulo elastico [GPa]													
modulo elastico medio parallelo alle fibre	$E_{0,mean}$	7	8	9	9.5	10	11	11.5	12	13	14	15	16
modulo elastico caratteristico parallelo alle fibre	$E_{0,05}$	4.7	5.4	6.0	6.4	6.7	7.4	7.7	8.0	8.7	9.4	10.0	10.7
modulo elastico medio perpendicolare alle fibre	$E_{90,mean}$	0.23	0.27	0.30	0.32	0.33	0.37	0.38	0.40	0.43	0.47	0.50	0.53
modulo di taglio medio	G_{mean}	0.44	0.50	0.56	0.59	0.63	0.69	0.72	0.75	0.81	0.88	0.94	1.00
Massa volumica [kg/m³]													
massa volumica caratteristica	ρ_k	290	310	320	330	340	350	370	380	400	420	440	460
massa volumica media	ρ_m	350	370	380	390	410	420	450	460	480	500	520	550

Tabella 12 - Caratteristiche meccaniche legno massiccio secondo la norma UNI EN 338.

Le strutture in legno devono essere assegnate ad una delle tre classi di servizio elencate al par. 4.4.5 delle NTC 2018. Le classi di servizio hanno lo scopo di definire la dipendenza delle resistenze di progetto e dei moduli elastici del legno dalle condizioni ambientali.

Per le opere in progetto si è adottata una classe di servizio 2.

Tab. 4.4.II - Classi di servizio

Classe di servizio 1	È caratterizzata da un'umidità del materiale in equilibrio con l'ambiente a una temperatura di 20 °C e un'umidità relativa dell'aria circostante che non superi il 65%, se non per poche settimane all'anno.
Classe di servizio 2	È caratterizzata da un'umidità del materiale in equilibrio con l'ambiente a una temperatura di 20 °C e un'umidità relativa dell'aria circostante che superi l'85% solo per poche settimane all'anno.
Classe di servizio 3	È caratterizzata da umidità più elevata di quella della classe di servizio 2.

Tabella 13 - Tabella 4.4.II - NTC 2018 - Classi di servizio

La durata dei carichi e l'umidità del legno influiscono sulle proprietà resistenti del legno. I valori di progetto per le proprietà del materiale si assegnano, a partire dai valori caratteristici, con riferimento combinato alle classi di servizio ed alle classi di durata del carico.

Come previsto al par. 4.4.4 delle NTC 2018 le azioni di progetto devono essere assegnate ad una delle classi di durata del carico elencate nella tabella 4.4.I delle NTC 2018.

Tab. 4.4.I - Classi di durata del carico

Classe di durata del carico	Durata del carico
Permanente	più di 10 anni
Lunga durata	6 mesi - 10 anni
Media durata	1 settimana - 6 mesi
Breve durata	meno di 1 settimana
Istantaneo	--

Tabella 14 - Tabella 4.4.I delle NTC 2018 - Classi di durata del carico

Ai fini del calcolo è stato assunto quanto segue:

- Una classe di durata permanente per i carichi permanenti strutturali;
- Una classe di lunga durata per i carichi permanenti non strutturali e per i carichi variabili relativi a magazzini e depositi;
- Una classe di media durata per i carichi variabili, ad eccezione di quelli relativi a magazzini e depositi, e per l'azione della neve;
- Una classe di breve durata per l'azione del vento.

Il valore di progetto X_d per una data proprietà del materiale viene calcolato mediante la seguente relazione:

$$X_d = \frac{k_{mod} \cdot X_k}{\gamma_M}$$

Dove:

- X_k è il valore caratteristico della proprietà del materiale, come specificato al paragrafo 11.7 delle NTC 2018, o il valore della resistenza del collegamento. Il valore caratteristico X_k può anche essere determinato mediante prove sperimentali sulla base di prove svolte in condizioni definite dalle norme europee applicabili, come riportato nel paragrafo 11.7 delle NTC 2018;
- γ_M è il coefficiente parziale di sicurezza relativo al materiale, i cui valori sono riportati nella tab. 4.4.III delle NTC 2018;
- k_{mod} è un coefficiente correttivo che tiene conto dell'effetto, sui parametri di resistenza, sia della durata del carico sia dell'umidità della struttura. I valori di k_{mod} sono forniti nella tabella 4.4.IV delle NTC 2018.

Il coefficiente γ_M è valutato secondo la colonna A della tabella 4.4.III delle NTC 2018. Si possono assumere i valori riportati nella colonna B della stessa tabella, per produzioni continuative di elementi o strutture, soggette a controllo continuativo del materiale dal quale risulti un coefficiente di variazione (rapporto tra scarto quadratico medio e valor medio) della resistenza non superiore al 15%. Le suddette produzioni devono essere inserite in un insieme di qualità di cui al par. 11.7 delle NTC 2018.



Tab. 4.4.III - Coefficienti parziali γ_M per le proprietà dei materiali

Stati limite ultimi	Colonna A γ_M	Colonna B γ_M
combinazioni fondamentali		
legno massiccio	1,50	1,45
legno lamellare incollato	1,45	1,35
pannelli di tavole incollate a strati incrociati	1,45	1,35
pannelli di particelle o di fibre	1,50	1,40
LVL, compensato, pannelli di scaglie orientate	1,40	1,30
unioni	1,50	1,40
combinazioni eccezionali	1,00	1,00
Per i materiali non compresi nella Tabella si potrà fare riferimento ai pertinenti valori riportati nei riferimenti tecnici di comprovata validità indicati nel Capitolo 12, nel rispetto dei livelli di sicurezza delle presenti norme.		

Tabella 15 – Tabella 4.4.III delle NTC 2018 – Valori del coefficiente parziale di sicurezza relativo al materiale γ_M

Come previsto dalla tabella 4.4.III delle NTC 2018, il valore di γ_M per il legno massiccio è pari a 1,50.

Si riporta uno stralcio della tabella 4.4.IV delle NTC 2018 dove sono riportati i valori del coefficiente k_{mod} in funzione della classe di servizio e della classe di durata del carico.

Tab. 4.4.IV -Valori di k_{mod} per legno e prodotti strutturali a base di legno

Materiale	Riferimento	Classe di servizio	Classe di durata del carico				
			Permanente	Lunga	Media	Breve	Istantanea
Legno massiccio	UNI EN 14081-1	1	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
Legno lamellare incollato (*)	UNI EN 14080	2	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
LVL	UNI EN 14374, UNI EN 14279	3	0,50	0,55	0,65	0,70	0,90
Compensato	UNI EN 636:2015	1	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
		2	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
		3	0,50	0,55	0,65	0,70	0,90
Pannello di scaglie orientate (OSB)	UNI EN 300:2006	OSB/2	1	0,30	0,45	0,65	0,85
		OSB/3	1	0,40	0,50	0,70	0,90
		OSB/4	2	0,30	0,40	0,55	0,70
Pannello di particelle (truciolare)	UNI EN 312 :2010	Parti 4, 5	1	0,30	0,45	0,65	0,85
		Parte 5	2	0,20	0,30	0,45	0,60
		Parti 6, 7	1	0,40	0,50	0,70	0,90
		Parte 7	2	0,30	0,40	0,55	0,70
Pannello di fibre, pannelli duri	UNI EN 622-2:2005	HB.LA, HB.HLA 1 o 2	1	0,30	0,45	0,65	0,85
		HB.HLA 1 o 2	2	0,20	0,30	0,45	0,60
		MBH.LA1 o 2	1	0,20	0,40	0,60	0,80
Pannello di fibre, pannelli semiduri	UNI EN 622-3:2005	MBH.HLS1 o 2	1	0,20	0,40	0,60	0,80
		2	-	-	-	0,45	0,80
Pannello di fibra di legno, ottenuto per via secca (MDF)	UNI EN 622-5:2010	MDF.LA, MDF.HLS	1	0,20	0,40	0,60	0,80
		MDF.HLS	2	-	-	-	0,45

Per i materiali non compresi nella Tabella si potrà fare riferimento ai pertinenti valori riportati nei riferimenti tecnici di comprovata validità indicati nel Capitolo 12, nel rispetto dei livelli di sicurezza delle presenti norme.

(*) I valori indicati si possono adottare anche per i pannelli di tavole incollate a strati incrociati, ma limitatamente alle classi di servizio 1 e 2.

Tabella 16 - Estratto tabella 4.4.IV NTC 2018 - Valori del coefficiente correttivo k_{mod}

6. CRITERIO DI PROGETTAZIONE E METODO DI VERIFICA.

Nella tabella seguente si riportano alcuni dati utili per le analisi eseguite.

Regione		PIEMONTE
Provincia		TORINO
Comune		VARISELLA
Coordinate geografiche sito	Latitudine	45.200366
	Longitudine	7.473889
Altitudine		580 m s.l.m.
Zona sismica		ZONA 3
Tipo di costruzione	Tab. 2.4.I D.M. 17/01/2018	CON LIVELLI DI PRESTAZIONI ORDINARI
Vita nominale V_N	P.to 2.4.1 D.M. 17/01/2018	50 ANNI
Classe d'uso	P.to 2.4.2 D.M. 17/01/2018	II
Coefficiente d'uso C_U	P.to 2.4.3 D.M. 17/01/2018	1,0
Periodo di riferimento V_R	P.to 2.4.3 D.M. 17/01/2018	50 ANNI
Categoria sottosuolo		D
Categoria topografica		T1

Tabella 17 - Criteri di modellazione dell'azione sismica

Il periodo di riferimento V_R di una costruzione, valutato moltiplicando la vita nominale V_N per il coefficiente d'uso della costruzione C_U , riveste una notevole importanza in quanto, assumendo che la legge di ricorrenza dell'azione sismica sia un processo poissoniano, è utilizzato per valutare, fissata la probabilità di superamento P_{VR} corrispondente allo stato limite considerato, il periodo di ritorno T_R dell'azione sismica cui fare riferimento per la verifica. La seguente tabella mostra i valori di V_R corrispondenti ai valori di V_N che individuano le frontiere tra i tre tipi di costruzione. Valori di V_N intermedi tra detti valori di frontiera sono consentiti ed i corrispondenti valori dei parametri necessari a definire l'azione sismica sono ricavati utilizzando le formule d'interpolazione fornite nelle norme tecniche.

VITA NOMINALE V_N	VALORI DI V_R			
	CLASSE D'USO			
	I	II	III	IV
≤ 10	35	35	35	35
≥ 50	≥ 35	≥ 50	≥ 75	≥ 100
≥ 100	≥ 70	≥ 100	≥ 150	≥ 200

Tabella 18 - Intervalli di valori attribuiti a V_R al variare di V_N e di C_U

Le azioni sismiche di progetto, in base alle quali valutare il rispetto dei diversi stati limite considerati, si definiscono a partire dalla "pericolosità sismica di base" del sito di costruzione e sono funzione delle caratteristiche morfologiche e stratigrafiche che determinano la risposta sismica locale. La pericolosità sismica è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (di categoria A come definita al par. 3.2.2 delle NTC 2018), nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente $S_e(T)$, con



riferimento a prefissate probabilità di eccedenza P_{VR} come definite nel par. 3.2.1 delle NTC 2018, nel periodo di riferimento V_R , come definito nel par. 2.4 delle NTC 2018.

Le forme spettrali sono definite, per ciascuna delle probabilità di superamento P_{VR} nel periodo di riferimento V_R , a partire dai valori dei seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

- a_g : accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_0 : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T_c^* : valore di riferimento per la determinazione del periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

I calcoli sono stati realizzati facendo riferimento ai seguenti parametri.

	a_g [m/s ²]	F_0 [-]	T_c^* [s]
SLD	0.343	2.55	0.21
SLV	0.723	2.67	0.27

Tabella 19 – Parametri dello spettro per ciascuno stato limite

Per tenere conto delle condizioni topografiche ed in assenza di specifiche analisi di risposta sismica locale è necessario individuare il valore del coefficiente topografico S_T , dipendente dalle categorie topografiche illustrate nella seguente tabella.

Tab. 3.2.III – Categorie topografiche

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie piana, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$

Tabella 20 – Categorie topografiche

Il caso in studio appartiene alla categoria topografica T1, alla quale corrisponde un coefficiente di amplificazione topografica S_T pari a 1,0 (tab. 3.2.V D.M. 17/01/2018).

Tab. 3.2.V – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media minore o uguale a 30°	1,2
T4	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media maggiore di 30°	1,4

Tabella 21 – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto si rende necessario inoltre valutare l'effetto della risposta sismica locale mediante specifiche analisi. In assenza di tali analisi, per la definizione dell'azione sismica si può fare riferimento ad un approccio semplificato, che si basa sull'individuazione di categorie di sottosuolo di riferimento illustrate nella seguente tabella.

Tab. 3.2.II – *Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato.*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	<i>Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.</i>
B	<i>Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.</i>
C	<i>Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.</i>
D	<i>Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.</i>
E	<i>Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30 m.</i>

Tabella 22 - Categorie di sottosuolo da Tabella 3.2.II D.M. 17/01/2018

Nel caso in progetto si assume che la categoria di sottosuolo sia la D, alla quale corrisponde un valore di coefficiente di amplificazione stratigrafica S_s pari a 1,80.

Categoria sottosuolo	S_s
A	1,00
B	$1,00 \leq 1,40 - 0,40 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,20$
C	$1,00 \leq 1,70 - 0,60 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,50$
D	$0,90 \leq 2,40 - 1,50 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,80$
E	$1,00 \leq 2,00 - 1,10 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,60$

Tabella 23 - Espressioni di S_s

Nelle costruzioni soggette all'azione sismica e non dotate di appositi dispositivi d'isolamento e/o dissipativi, si distinguono i seguenti comportamenti strutturali:

- Comportamento strutturale non dissipativo;
- Comportamento strutturale dissipativo.

Nel comportamento strutturale non dissipativo, nella valutazione della domanda tutte le membrane e i collegamenti rimangono in campo elastico o sostanzialmente elastico. La domanda derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce, ma indipendentemente dalla tipologia strutturale e senza tenere conto delle non linearità di materiale, attraverso un modello elastico.

Nel comportamento strutturale dissipativo, nella valutazione della domanda un numero elevato di membrane e/o collegamenti evolvono in campo plastico, mentre la restante parte della struttura rimane in campo elastico o sostanzialmente elastico. La domanda



derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce e della tipologia strutturale, tenendo conto della capacità dissipativa legata alle non linearità di materiale. Se la capacità dissipativa è presa in conto implicitamente attraverso il fattore di comportamento q , si adotta un modello elastico.

Per le opere in progetto è stato assunto un comportamento strutturale **dissipativo**.

6.1. Fattore di comportamento.

Nel caso di analisi lineare, la domanda sismica per strutture a comportamento sia non dissipativo, sia dissipativo, può essere ridotta utilizzando un opportuno fattore di comportamento q . I valori attribuibili a q variano in funzione del comportamento strutturale (dissipativo o non dissipativo) e dello stato limite considerato, legandosi all'entità delle plasticizzazioni, che a ciascuno stato limite si accompagnano.

Per ciascuno degli stati limite e dei metodi di analisi considerati, nella tabella successiva sono riportati:

- **Per l'analisi lineare**, il comportamento strutturale, le modalità di modellazione dell'azione sismica ed i limiti da attribuire al fattore di comportamento q , a seconda dello stato limite considerato;
- **Per l'analisi non lineare**, il comportamento strutturale, le modalità di modellazione dell'azione sismica.

STATI LIMITE		Lineare (Dinamica e Statica)		Non Lineare	
		Dissipativo	Non Dissipativo	Dinamica	Statica
SLE	SLO	$q = 1,0$ § 3.2.3.4	$q = 1,0$ § 3.2.3.4	§ 7.3.4.1	§ 7.3.4.2
	SLD	$q \leq 1,5$ § 3.2.3.5	$q \leq 1,5$ § 3.2.3.5		
SLU	SLV	$q \geq 1,5$ § 3.2.3.5	$q \leq 1,5$ § 3.2.3.5		
	SLC	---	---		

Tabella 24 - Fattore di comportamento

L'analisi lineare può essere utilizzata per calcolare la domanda sismica nel caso di comportamento strutturale sia non dissipativo sia dissipativo.

Nel caso di comportamento strutturale dissipativo, il valore del fattore di comportamento q , da utilizzare per lo stato limite considerato e nella direzione considerata per l'azione sismica, dipende dalla tipologia strutturale, dal suo grado di iperstaticità e dai criteri di progettazione adottati e tiene conto, convenzionalmente, delle capacità dissipative del materiale.

Il limite superiore q_{lim} del fattore di comportamento relativo allo SLV è calcolato tramite la seguente espressione:

$$q_{lim} = q_0 \cdot K_R$$

Dove:

- q_0 è il valore base del fattore di comportamento allo SLV;
- K_R è un fattore che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

Come previsto al par. 7.3.1 delle NTC 2018, si è considerato un fattore di comportamento q pari a 1.89 per comportamento strutturale dissipativo.

Di seguito si riportano gli spettri utilizzati nei calcoli strutturali.

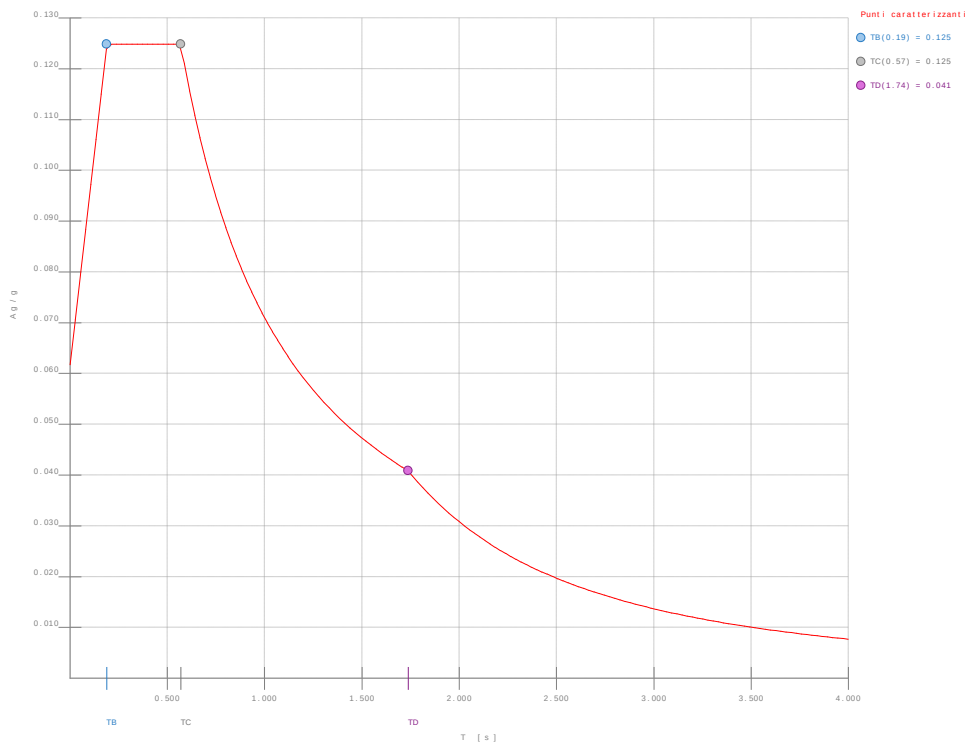


Figura 10 - Spettro SLD

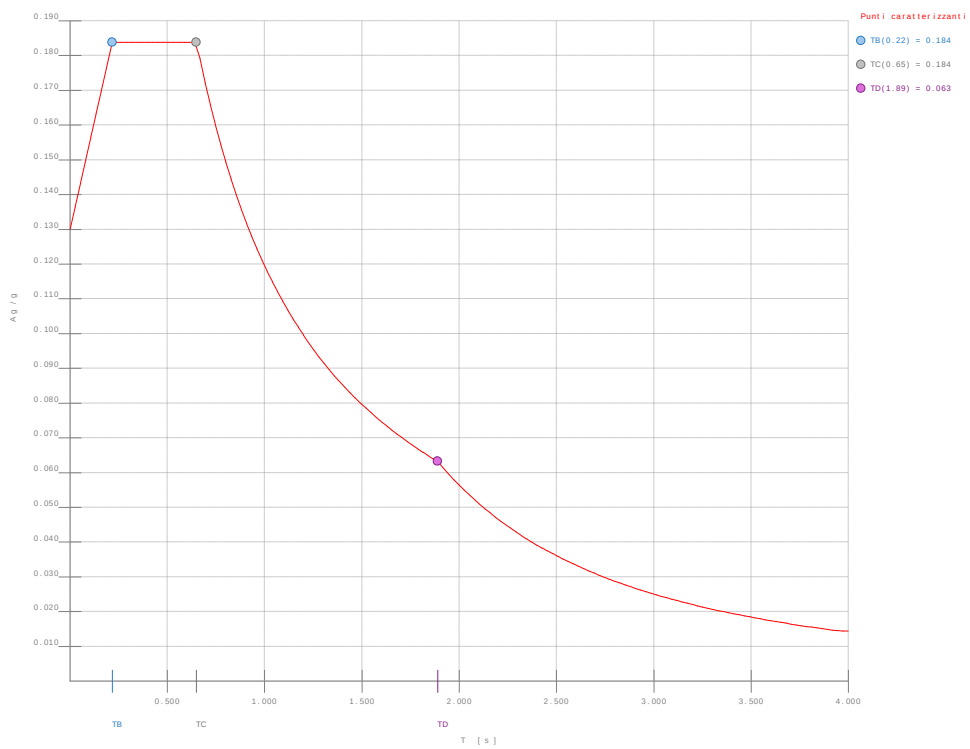


Figura 11 - Spettro SLV



6.2. Rispetto dei requisiti nei confronti degli stati limite.

Le verifiche degli elementi strutturali primari (ST) si eseguono, come sintetizzato nella tab. 7.3.III delle Norme Tecniche per le Costruzioni, in dipendenza della classe d'uso (CU).

Tab. 7.3.III – Stati limite di elementi strutturali primari, elementi non strutturali e impianti

STATI LIMITE		CU I	CU II			CU III e IV		
		ST	ST	NS	IM	ST	NS	IM ^(*)
SLE	SLO					RIG		FUN
	SLD	RIG	RIG			RES		
SLU	SLV	RES	RES	STA	STA	RES	STA	STA
	SLC		DUT ^(**)			DUT ^(**)		

(*) Per le sole CU III e IV, nella categoria Impianti ricadono anche gli arredi fissi.

(**) Nei casi esplicitamente indicati dalle presenti norme.

Tabella 25 - Verifiche nei confronti dei vari Stati Limite secondo NTC 2018

La condizione in termini di rigidità sulla struttura si ritiene soddisfatta qualora la conseguente deformazione degli elementi strutturali non produca sugli elementi non strutturali danni tali da rendere la costruzione temporaneamente inagibile.

Al fine di soddisfare le verifiche di resistenza (RES) si deve verificare che i singoli elementi strutturali e la struttura nel suo insieme possiedano una capacità in resistenza sufficiente a soddisfare la domanda allo SLV.

Per le strutture a comportamento non dissipativo, la capacità delle membrature è calcolata con riferimento al loro comportamento elastico o sostanzialmente elastico.

6.3. Analisi sismica dinamica lineare.

L'analisi sismica dinamica lineare consiste:

- Nella determinazione dei modi di vibrare della costruzione (analisi modale);
- Nel calcolo degli effetti dell'azione sismica, rappresentata dallo spettro di risposta di progetto, per ciascuno dei modi di vibrare individuati;
- Nella combinazione di questi effetti.

Devono essere considerati tutti i modi con massa partecipante significativa. E' opportuno a tal riguardo considerare tutti i modi con massa partecipante superiore al 5% ed un numero di modi la cui massa partecipante totale sia superiore allo 85%.

Per la combinazione degli effetti relativi ai singoli modi deve essere utilizzata una combinazione quadratica completa degli effetti relativi a ciascun modo, quale quella indicata di seguito:

$$E = \sqrt{\sum_j \sum_i \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j}$$

Con:

- E_j valore dell'effetto relativo al modo j;
- ρ_{ij} coefficiente di correlazione tra il modo i ed il modo j, calcolato con formule di comprovata validità quale:

$$\rho_{ij} = \frac{8 \cdot \sqrt{\xi_i \cdot \xi_j} \cdot (\beta_{ij} \cdot \xi_i + \xi_j) \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi_i \cdot \xi_j \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij}^2) + 4 \cdot (\xi_i^2 + \xi_j^2) \cdot \beta_{ij}^2}$$

- $\xi_{i,j}$ smorzamento viscoso dei modi i e j;
- β_{ij} rapporto tra l'inverso dei periodi di ciascuna coppia i-j di modi ($\beta_{ij} = T_j/T_i$).

Nel caso di uguale smorzamento ξ dei modi i e j si ha:

$$\rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1 + \beta_{ij}) \cdot [(1 - \beta_{ij})^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij}]}$$

7. ANALISI DEI CARICHI.

Si elencano di seguito le azioni considerate per le analisi strutturali.

AZIONI PERMANENTI STRUTTURALI.

Le azioni permanenti strutturali considerate sono quelle date dal peso proprio di ciascun elemento strutturale:

- Peso dell'unità di volume del calcestruzzo armato, pari a 25.00 kN/m³;
- Peso dell'unità di volume del legno, pari a 4.60 kN/m³,
- Peso dell'unità di volume della muratura in laterizio tipo Poroton, pari a 8.60 kN/m³.

AZIONI PERMANENTI NON STRUTTURALI.

Le azioni permanenti non strutturali considerate sono:

- Stratigrafia solaio piano terra, pari a 2.42 kN/m²;
- Stratigrafia solaio d'interpiano, pari a 2.12 kN/m²;
- Stratigrafia copertura in lose, pari a 1.38 kN/m²;
- Carico dato dai tramezzi interni, assunto pari a 0.80 kN/m²;
- Rivestimento in pietra su pareti, assunto pari a 3.87 kN/m²;
- Peso proprio parapetto, pari a 0.50 kN/m;

SOVRACCARICHI.

I sovraccarichi, o carichi imposti, comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera. I modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- Carichi verticali uniformemente distribuiti q_k ;
- Carichi verticali concentrati Q_k ;
- Carichi orizzontali lineari H_k .

I valori nominali e/o caratteristici di q_k , Q_k ed H_k sono riportati nella Tab. 3.1.II delle NTC 2018. Tali valori sono comprensivi degli effetti dinamici ordinari.

I sovraccarichi utilizzati per il calcolo corrispondono alle categorie:

- A "*Ambienti ad uso residenziale*", pari a 2.00 kN/m² per gli ambienti interni e pari a 4.00 kN/m² per scale e balconi;
- H "*Coperture*", pari a 0.50 kN/m².

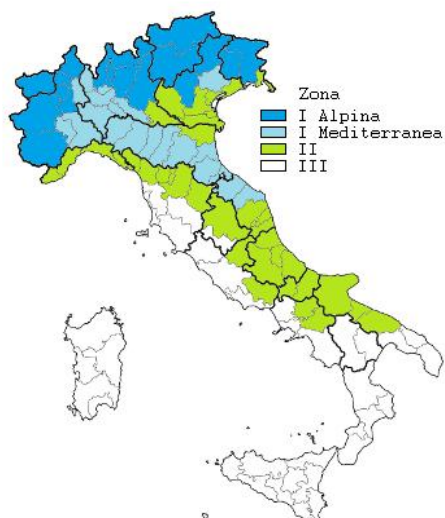
AZIONE DELLA NEVE.

Si riporta la determinazione dell'azione della neve, ai sensi del cap. 3.4 delle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018.

Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: I Alpina

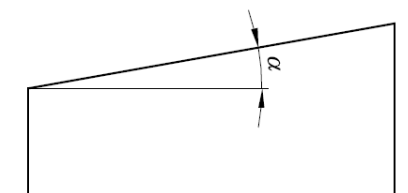
Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbano-Cusio-Ossola, Vercelli, Vicenza



Coefficiente di esposizione del sito: Normale

Analisi dei carichi da neve

Classificazione della costruzione: Copertura ad una falda senza barriera o parapetto



T_r (tempo di ritorno): 50 anni

C_t (coefficiente termico): 1.00

a_s (altitudine sul livello del mare): 580.00<m>

α (angolo inclinazione): 25.00<grad>

Parametri derivati (3.4.2):

q_{sk} (valore di riferimento del carico neve al suolo): 227.23<daN/mq>

Parametri derivati (tab. 3.4.I):

C_E (coefficiente d'esposizione): 1.00

μ_1 (coefficiente di forma della copertura): 0.80

Carichi agenti:

q_{ss} (carico provocato dalla neve sulle coperture): 181.78<daN/mq>

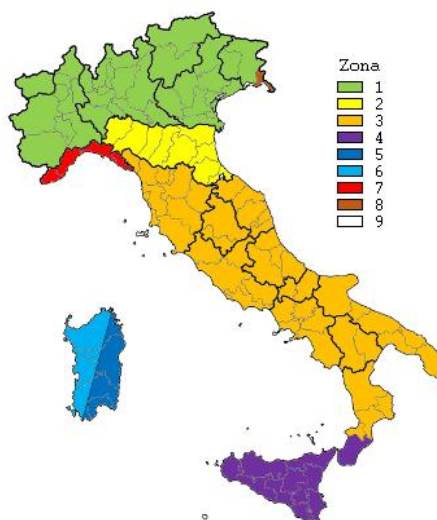
Il carico della neve agente sulla struttura è stato valutato pari a 1.82 kN/m².

AZIONE DEL VENTO.

Si riporta la determinazione dell'azione del vento, ai sensi del cap. 3.3 delle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018.

Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: 1 - Valle d'Aosta, Piemonte, Lombardia, Trentino Alto Adige, Veneto, Friuli Venezia Giulia (esclusa la Provincia di Trieste)



Classe di rugosità del terreno: B - Area urbana (non di classe A), suburbana, industriale o boschiva (tab. 3.3.III)

Categoria di esposizione del sito: IV

	costa			500m	750m	
	mare					
	2 km	10 km	30 km			
A	--	IV	IV	V	V	V
B	--	III	III	IV	IV	IV
C	--	II	III	III	IV	IV
D	I	II	II	II	III	III

Parametri derivati (tab. 3.3.I):

$V_{b,0}$ (velocità base di riferimento al livello del mare): 25.00 <m/sec>
 a_0 : 1000.00 <m>
 K_s : 0.40

Parametri derivati (tab. 3.3.II):

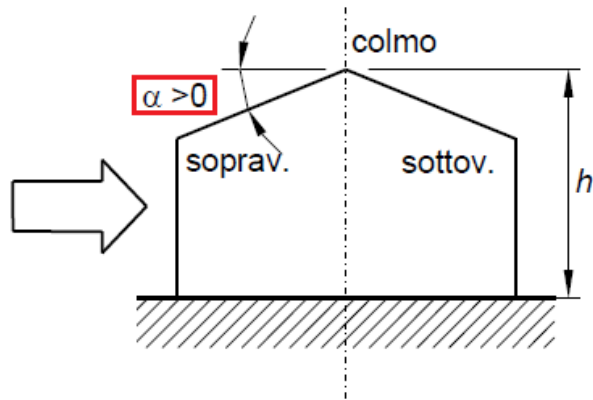
K_r : 0.22
 z_0 : 0.30 <m>
 z_{min} : 8.00 <m>

Analisi dei carichi da vento

Classificazione della costruzione: Edifici a pianta rettangolare con coperture piane, a falde,

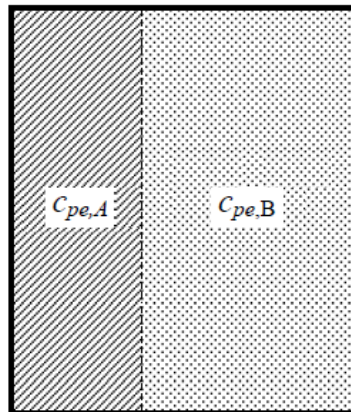


inclinate e curvilinee - Coperture a falda doppia (C3.3.8.1.4)



a_s (altitudine sul livello del mare): 580.00<m>
 T_r (tempo di ritorno): 50 anni
 V_b (velocità base di riferimento [3.3.1]): 25.00<m/sec>
 c_a (coefficiente di altitudine [3.3.1.b]): 1.00
 V_r (velocità di riferimento [3.3.2]): 25.00<m/sec>
 c_r (coefficiente di ritorno [3.3.3]): 1.00
 c_t (coefficiente topografico): 1.00
 q_r (pressione cinetica di riferimento): 39.06<daN/mq>
 c_e (coefficiente di esposizione): 1.78
 c_d (coefficiente dinamico): 1.00
 h (altezza dell'edificio): 10.00<m>
 b (dimensione in pianta del lato parallelo alla direzione del colmo): 30.00<m>
 α (angolo inclinazione): 25.00<grad>

Per il vento parallelo si considera una fascia sopravvento di 10.00<m> e sottovento le zone restanti.



Coefficienti di pressione C_{pe} :

vento perpendicolare al colmo sopravvento positivo: 0.33
 vento perpendicolare al colmo sopravvento negativo: -0.47
 vento perpendicolare al colmo sottovento: -0.50
 vento parallelo al colmo sopravvento $C_{pe,A}$: -0.97
 vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -0.50

Pressioni esterne:

vento perpendicolare al colmo sopravvento positivo: 23.22<daN/mq>

vento perpendicolare al colmo sopravvento negativo: $-32.51 < \text{daN/mq} >$
vento perpendicolare al colmo sottovento: $-34.83 < \text{daN/mq} >$
vento parallelo al colmo sopravvento $C_{pe,A}$: $-67.33 < \text{daN/mq} >$
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: $-34.83 < \text{daN/mq} >$

Criteri di valutazione del C_{pi} (C3.3.8.5) riferiti a edifici aventi: Area con distribuzione uniforme di aperture

Coefficiente di pressione C_{pi} :

positivo: 0.20
negativo: -0.30

Pressioni interna:

positiva: $13.93 < \text{daN/mq} >$
negativa: $-20.90 < \text{daN/mq} >$

Pressioni massimizzate (esterne+interne):

vento perpendicolare al colmo sopravvento positivo: $44.11 < \text{daN/mq} >$
vento perpendicolare al colmo sopravvento negativo: $-46.44 < \text{daN/mq} >$
vento perpendicolare al colmo sottovento: $-48.76 < \text{daN/mq} >$
vento parallelo al colmo sopravvento: $-81.26 < \text{daN/mq} >$
vento parallelo al colmo sottovento: $-48.76 < \text{daN/mq} >$

Il carico del vento agente sugli elementi esposti della struttura è stato valutato pari a 0.81 kN/m^2 .



8. COMBINAZIONI DI CARICO.

Le combinazioni di carico utilizzate sono quelle previste dalle Norme Tecniche per le Costruzioni. Si elencano di seguito i coefficienti parziali di sicurezza con riferimento alla tabella 2.6.I delle NTC 2018 e le relative combinazioni delle azioni.

Tab. 2.6.I – Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU

		Coefficiente	EQU	A1	A2
		γ_F			
Carichi permanenti G_1	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali $G_2^{(1)}$	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevoli	γ_Q	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

⁽¹⁾ Nel caso in cui l'intensità dei carichi permanenti non strutturali o di una parte di essi (ad es. carichi permanenti portati) sia ben definita in fase di progetto, per detti carichi o per la parte di essi nota si potranno adottare gli stessi coefficienti parziali validi per le azioni permanenti.

Tabella 26 - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche a SLU

Ai fini delle verifiche agli stati limite, con riferimento al par. 2.5.3 si sono definite le seguenti combinazioni delle azioni:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\gamma_{Qi} \cdot \psi_{0i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{0i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + \sum_{i=1}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E :

$$E + G_1 + G_2 + \sum_{i=1}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

9. RISULTATI DI CALCOLO.

DEFORMAZIONE.

Si riporta la deformata della struttura per la combinazione di carico a SLE, SLD.

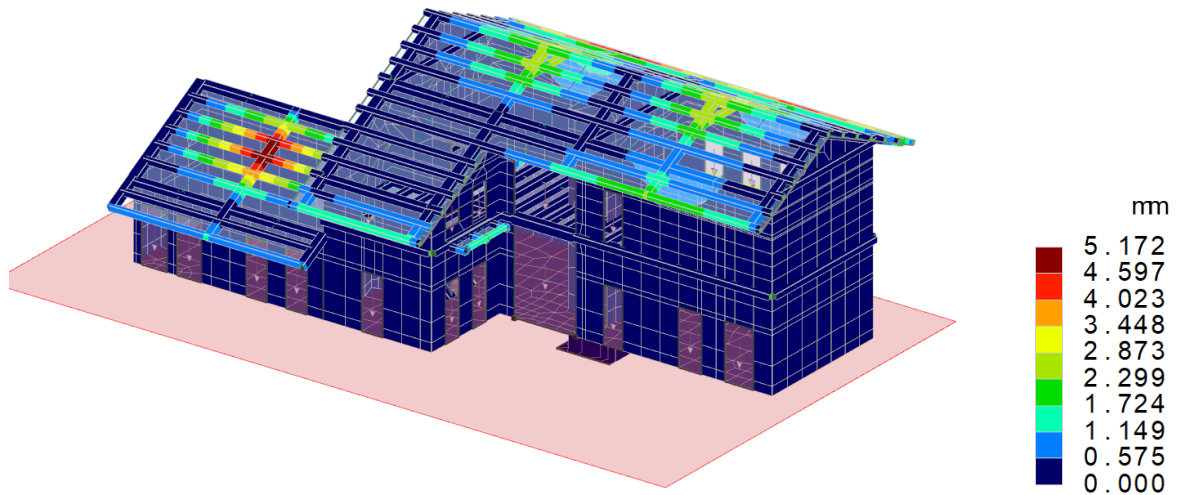


Figura 12 – Deformata SLE struttura

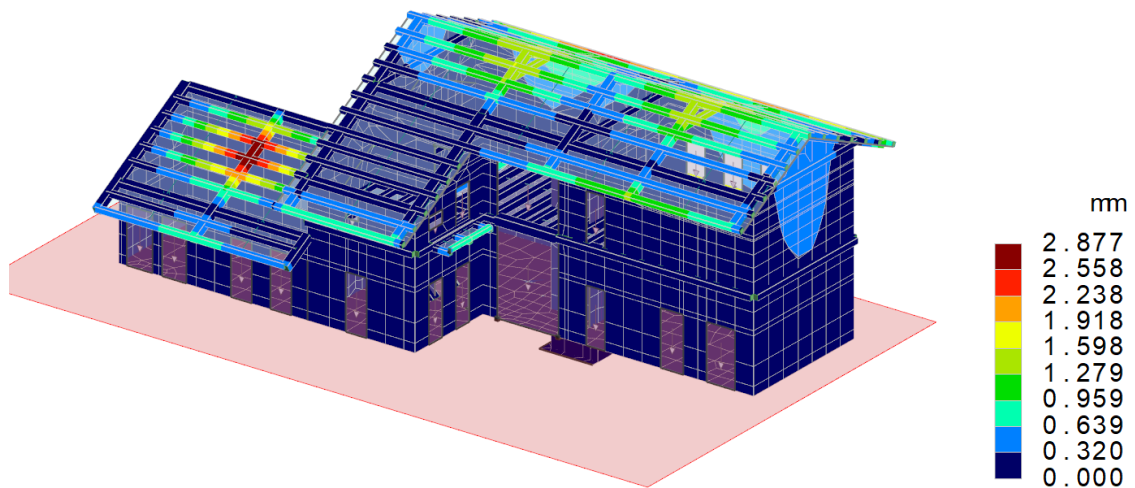


Figura 13 – Deformata a SLD struttura



TENSIONI TERRENO.

Si riportano le tensioni del terreno per la combinazione di carico a SLU, SLV.

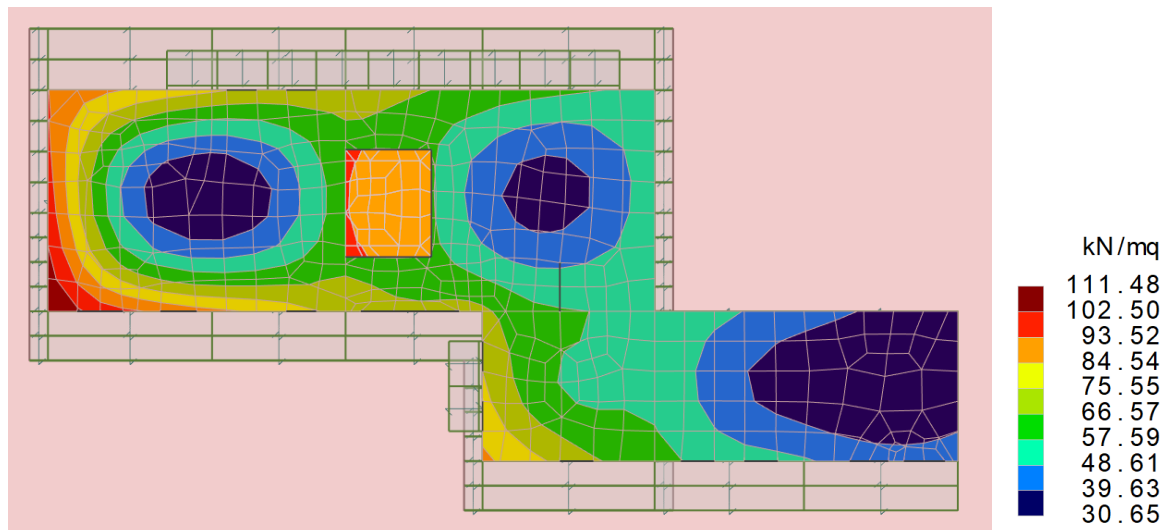


Figura 14 – Tensioni terreno a SLU struttura

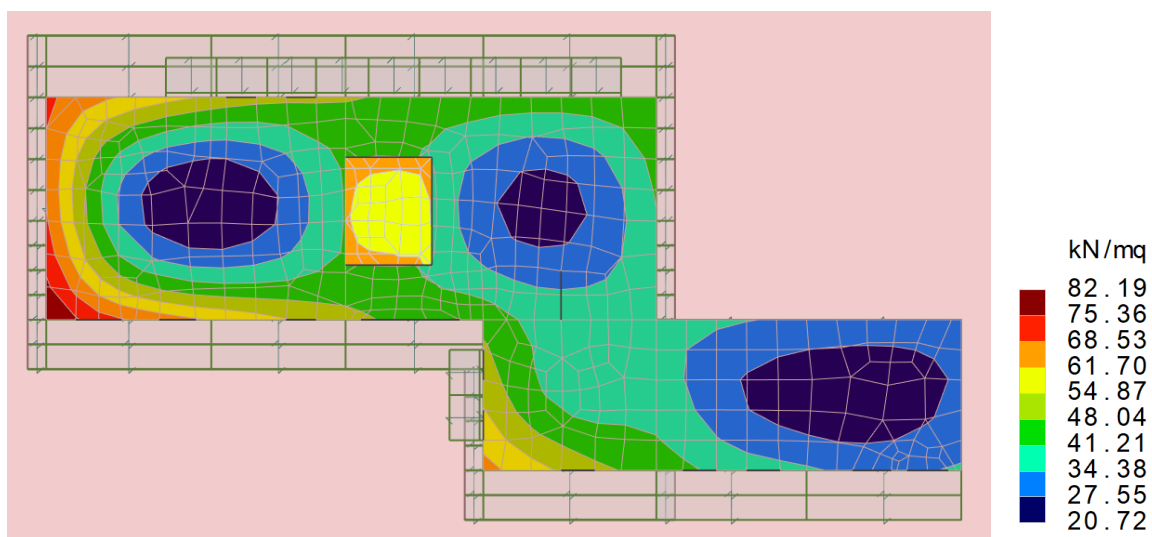


Figura 15 – Tensioni terreno a SLV struttura

MOMENTO FLETTENTE.

Si riporta il diagramma di momento flettente della struttura per la combinazione di carico a SLU, SLV.

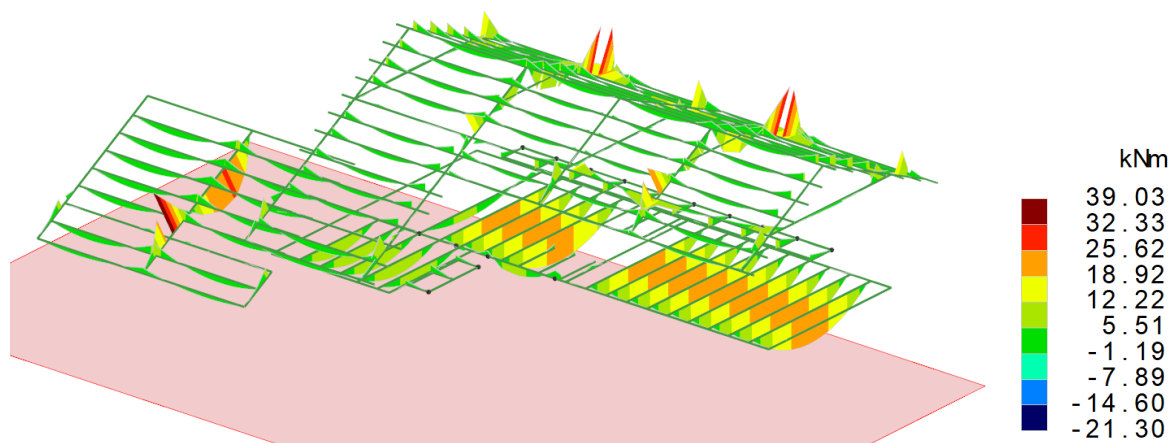


Figura 16 - Momento flettente a SLU struttura

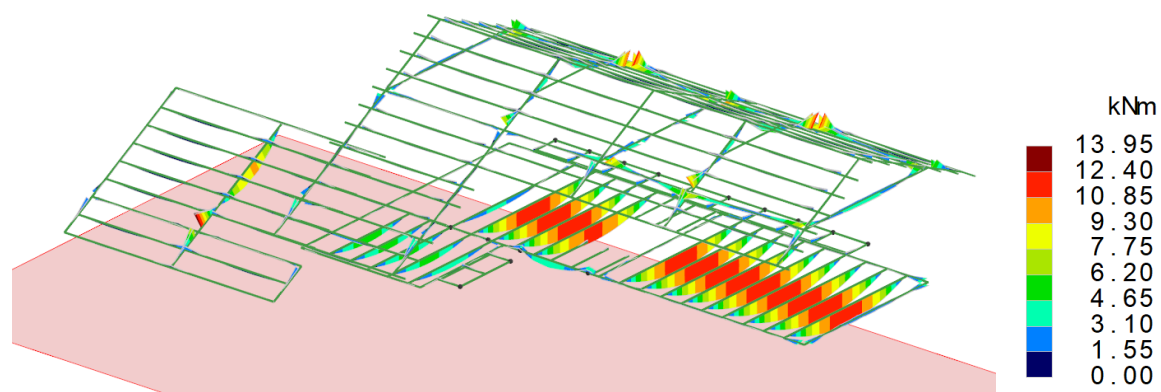


Figura 17 - Momento flettente a SLV struttura



TAGLIO.

Si riporta il taglio della struttura per la combinazione di carico a SLU, SLV.

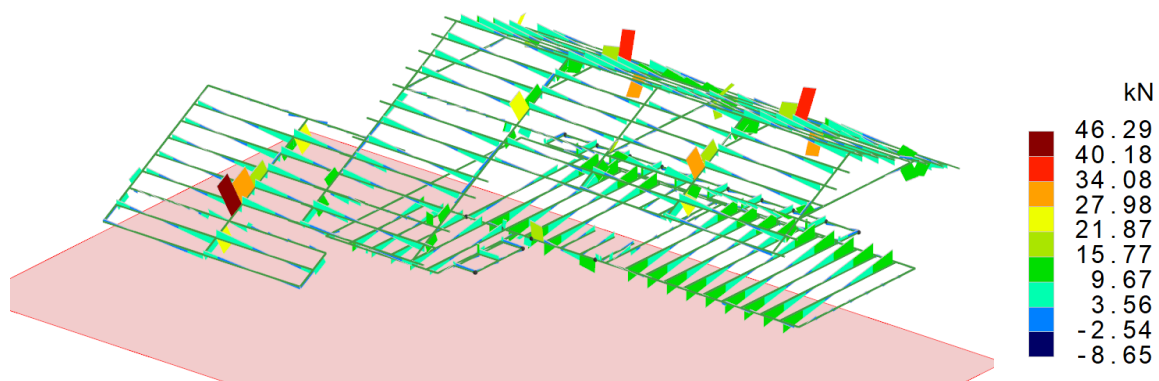


Figura 18 – Taglio a SLU struttura

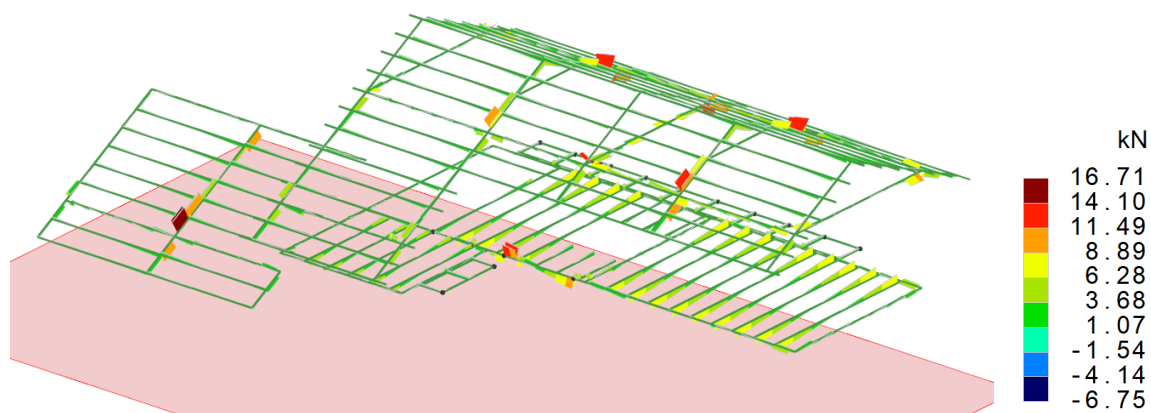


Figura 19 – Taglio a SLV struttura

MOMENTO PRINCIPALE MASSIMO.

Si riporta il diagramma di momento principale massimo della struttura per la combinazione di carico a SLU, SLV.

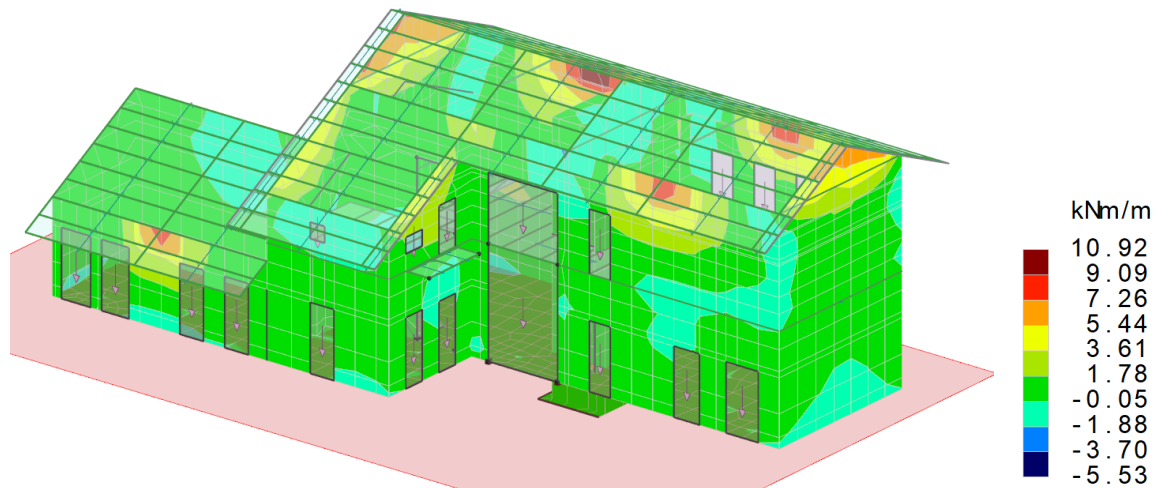


Figura 20 –Momento principale massimo a SLU struttura

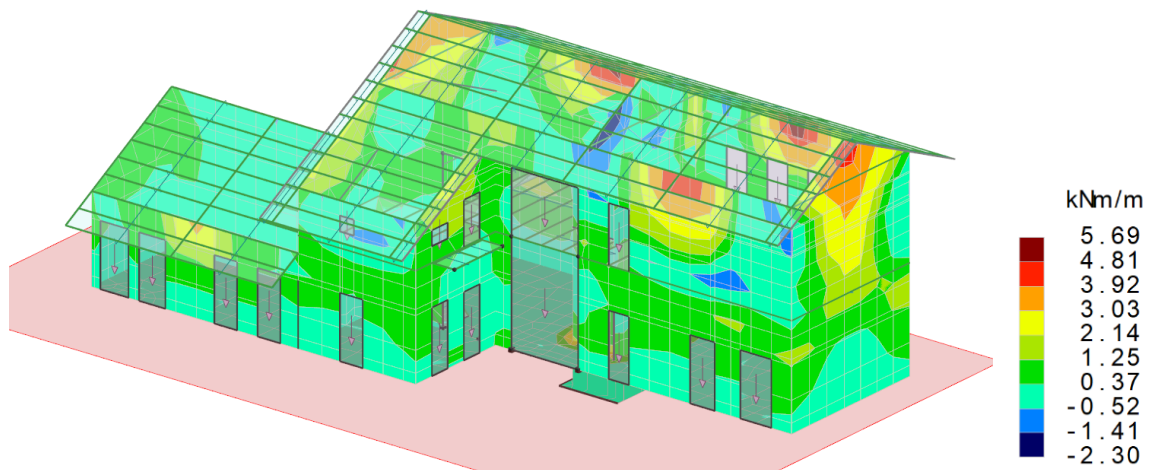


Figura 21 –Momento principale massimo a SLV struttura



10. VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE

Nel presente capitolo si riportano le verifiche strutturali e geotecniche degli elementi strutturali in progetto.

VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE PLATEA N. 704 IN C.A.

Si riportano le verifiche strutturali e geotecniche della platea n. 704 in c.a. avente spessore pari a 30 cm.

Simbologia

Δ_{sm}	=Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	=Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
σ_f	=Tensione nel ferro
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$	=Area di calcestruzzo efficace
A_s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
$A_{fE\ I}$	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
$A_{fE\ S}$	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
$A_{fE\ St.}$	=Area di ferro effettiva della staffatura
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf inf	=Copriferro inferiore
Cf sup	=Copriferro superiore
Cls	=Tipo di calcestruzzo
DV	=Direzione di verifica XX = Verifica per momento Mxx YY = Verifica per momento Myy
Fcd	=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	=Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	=Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	=Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2	=Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'_{ydy}	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Mom	=Momento flettente
My	=Momento flettente intorno all'asse Y
Nodo	=Numero del nodo
Sic.	=Sicurezza
Spess.	=Spessore
TCC	=Tipo di combinazione di carico SLU = Stato limite ultimo SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente SLD = Stato limite di danno SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp	=Tipo di acciaio
VRcd	=Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	=Taglio ultimo lato armatura
Vrdu	=Taglio ultimo resistente
Vsdu	=Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	=Ampiezza caratteristica delle fessure
X	=Coordinata X del nodo
Y	=Coordinata Y del nodo
c	=Ricoprimento dell'armatura
ctg θ	=Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
s	=Distanza massima tra le barre

Platea di fondazione

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	MRdy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-152	8.22	2.35	XX	45	SLU	5.65	5.65	3374.65	5835.89	1.729
-207	2.18	3.84	XX	32	SLU	5.65	5.65	-3767.70	-5835.89	1.549
-318	11.89	6.38	YY	59	SLU	5.65	5.65	3094.95	5835.89	1.886
-203	4.02	3.81	YY	45	SLU	5.65	5.65	-5341.63	-5835.89	1.093

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	M'ydy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-152	8.22	2.35	XX	5	SLV (E)	5.65	5.65	2639.27	5389.45	2.042
-207	2.18	3.84	XX	1	SLV (E)	5.65	5.65	-2869.82	-5389.45	1.878
-318	11.89	6.38	YY	5	SLV (E)	5.65	5.65	2587.89	5389.45	2.083
-203	4.02	3.81	YY	5	SLV (E)	5.65	5.65	-3960.67	-5389.45	1.361

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	AfE St.	Vsdu	ctgθ	VRcd	VRsd	Vrdu	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<cmq/m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
-305	2.26	6.38	XX	45	SLU	5.65	5.65		9139.23				11823.30	1.294
-317	11.56	6.38	YY	58	SLU	5.65	5.65		10300.80				11823.30	1.148

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	Mom	σ _c	σ _f	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	
-152	8.22	2.35	XX	49	SLE R	5.65	5.65	2422.49	31.55	1751.74	2.055
-152	8.22	2.35	XX	18	SLE Q	5.65	5.65	2182.34	28.42	1578.08	3.942
-207	2.18	3.84	XX	36	SLE R	5.65	5.65	-2648.85	34.50	1915.43	1.879
-207	2.18	3.84	XX	18	SLE Q	5.65	5.65	-2336.32	30.43	1689.43	3.683
-203	4.02	3.81	YY	49	SLE R	5.65	5.65	-3772.38	49.13	2727.86	1.320
-318	11.89	6.38	YY	63	SLE R	5.65	5.65	2188.76	28.51	1582.73	2.275
-203	4.02	3.81	YY	18	SLE Q	5.65	5.65	-3312.91	43.15	2395.61	2.597
-318	11.89	6.38	YY	18	SLE Q	5.65	5.65	1713.17	22.31	1238.82	5.022

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	c	s	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm}	A _s	A _{c eff}	σ _s	ε _{sm}	Wk	Sic.
	<m>	<m>				<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>	
-152	8.22	2.35	XX	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1578.08	0.46	0.18	1.667
-152	8.22	2.35	XX	15	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1603.73	0.47	0.18	2.187
-207	2.18	3.84	XX	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1689.43	0.49	0.19	1.557
-207	2.18	3.84	XX	15	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1721.14	0.50	0.20	2.038
-203	4.02	3.81	YY	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	2395.61	0.70	0.27	1.098
-203	4.02	3.81	YY	15	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	2442.31	0.71	0.28	1.436
-318	11.89	6.38	YY	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1238.82	0.36	0.14	2.123
-318	11.89	6.38	YY	67	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1282.14	0.37	0.15	2.735

Fondazioni superficiali

Simbologia

- β = Inclinazione del piano di campagna
- γ_r = Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
- η = Inclinazione del piano di posa della fondazione
- φ'_r = Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
- σ_{v0,f} = Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
- B = Base della fondazione
- B' = Base della fondazione reagente



CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D = Profondità del piano di posa della fondazione
L = Lunghezza della fondazione (L>B)
L' = Lunghezza della fondazione reagente
Mx = Momento intorno all'asse X
My = Momento intorno all'asse Y
N = Sforzo normale
Nc = Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
Ng = Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
Nq = Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
Rd = Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic. = Sicurezza
Tx = Taglio in dir. X
Ty = Taglio in dir. Y
bc = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
bg = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
bq = Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c'r = Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
ic = Fattore di inclinazione relativo alla coesione
ig = Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
iq = Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
q_{lim} = Pressione limite
sc = Fattore di forma relativo alla coesione
sg = Fattore di forma relativo al peso del terreno
sq = Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea 704

B=7.42 <m> L=19.86 <m> D=0.30 <m> $\beta=0.00$ <grad> $\eta=0.00$ <grad> $\gamma_r=1699.99$ <daN/mc>
 $\sigma_{v0,r}=510.00$ <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

$\phi'_r=29.00$ <grad> $c'_r=0.00$ <daN/mq>
Nq=16.44 Nc=27.86 Ng=17.12 bq=1.00 bc=1.00 bg=1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	sq	sc	sg	iq	ic	q _{lim} <daN/mq>	Rd <daN>	Sic.
9	775904.00	44673.00	-5497.90	155164.00	690080.00	7.02	18.08	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100170.00	5523600.00	7.119
10	761872.00	43776.90	-8032.49	156179.00	684304.00	7.01	18.06	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100046.00	5503500.00	7.224
11	770510.00	43263.80	-6715.11	147286.00	705433.00	7.03	18.03	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100341.00	5530900.00	7.178
19	775864.00	38021.80	-5364.42	150369.00	673200.00	7.03	18.12	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100336.00	5555760.00	7.161
20	746467.00	31546.40	-9142.66	145091.00	654539.00	7.03	18.10	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100312.00	5547960.00	7.432
21	761832.00	37125.70	-7899.00	151384.00	667423.00	7.02	18.11	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100214.00	5536170.00	7.267
22	770470.00	36612.60	-6581.62	142491.00	688552.00	7.05	18.07	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100508.00	5563330.00	7.221
32	775944.00	51324.20	-5631.39	159959.00	706960.00	7.00	18.04	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100005.00	5491570.00	7.077
33	746601.00	53717.10	-9587.62	161075.00	710807.00	6.98	17.95	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	99739.70	5437180.00	7.283
34	761912.00	50428.10	-8165.97	160974.00	701184.00	6.99	18.02	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	99877.80	5470960.00	7.181
35	770550.00	49915.00	-6848.59	152081.00	722313.00	7.02	17.98	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	100175.00	5498600.00	7.136
45	772641.00	46610.00	-51085.60	194759.00	712982.00	6.91	18.01	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	98944.10	5355100.00	6.931
46	741095.00	45859.90	-85344.70	219075.00	720843.00	6.82	17.91	1.18	1.20	0.89	1.00	1.00	97892.80	5202460.00	7.020
47	758609.00	45713.90	-53620.20	195774.00	707206.00	6.90	17.99	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	98796.50	5332220.00	7.029
48	767247.00	45200.70	-52302.80	186880.00	728335.00	6.93	17.96	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	99108.60	5361370.00	6.988
58	779167.00	42736.10	40089.80	115570.00	667178.00	7.12	18.15	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	101383.00	5693600.00	7.307
59	751972.00	39403.50	66614.40	87092.20	644502.00	7.18	18.14	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	102119.00	5786790.00	7.695
60	765135.00	41840.00	37555.20	116584.00	661401.00	7.11	18.13	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	101282.00	5676330.00	7.419
61	773773.00	41326.90	38872.60	107691.00	682530.00	7.14	18.09	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	101561.00	5701940.00	7.369

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni sismiche

Metodo utilizzato: Condizioni statiche

B=7.42 <m> L=19.86 <m> D=0.30 <m> $\beta=0.00$ <grad> $\eta=0.00$ <grad> $\gamma_r=1699.99$ <daN/mc>
 $\sigma_{v0,r}=510.00$ <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

$\varphi'_r=29.00$ <grad> $c'_r=0.00$ <daN/mq>

$N_q=16.44$ $N_c=27.86$ $N_g=17.12$ $b_q=1.00$ $b_c=1.00$ $b_g=1.00$

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	S _q	S _c	S _g	i _q	i _c	Q _{lim} <daN/mq>	R _d <daN>	Sic.
1	547813.00	80342.20	-64491.90	201248.00	626886.00	6.68	17.57	1.18	1.20	0.89	1.00	1.00	96061.10	4901960.00	8.948
3	547080.00	63588.30	-12854.10	134436.00	597297.00	6.92	17.67	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	98896.60	5261710.00	9.618
5	548089.00	70272.00	-104990.00	239764.00	574582.00	6.54	17.76	1.18	1.19	0.89	1.00	1.00	94547.70	4775110.00	8.712
7	547592.00	44886.60	-88064.90	205966.00	500161.00	6.66	18.03	1.18	1.19	0.89	1.00	1.00	96103.20	5019830.00	9.167

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE N. 2051 IN LEGNO.

Si riportano le verifiche strutturali della trave n. 2051 in legno, avente sezione rettangolare pari a 22x24 cm.

Simbologia

Area =Area della sezione

Cir. =Circolare

Cod. =Codice della sezione

I_y, I_z =Raggi d'inerzia intorno agli assi Y, Z

J_y, J_z =Momenti d'inerzia intorno agli assi Y, Z

R =Rettangolare

Sez. =Numero della sezione

Tipo =Tipo sezione

f_{c,0,k} =Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre

f_{m,k} =Resistenza caratteristica a flessione

f_{t,0,k} =Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre

f_{v,k} =Resistenza caratteristica a taglio

W_y, W_z =Moduli di resistenza intorno agli assi Y, Z

λ _{rel,m}	=	Snellezza per instabilità flessio-torsionale
λ _{rel,y} , λ _{rel,z}	=	Snellezze per instabilità a compressione intorno agli assi Y e Z
σ _{Redy} , σ _{Redz}	<daN/cm ² >	Tensioni resistenti per momenti M _y e M _z
σ _{c,0,d}	<daN/cm ² >	Tensione a compressione
σ _{m,d}	<daN/cm ² >	Tensione a flessione
σ _{t,0,d}	<daN/cm ² >	Tensione a trazione
τ _d	<daN/cm ² >	Tensione a taglio
τ _{tor,d}	<daN/cm ² >	Tensione a torsione
El	=	Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
K _{c,y} , K _{c,z}	=	Coefficienti di riduzione per stabilità
K _{cr}	=	Coefficiente di influenza delle fessurazioni del legno
K _{crit}	=	Coefficiente per instabilità flessio-torsionale
K _{hy} , K _{hz}	=	Coefficienti moltiplicativi per sezioni piccole (flessione)
K _l	=	Coefficiente moltiplicativo per sezioni piccole (trazione)
K _m	=	Coefficiente di forma
K _{mod}	=	Coefficiente di durata dei carichi/umidità del legno
L _{tors}	<m>	Distanza fra ritegni torsionali (7.3.2.2.1)
M _{eqx,y} , M _{eqx,z}	<daNm>	Momenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
M _{max,y} , M _{max,z}	<daNm>	Momenti massimi agenti intorno agli assi Y e Z
M _k	<daNm>	Momento torcente
M _{y,eq} , M _{z,eq}	<daNm>	Momenti flettenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
M _{y,sx} , M _{y,dx}	<daNm>	Momenti flettenti intorno all'asse Y a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
M _y , M _z	<daNm>	Momenti flettenti intorno agli assi Y e Z
M _{z,sx} , M _{z,dx}	<daNm>	Momenti flettenti intorno all'asse Z a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
N	<daN>	Sforzo normale
T _y , T _z	<daN>	Tagli in direzione Y e Z
Xl	<m>	Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
[Lin.], [Par.]	=	Tipo di momento (Lineare, Parabolico)
f _{c,0,d}	<daN/cm ² >	Tensione resistente per compressione
f _{c,0,t}	<daN/cm ² >	Tensione resistente per trazione
f _{v,d}	<daN/cm ² >	Tensione resistente per taglio

Asta n. 2051 (-1419 -1518) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU XI=2.96

Sollecitazioni: N=209.45 T_z=0.00 M_y=-2412.09 T_y=-2.56 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=77.33



$L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.114)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND XI=2.96

Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=12.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND XI=3.15

Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=-56.79$ $M_y=-1181.00$ $T_y=-15.36$ $M_z=-3.28$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.09$ (sic.=3.141)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND

Sollecitazioni: $N=-8.30$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-889.70$

[Lin.] $M_{z,sx}=-42.38$ $M_{z,dx}=-43.20$ $M_{z,eq}=-17.28$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-43.02$ (sic.=4.112)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU XI=0.17

Sollecitazioni: $N=280.35$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.87$ $M_z=7.49$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU XI=2.96

Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.114)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU XI=0.17

Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=6.74$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_t=1.00$ $f_{v,d}=21.33$

Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND XI=2.96

Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=12.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU XI=2.96
Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.36$ $M_z=42.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,6}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.66$ (L/845) (sic.=2.817)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE N. 5023 IN LEGNO.

Si riportano le verifiche strutturali della trave n. 5023 in legno, avente sezione rettangolare pari a 18x18 cm.

Asta n. 5023 (-2737 -2736) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=8.34$ $T_z=528.77$ $M_y=398.71$ $T_y=303.26$ $M_z=-220.93$ $M_x=-2.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=63.75$ (sic.=2.528)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU XI=1.06
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=534.95$ $M_y=47.39$ $T_y=190.03$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.88$ (sic.=29.535)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.17$ (sic.=1.690)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-129.85$
[Par.] $M_{y,sx}=-670.13$ $M_{y,dx}=-521.24$ $M_{y,eq}=660.27$



- [Par.] $M_{z,sk}=225.80$ $M_{z,dx}=-249.28$ $M_{z,eq}=-249.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=93.57$ (sic.=1.653)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=62.23$ $T_z=340.40$ $M_y=251.16$ $T_y=264.02$ $M_z=-195.12$ $M_x=-2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-65.01$ $T_z=740.61$ $M_y=566.24$ $T_y=330.37$ $M_z=-236.76$ $M_x=-3.79$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=8.34$ $T_z=528.77$ $M_y=398.71$ $T_y=303.26$ $M_z=-220.93$ $M_x=-2.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=63.75$ (sic.=2.528)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.58$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=7.817)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_t=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.58$ (sic.=2.798)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-92.17$ (sic.=1.690)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.17$ (sic.=1.690)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU XI=0.17
Sollecitazioni: $N=-153.90$ $T_z=769.05$ $M_y=597.46$ $T_y=230.29$ $M_z=-158.59$ $M_x=-3.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.47$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G} = 0.29$ (L/1520) (sic.=6.083) $f_{z,L} = 0.28$ (L/1610) (sic.=6.441)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,G} = 0.16$ (L/2742) (sic.=9.140) $f_{z,L} = 0.16$ (L/2846) (sic.=9.487)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G} = 0.40$ (L/1121) (sic.=5.607) $f_{z,L} = 0.37$ (L/1194) (sic.=5.973)

VERIFICHE STRUTTURALI PARETE N. 124 IN C.A.

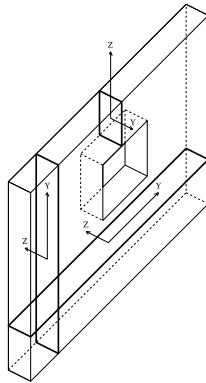
Si riportano le verifiche strutturali della parete n. 124 in c.a. avente spessore pari a 20 cm.

Simbologia

Δ_{sm}	= Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	= Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	= Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	= Tensione nel calcestruzzo
σ_f	= Tensione nel ferro
σ_s	= Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$	= Area di calcestruzzo efficace
A_s	= Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
CC	= Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf	= Copriferro
Cls	= Tipo di calcestruzzo
Fcd	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	= Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	= Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	= Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	= Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	= Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2	= Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'ydy	= Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
M'ydz	= Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Z
MRdy	= Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
MRdz	= Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Z
My	= Momento flettente intorno all'asse Y
Mz	= Momento flettente intorno all'asse Z
N	= Sforzo normale
Nu	= Sforzo normale ultimo
Sez.	= Sezione di verifica
Sic.	= Sicurezza
Spess.	= Spessore
TCC	= Tipo di combinazione di carico
SLU	= Stato limite ultimo
SLE R	= Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F	= Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q	= Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD	= Stato limite di danno
SLU I	= Stato limite di resistenza al fuoco
SND	= Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp	= Tipo di acciaio
Ty	= Taglio in dir. Y
VRcd	= Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	= Taglio ultimo lato armatura
Vrdu	= Taglio ultimo resistente
Vsdu	= Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	= Ampiezza caratteristica delle fessure
Xf	= Coordinata X finale
Xi	= Coordinata X iniziale
Xv	= Coordinata X di verifica
Zf	= Coordinata Z finale
Zi	= Coordinata Z iniziale



Zona = Zona di verifica
 Zv = Coordinata Z di verifica
 c = Ricoprimento dell'armatura
 ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
 s = Distanza massima tra le barre



Parete n. 124

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess.	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	MRdy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
46	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6767.56	-206.25	-6767.56	-8638.39	41.883
59	SLU	Diff.	1.18	0.00	2.00	-10295.10	-213.55	-10295.10	-8838.51	41.388
46	SLU	Diff.	2.35	0.00	2.00	-15421.30	-54.76	-15421.30	-9127.69	>100
59	SLU	Diff.	3.52	0.00	2.00	-23535.00	-15.90	-23535.00	-9582.27	>100
59	SLU	Diff.	4.70	0.00	2.00	-20479.60	42.88	-20479.60	9411.68	>100

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	M'ydy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
5	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-3658.17	-143.07	-3658.17	-7295.01	50.990
5	SND	Diff.	1.18	0.00	2.00	-2444.90	-165.77	-2444.90	-7210.75	43.499
5	SND	Diff.	2.35	0.00	2.00	-7273.06	-56.54	-7273.06	-7547.07	>100
1	SND	Diff.	3.52	0.00	2.00	-9798.46	-22.92	-9798.46	-7722.43	>100
5	SND	Diff.	4.70	0.00	2.00	-6899.61	30.83	-6899.61	7520.86	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	σ _c	σ _f	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	
63	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-8397.48	-113.05	2.70	34.39	55.429
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-5190.56	-132.46	2.10	24.47	71.032
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6347.01	-125.54	2.32	28.05	48.354
63	SLE R	Diff.	1.18	0.00	2.00	-7394.15	-155.93	2.77	33.17	53.989
50	SLE R	Diff.	1.18	0.00	2.00	-4067.90	-104.24	1.65	19.20	90.469
18	SLE Q	Diff.	1.18	0.00	2.00	-5261.13	-120.12	2.03	24.08	55.114
63	SLE R	Diff.	2.35	0.00	2.00	-20040.70	26.82	4.73	69.59	31.555
50	SLE R	Diff.	2.35	0.00	2.00	-11681.50	-36.66	2.91	41.64	51.399
18	SLE Q	Diff.	2.35	0.00	2.00	-14514.40	-6.58	3.34	49.74	33.555
63	SLE R	Diff.	3.52	0.00	2.00	-16885.10	-10.88	3.91	58.03	38.237
50	SLE R	Diff.	3.52	0.00	2.00	-10693.00	1.11	2.43	36.45	61.380

18	SLE	Q	Diff.	3.52	0.00	2.00	-12590.40	-6.16	2.90	43.17	38.641
63	SLE	R	Diff.	4.70	0.00	2.00	-14678.60	28.43	3.53	51.42	42.332
50	SLE	R	Diff.	4.70	0.00	2.00	-10148.00	-1.82	2.32	34.63	64.528
18	SLE	Q	Diff.	4.70	0.00	2.00	-11270.50	8.83	2.62	38.81	42.784

Verifiche su sezioni verticali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
59	SLU	0.00	0.00	0.59	70.43	31.11	70.43	1123.51	36.116
45	SLU	0.00	0.59	1.76	-96.09	24.20	-96.09	2786.74	>100
59	SLU	0.67	1.76	2.94	-961.19	112.12	-961.19	2855.67	25.470
59	SLU	1.33	2.94	4.11	-143.66	61.06	-143.66	2790.57	45.705
46	SLU	2.00	4.11	4.70	206.76	-65.56	206.76	-1111.76	16.958

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	0.00	0.00	0.59	165.79	30.14	165.79	907.81	30.116
1	SND	0.00	0.59	1.76	251.61	25.17	251.61	2254.33	89.559
1	SND	2.00	1.76	2.94	509.07	-107.35	509.07	-2234.00	20.810
5	SND	2.00	2.94	4.11	83.63	-83.68	83.63	-2267.87	27.102
5	SND	2.00	4.11	4.70	232.85	-69.89	232.85	-902.23	12.909

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>	Sic.
63	SLE R	0.00	0.00	0.59	55.04	23.44	1.73	118.22	30.451
18	SLE Q	0.00	0.00	0.59	29.23	16.84	1.24	81.34	90.320
49	SLE R	0.00	0.59	1.76	-64.82	19.47	0.62	24.54	>100
50	SLE R	0.00	0.59	1.76	-41.59	18.93	0.61	26.71	>100
18	SLE Q	0.00	0.59	1.76	-120.27	14.07	0.39	8.76	>100
62	SLE R	2.00	1.76	2.94	-391.65	-74.60	2.27	75.50	47.679
50	SLE R	2.00	1.76	2.94	-104.46	-59.04	1.91	86.68	41.532
18	SLE Q	2.00	1.76	2.94	-258.86	-62.01	1.93	71.30	58.078
63	SLE R	1.33	2.94	4.11	-106.73	41.51	1.33	56.47	63.748
18	SLE Q	1.33	2.94	4.11	-89.87	14.63	0.44	13.19	>100
50	SLE R	2.00	4.11	4.70	146.01	-43.61	3.23	235.36	15.296
18	SLE O	1.33	4.11	4.70	22.66	7.37	0.55	39.07	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	0.00	0.00	0.59	29.23	16.84	35.00	200.00	0.50	10.00	282.21	1.57	333.34	81.34	0.02	0.01	26.393
67	SLE F	0.00	0.00	0.59	32.57	17.72	35.00	200.00	0.50	10.00	282.42	1.57	333.67	86.21	0.03	0.01	33.179
18	SLE Q	0.00	0.59	1.76	-120.27	14.07	35.00	200.00	0.50	10.00	205.69	3.93	532.84	8.76	0.00	0.00	>100
54	SLE F	0.00	0.59	1.76	-105.76	14.55	35.00	200.00	0.50	10.00	211.95	3.93	557.44	11.15	0.00	0.00	>100
18	SLE Q	2.00	1.76	2.94	-258.86	-62.01	35.00	200.00	0.50	10.00	223.41	3.93	602.42	71.30	0.02	0.01	38.038
54	SLE F	2.00	1.76	2.94	-224.29	-60.44	35.00	200.00	0.50	10.00	224.78	3.93	607.82	73.13	0.02	0.01	49.148
18	SLE Q	1.33	2.94	4.11	-89.87	14.63	35.00	200.00	0.50	10.00	216.65	3.93	575.90	13.19	0.00	0.00	>100
67	SLE F	1.33	2.94	4.11	-92.44	19.56	35.00	200.00	0.50	10.00	221.67	3.93	595.62	21.10	0.01	0.00	>100
18	SLE Q	0.00	4.11	4.70	126.44	-4.32	35.00	200.00	0.51	10.00	454.01	3.14	1175.01	63.14	0.02	0.01	21.137
54	SLE F	2.00	4.11	4.70	123.78	-14.49	35.00	200.00	0.50	10.00	293.41	1.57	350.93	105.06	0.03	0.02	26.206

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
46	2.00	0.00	0.59	SLU	-276.32	276.32	4654.61	16.845
59	0.67	0.59	1.76	SLU	-253.23	253.23	9301.36	36.730
59	0.00	1.76	2.94	SLU	522.48	522.48	9357.94	17.910
59	0.67	2.94	4.11	SLU	-104.37	104.37	9311.04	89.211
46	2.00	4.11	4.70	SLU	-173.46	173.46	4643.60	26.771



VERIFICHE STRUTTURALI ELEMENTI IN MURATURA IN PROGETTO

Si riportano le verifiche strutturali eseguite su alcuni elementi in muratura in progetto sia dal punto di vista statico sia dal punto di vista sismico.

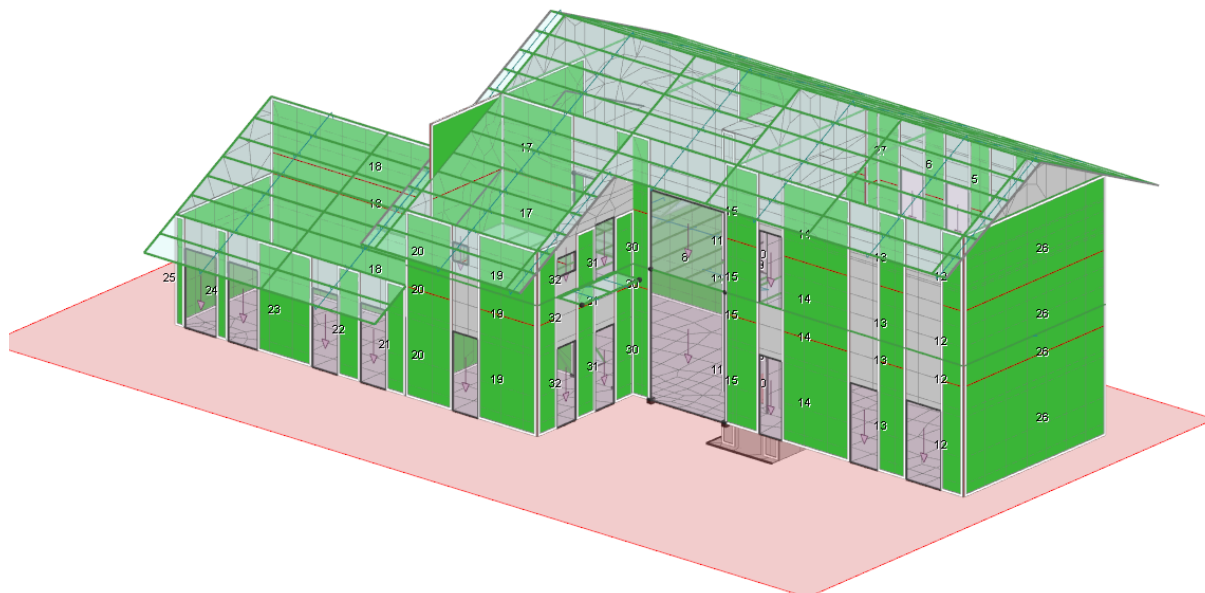


Figura 22 – Individuazione maschi murari per verifiche statiche

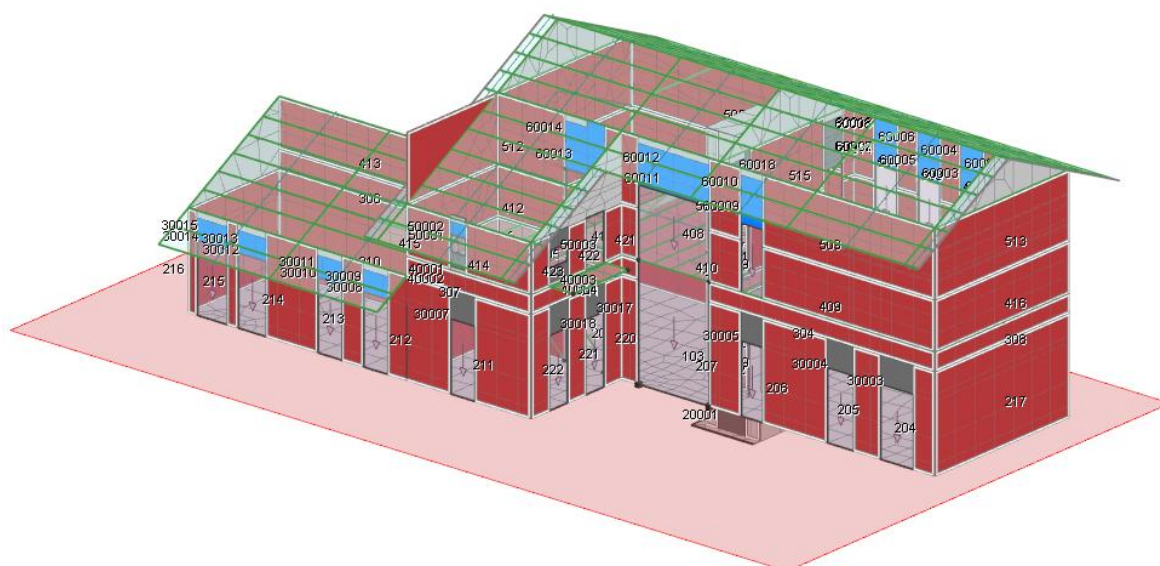


Figura 23 – Individuazione maschi murari per verifiche sismiche

Simbologia

Φ_t	=Coefficiente di riduzione della resistenza per eccentricità trasversale
ΣN_{2dx}	=Reazione totale dei solai a destra
ΣN_{2sx}	=Reazione totale dei solai a sinistra
δ	=Spostamento relativo
δ/h	=Rapporto (*1000) tra lo spostamento relativo e l'altezza
λ	=Snellezza convenzionale
ρ	=Fattore laterale di vincolo
$\zeta_E (A_g)$	=Indice di sicurezza in termini di accelerazione
An.	=Tipo di analisi
	L = Lineare
	NL = Non lineare
	PD = P-Delta
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm.	=Commento
L	=Lunghezza
M_v	=Momento flettente dovuto al vento o al sisma
M_u	=Momento ultimo
N	=Sforzo normale
N.	=Numero
Nl	=Carico trasmesso dal pannello soprastante
N_u	=Sforzo normale ultimo
S_{dx}	=Numero del solaio a destra
S_{sx}	=Numero del solaio a sinistra
Sic.	=Sicurezza
Spess.	=Spessore
TCC	=Tipo di combinazione di carico
	SLU = Stato limite ultimo
	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SLO = Stato limite di operatività
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
V_{Ed}	=Taglio agente
V_u	=Taglio ultimo
X_g	=Coord. X del baricentro al piede
Y_g	=Coord. Y del baricentro al piede
Z_f	=Coordinata Z finale
Z_i	=Coordinata Z iniziale
Z_v	=Coordinata Z di verifica
a	=Interasse irrigidimenti
d_1	=Eccentricità della muratura soprastante
d_2	=Eccentricità di appoggio del solaio
e	=Eccentricità di calcolo
e_1	=Eccentricità per sezioni di estremità
e_2	=Eccentricità per sezione di massimo M_v
e_a	=Eccentricità per tolleranze di esecuzione
e_{s1}	=Eccentricità convenzionale della muratura soprastante
e_{s2}	=Eccentricità convenzionale della reazione d'appoggio dei solai
e_v	=Eccentricità dovuta alle azioni orizzontali ortogonali al piano
f_{VK0}	=Resistenza caratteristica a taglio della muratura
f_d SLU	=Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni statiche
f_d SLV	=Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni sismiche
f_k	=Resistenza caratteristica della muratura
f_{vd0} SLU	=Resistenza di calcolo a taglio in assenza di compressione della muratura per azioni statiche
f_{vd0} SLV	=Resistenza di calcolo a taglio in assenza di compressione della muratura per azioni sismiche
h	=Altezza
l'	=Lunghezza della parte compressa della parete
m	=Coefficiente di eccentricità



Verifiche statiche maschio n. 26

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx <cm>	d2 <cm>	Sdx <cm>	da <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00				1.60	5.92	0.96	8.77	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	100	9.80		0.21	5.92	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00				0.80	5.92	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19					1.09	5.92	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e1 <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e2 <cm>	e <cm>	m	Φ _c	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-43392.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-66549.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.022
								1.60	-53834.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.972
								3.20	-44330.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.038
10	SLU	-42264.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65252.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.102
								1.60	-52641.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.085
								3.20	-43177.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.199
11	SLU	-41466.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64564.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.146
								1.60	-51907.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.157
								3.20	-42408.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.312
19	SLU	-43194.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65839.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.066
								1.60	-53495.40	750.18	-1.40	2.20	2.20	0.38	0.70	-249036.00	---	4.655
								3.20	-44107.80	409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.069
20	SLU	-40568.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-62515.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.282
								1.60	-50634.60	1250.30	-2.47	3.27	3.27	0.56	0.62	-220008.00	---	4.345
								3.20	-41409.40	681.98	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.464
21	SLU	-42066.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64542.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.147
								1.60	-52302.80	750.18	-1.43	2.23	2.23	0.38	0.69	-248046.00	---	4.743
								3.20	-42955.00	409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.232
22	SLU	-41268.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-63854.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.192
								1.60	-51568.00	750.18	-1.45	2.25	2.25	0.39	0.69	-247414.00	---	4.798
								3.20	-42186.00	409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.345
32	SLU	-43590.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-67259.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	3.980
								1.60	-54173.70	-750.18	1.38	2.18	2.18	0.37	0.70	-249579.00	---	4.607
								3.20	-44553.40	-409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.008
33	SLU	-41227.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64881.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.126
								1.60	-51765.10	-1250.30	2.42	3.22	3.22	0.55	0.62	-221065.00	---	4.271
								3.20	-42152.20	-681.98	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.350
34	SLU	-42462.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65962.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.058
								1.60	-52981.10	-750.18	1.42	2.22	2.22	0.38	0.70	-248615.00	---	4.693
								3.20	-43400.70	-409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.168
35	SLU	-41664.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65274.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.101
								1.60	-52246.30	-750.18	1.44	2.24	2.24	0.38	0.69	-247998.00	---	4.747
								3.20	-42631.70	-409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.279
45	SLU	-43583.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-66787.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.008
								1.60	-54113.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.947
								3.20	-44573.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.005
46	SLU	-41215.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64095.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.176
								1.60	-51663.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.181
								3.20	-42185.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.345
47	SLU	-42455.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65490.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.087
								1.60	-52920.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.058
								3.20	-43420.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.165
48	SLU	-41656.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64802.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.131
								1.60	-52185.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.129
								3.20	-42651.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.276
58	SLU	-43202.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-66311.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.037
								1.60	-53556.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.998
								3.20	-44087.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.072
59	SLU	-40580.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-63301.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.229
								1.60	-50735.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.276
								3.20	-41376.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.469
60	SLU	-42074.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65014.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.117
								1.60	-52363.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.112
								3.20	-42935.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.235
61	SLU	-41275.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64326.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.161
								1.60	-51628.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.185
								3.20	-42166.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.348
9	SLU	-36286.70	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	3.20	-43392.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.028
								3.50	-41661.30	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-345466.00	---	8.292

								3.80	-39940.80	0.00	---	---	0.60	0.10	0.94	-335896.00	---	8.410
10	SLU	-35195.20	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	3.20	-42264.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.242
								3.50	-40533.30	0.00	---	---	0.31	0.05	0.97	-345281.00	---	8.518
								3.80	-38812.80	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-335526.00	---	8.645
11	SLU	-34195.70	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	3.20	-41466.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.401
								3.50	-39734.90	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-344231.00	---	8.663
								3.80	-38014.40	0.00	---	---	0.68	0.12	0.93	-333424.00	---	8.771
19	SLU	-36170.60	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	3.20	-43194.80	409.19	-0.95	1.25	1.25	0.21	0.88	-315248.00	---	7.298
								3.50	-41463.50	223.78	---	---	0.30	0.05	0.97	-345447.00	---	8.331
								3.80	-39743.00	0.00	---	---	0.60	0.10	0.94	-335857.00	---	8.451
20	SLU	-33677.40	0.00	1505.69	0.00	-0.42	0.63	3.20	-40568.10	681.98	-1.68	2.00	2.00	0.34	0.81	-291414.00	---	7.183
								3.50	-38836.80	372.96	---	---	0.31	0.05	0.96	-345005.00	---	8.883
								3.80	-37116.30	0.00	---	---	0.63	0.11	0.94	-334973.00	---	9.025
21	SLU	-35079.00	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	3.20	-42066.80	409.19	-0.97	1.28	1.28	0.22	0.88	-314252.00	---	7.470
								3.50	-40335.50	223.78	---	---	0.31	0.05	0.97	-345261.00	---	8.560
								3.80	-38615.00	0.00	---	---	0.61	0.11	0.94	-335485.00	---	8.688
22	SLU	-34079.50	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	3.20	-41268.40	409.19	-0.99	1.33	1.33	0.23	0.87	-312598.00	---	7.575
								3.50	-39537.00	223.78	---	---	0.34	0.06	0.96	-344206.00	---	8.706
								3.80	-37816.50	0.00	---	---	0.68	0.12	0.93	-333376.00	---	8.816
32	SLU	-36402.90	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	3.20	-43590.50	-409.19	0.94	1.24	1.24	0.21	0.88	-315561.00	---	7.239
								3.50	-41859.10	-223.78	---	---	0.30	0.05	0.97	-345486.00	---	8.254
								3.80	-40138.60	0.00	---	---	0.60	0.10	0.94	-335934.00	---	8.369
33	SLU	-34064.70	0.00	1505.69	0.00	-0.41	0.62	3.20	-41227.60	-681.98	1.65	1.97	1.97	0.34	0.82	-292344.00	---	7.091
								3.50	-39496.30	-372.96	---	---	0.31	0.05	0.96	-345078.00	---	8.737
								3.80	-37775.70	0.00	---	---	0.62	0.11	0.94	-335118.00	---	8.871
34	SLU	-35311.40	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	3.20	-42462.50	-409.19	0.96	1.27	1.27	0.22	0.88	-314582.00	---	7.408
								3.50	-40731.20	-223.78	---	---	0.31	0.05	0.97	-345302.00	---	8.478
								3.80	-39010.60	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-335566.00	---	8.602
35	SLU	-34311.90	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	3.20	-41664.00	-409.19	0.98	1.32	1.32	0.23	0.88	-312946.00	---	7.511
								3.50	-39932.70	-223.78	---	---	0.34	0.06	0.96	-344255.00	---	8.621
								3.80	-38212.20	0.00	---	---	0.68	0.12	0.93	-333472.00	---	8.727
45	SLU	-36451.00	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	3.20	-43583.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	7.993
								3.50	-41850.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-345493.00	---	8.255
								3.80	-40131.20	0.00	---	---	0.60	0.10	0.94	-335950.00	---	8.371
46	SLU	-34144.80	0.00	1505.69	0.00	-0.41	0.62	3.20	-41215.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.452
								3.50	-39481.30	0.00	---	---	0.31	0.05	0.96	-345093.00	---	8.741
								3.80	-37763.30	0.00	---	---	0.62	0.11	0.94	-335148.00	---	8.875
47	SLU	-35359.50	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	3.20	-42455.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.205
								3.50	-40722.20	0.00	---	---	0.31	0.05	0.97	-345310.00	---	8.480
								3.80	-39003.20	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-335583.00	---	8.604
48	SLU	-34360.00	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	3.20	-41656.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.362
								3.50	-39923.70	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-344265.00	---	8.623
								3.80	-38204.70	0.00	---	---	0.68	0.12	0.93	-333492.00	---	8.729
58	SLU	-36122.50	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	3.20	-43202.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.063
								3.50	-41472.40	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-345439.00	---	8.329
								3.80	-39750.50	0.00	---	---	0.60	0.10	0.94	-335841.00	---	8.449
59	SLU	-33597.30	0.00	1505.69	0.00	-0.42	0.63	3.20	-40580.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.584
								3.50	-38851.80	0.00	---	---	0.32	0.05	0.96	-344990.00	---	8.880
								3.80	-37128.80	0.00	---	---	0.63	0.11	0.94	-334942.00	---	9.021
60	SLU	-35030.90	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	3.20	-42074.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.279
								3.50	-40344.40	0.00	---	---	0.31	0.05	0.97	-345253.00	---	8.558
								3.80	-38622.50	0.00	---	---	0.61	0.11	0.94	-335468.00	---	8.686
61	SLU	-34031.40	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	3.20	-41275.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.439
								3.50	-39546.00	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-344196.00	---	8.704
								3.80	-37824.00	0.00	---	---	0.68	0.12	0.93	-333356.00	---	8.813
9	SLU	-24292.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36286.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.888
								4.59	-30668.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.516
								5.39	-26937.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.973
10	SLU	-23300.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35195.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.164
								4.59	-29618.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.889
								5.39	-25927.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.439
11	SLU	-22236.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34195.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.432
								4.59	-28596.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.278
								5.39	-24886.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.960
19	SLU	-24318.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36170.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.917
								4.59	-30619.00	505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.533
								5.39	-26945.60	742.11	-2.75	3.15	3.15	0.54	0.70	-250303.00	---	9.289
20	SLU	-22128.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-33677.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.577
								4.59	-28257.50	842.92	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.414
								5.39	-24704.80	1236.84	-5.01	5.40	5.40	0.93	0.58	-206369.00	---	8.353
21	SLU	-23326.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35079.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.194
								4.59	-29568.90	505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.907
								5.39	-25935.30	742.11	-2.86	3.26	3.26	0.56	0.69	-248210.00	---	9.570
22	SLU	-22262.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34079.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.464
								4.59	-28546.70	505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.298
								5.39	-24894.10	742.11	-2.98	3.38	3.38	0.58	0.69	-245876.00	---	9.877
32	SLU	-24266.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36402.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.860
								4.59	-30717.80	-505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.499



								5.39	-26929.70	-742.11	2.76	3.15	3.15	0.54	0.70	-250271.00	---	9.293
33	SLU	-22041.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34064.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.468
								4.59	-28422.10	-842.92	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.348
								5.39	-24678.40	-1236.84	5.01	5.41	5.41	0.93	0.58	-206265.00	---	8.358
34	SLU	-23275.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35311.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.134
								4.59	-29667.70	-505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.871
								5.39	-25919.40	-742.11	2.86	3.26	3.26	0.56	0.69	-248176.00	---	9.575
35	SLU	-22210.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34311.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.400
								4.59	-28645.50	-505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.259
								5.39	-24878.20	-742.11	2.98	3.38	3.38	0.58	0.69	-245839.00	---	9.882
45	SLU	-24395.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36451.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.848
								4.59	-30821.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.464
								5.39	-27067.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.916
46	SLU	-22256.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34144.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.446
								4.59	-28594.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.279
								5.39	-24907.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.949
47	SLU	-23403.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35359.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.121
								4.59	-29771.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.833
								5.39	-26056.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.378
48	SLU	-22339.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34360.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.387
								4.59	-28749.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.219
								5.39	-25015.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.893
58	SLU	-24189.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36122.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.929
								4.59	-30515.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.569
								5.39	-26808.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.031
59	SLU	-21913.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-33597.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.600
								4.59	-28084.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.484
								5.39	-24476.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	13.177
60	SLU	-23198.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35030.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.207
								4.59	-29465.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.946
								5.39	-25798.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.502
61	SLU	-22133.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34031.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.477
								4.59	-28443.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.339
								5.39	-24756.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	13.027
9	SLU	-6925.94	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-25013.30	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.091
								6.49	-19229.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.727
10	SLU	-6282.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24028.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.586
								6.49	-18268.50	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.554
11	SLU	-5487.55	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22962.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.170
								6.49	-17170.00	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.613
19	SLU	-6933.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-25053.60	742.11	-2.96	3.51	3.51	0.60	0.65	-233282.00	---	9.311
								6.49	-19290.80	626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.677
20	SLU	-5499.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22886.10	1236.84	-5.40	5.95	5.95	1.02	0.52	-185297.00	---	8.097
								6.49	-17186.10	1044.31	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.597
21	SLU	-6289.11	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24068.30	742.11	-3.08	3.63	3.63	0.62	0.65	-230903.00	---	9.594
								6.49	-18329.30	626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.500
22	SLU	-5494.62	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23003.10	742.11	-3.23	3.77	3.77	0.65	0.64	-228102.00	---	9.916
								6.49	-17230.80	626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.551
32	SLU	-6918.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24973.10	-742.11	2.97	3.52	3.52	0.60	0.65	-233095.00	---	9.334
								6.49	-19169.10	-626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.777
33	SLU	-5475.85	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22752.10	-1236.84	5.44	5.98	5.98	1.03	0.52	-184653.00	---	8.116
								6.49	-16983.30	-1044.31	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.807
34	SLU	-6274.98	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23987.90	-742.11	3.09	3.64	3.64	0.62	0.65	-230700.00	---	9.617
								6.49	-18207.60	-626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.610
35	SLU	-5480.49	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22922.60	-742.11	3.24	3.78	3.78	0.65	0.64	-227880.00	---	9.941
								6.49	-17109.20	-626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.676
45	SLU	-7174.68	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-25130.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.034
								6.49	-19339.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.638
46	SLU	-5902.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23014.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.140
								6.49	-17267.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.514
47	SLU	-6530.79	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24145.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.525
								6.49	-18378.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.456
48	SLU	-5736.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23080.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.103
								6.49	-17279.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.502
58	SLU	-6677.21	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24896.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.147
								6.49	-19120.30	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.817
59	SLU	-5073.06	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22623.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.368
								6.49	-16902.00	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.893
60	SLU	-6033.31	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23910.80	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.648
								6.49	-18158.80	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.654
61	SLU	-5238.81	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22845.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.238
								6.49	-17060.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.727

Verifiche sismiche maschio n.217

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	f _{yk0} <daN/cm²>	f _{vd0 SLU} <daN/cm²>	f _{vd0 SLV} <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	5.92	0.96	8.77	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-38332.30	-570.51	---	---	---	---	---	---	5862.22	10.275
								1.60	-31313.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	4915.38	34.463
1	SLV							0.00	-38332.30	-570.51	---	---	---	---	---	---	5862.22	10.275
								1.60	-31313.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	4915.38	34.463
1	SLV							0.00	-46331.70	-570.51	---	---	---	---	---	---	6872.21	12.046
								1.60	-36273.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5590.40	39.196
1	SLV							0.00	-46331.70	-570.51	---	---	---	---	---	---	6872.21	12.046
								1.60	-36273.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5590.40	39.196
3	SLV							0.00	-38827.60	-570.51	---	---	---	---	---	---	5926.90	10.389
								1.60	-31655.90	-142.63	---	---	---	---	---	---	4962.86	34.796
3	SLV							0.00	-38827.60	-570.51	---	---	---	---	---	---	5926.90	10.389
								1.60	-31655.90	-142.63	---	---	---	---	---	---	4962.86	34.796
3	SLV							0.00	-45836.40	-570.51	---	---	---	---	---	---	6811.81	11.940
								1.60	-35931.60	-142.63	---	---	---	---	---	---	5544.73	38.875
3	SLV							0.00	-45836.40	-570.51	---	---	---	---	---	---	6811.81	11.940
								1.60	-35931.60	-142.63	---	---	---	---	---	---	5544.73	38.875
5	SLV							0.00	-40380.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6127.88	10.741
								1.60	-32530.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	5083.62	35.642
5	SLV							0.00	-40380.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6127.88	10.741
								1.60	-32530.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	5083.62	35.642
5	SLV							0.00	-44283.20	-570.51	---	---	---	---	---	---	6620.58	11.605
								1.60	-35056.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5427.40	38.053
5	SLV							0.00	-44283.20	-570.51	---	---	---	---	---	---	6620.58	11.605
								1.60	-35056.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5427.40	38.053
7	SLV							0.00	-42632.10	-570.51	---	---	---	---	---	---	6414.26	11.243
								1.60	-33916.10	-142.63	---	---	---	---	---	---	5273.07	36.971
7	SLV							0.00	-42632.10	-570.51	---	---	---	---	---	---	6414.26	11.243
								1.60	-33916.10	-142.63	---	---	---	---	---	---	5273.07	36.971
7	SLV							0.00	-42031.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6338.48	11.110
								1.60	-33671.40	-142.63	---	---	---	---	---	---	5239.78	36.737
7	SLV							0.00	-42031.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6338.48	11.110
								1.60	-33671.40	-142.63	---	---	---	---	---	---	5239.78	36.737

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-38332.30	9417.90	99155.20	4253.60	5.92	28701.10	6.747
1	SLV	1.60	-31313.70	5563.78	83140.20	4445.80	5.92	27661.30	6.222
1	SLV	3.20	-25398.20	2675.58	68897.00	4190.87	5.92	26784.90	6.391
1	SLV	0.00	-38332.30	-9417.90	99155.20	4253.60	5.92	28701.10	6.747
1	SLV	1.60	-31313.70	-5563.78	83140.20	4445.80	5.92	27661.30	6.222
1	SLV	3.20	-25398.20	-2675.58	68897.00	4190.87	5.92	26784.90	6.391
1	SLV	0.00	-46331.70	9417.90	116239.00	4253.60	5.92	29886.20	7.026
1	SLV	1.60	-36273.80	5563.78	94557.60	4445.80	5.92	28396.10	6.387
1	SLV	3.20	-29123.30	2675.58	77945.80	4190.87	5.92	27336.80	6.523
1	SLV	0.00	-46331.70	-9417.90	116239.00	4253.60	5.92	29886.20	7.026
1	SLV	1.60	-36273.80	-5563.78	94557.60	4445.80	5.92	28396.10	6.387
1	SLV	3.20	-29123.30	-2675.58	77945.80	4190.87	5.92	27336.80	6.523
3	SLV	0.00	-38827.60	746.60	100249.00	835.75	5.92	28774.50	34.429
3	SLV	1.60	-31655.90	311.15	83943.30	782.65	5.92	27712.00	35.408
3	SLV	3.20	-25653.40	148.01	69525.70	674.22	5.92	26822.70	39.783
3	SLV	0.00	-38827.60	-746.60	100249.00	835.75	5.92	28774.50	34.429



3	SLV	1.60	-31655.90	-311.15	83943.30	782.65	5.92	27712.00	35.408
3	SLV	3.20	-25653.40	-148.01	69525.70	674.22	5.92	26822.70	39.783
3	SLV	0.00	-45836.40	746.60	115217.00	835.75	5.92	29812.80	35.672
3	SLV	1.60	-35931.60	311.15	93785.20	782.65	5.92	28345.40	36.217
3	SLV	3.20	-28868.10	148.01	77334.40	674.22	5.92	27299.00	40.490
3	SLV	0.00	-45836.40	-746.60	115217.00	835.75	5.92	29812.80	35.672
3	SLV	1.60	-35931.60	-311.15	93785.20	782.65	5.92	28345.40	36.217
3	SLV	3.20	-28868.10	-148.01	77334.40	674.22	5.92	27299.00	40.490
5	SLV	0.00	-40380.90	15976.80	103649.00	6459.82	5.92	29004.60	4.490
5	SLV	1.60	-32530.70	9635.63	85985.90	6889.51	5.92	27841.60	4.041
5	SLV	3.20	-26314.80	4636.16	71148.70	6590.85	5.92	26920.70	4.085
5	SLV	0.00	-40380.90	-15976.80	103649.00	6459.82	5.92	29004.60	4.490
5	SLV	1.60	-32530.70	-9635.63	85985.90	6889.51	5.92	27841.60	4.041
5	SLV	3.20	-26314.80	-4636.16	71148.70	6590.85	5.92	26920.70	4.085
5	SLV	0.00	-44283.20	15976.80	111982.00	6459.82	5.92	29582.70	4.579
5	SLV	1.60	-35056.80	9635.63	91800.60	6889.51	5.92	28215.80	4.095
5	SLV	3.20	-28206.70	4636.16	75744.30	6590.85	5.92	27201.00	4.127
5	SLV	0.00	-44283.20	-15976.80	111982.00	6459.82	5.92	29582.70	4.579
5	SLV	1.60	-35056.80	-9635.63	91800.60	6889.51	5.92	28215.80	4.095
5	SLV	3.20	-28206.70	-4636.16	75744.30	6590.85	5.92	27201.00	4.127
7	SLV	0.00	-42632.10	12927.50	108493.00	4933.02	5.92	29338.10	5.947
7	SLV	1.60	-33916.10	7873.15	89190.10	5320.98	5.92	28046.80	5.271
7	SLV	3.20	-27355.80	3789.08	73685.90	5131.32	5.92	27074.90	5.276
7	SLV	0.00	-42632.10	-12927.50	108493.00	4933.02	5.92	29338.10	5.947
7	SLV	1.60	-33916.10	-7873.15	89190.10	5320.98	5.92	28046.80	5.271
7	SLV	3.20	-27355.80	-3789.08	73685.90	5131.32	5.92	27074.90	5.276
7	SLV	0.00	-42031.90	12927.50	107211.00	4933.02	5.92	29249.20	5.929
7	SLV	1.60	-33671.40	7873.15	88627.10	5320.98	5.92	28010.60	5.264
7	SLV	3.20	-27165.70	3789.08	73224.30	5131.32	5.92	27046.80	5.271
7	SLV	0.00	-42031.90	-12927.50	107211.00	4933.02	5.92	29249.20	5.929
7	SLV	1.60	-33671.40	-7873.15	88627.10	5320.98	5.92	28010.60	5.264
7	SLV	3.20	-27165.70	-3789.08	73224.30	5131.32	5.92	27046.80	5.271

Verifiche deformazioni

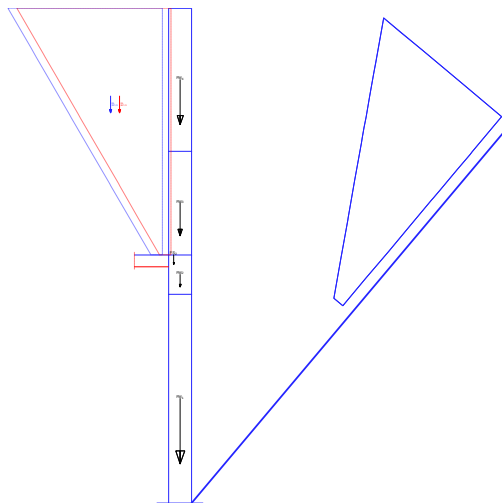
Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.20	0.07	27.803
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.03	64.857

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	4	SLD	0.02	3.20	0.06	33.423

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.05	38.078

Verifica cinematici maschio n.26

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 817/3
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 14178.70 <kg>

Frazione di massa partecipante e*: 0.81

Analisi cinematica non lineare

Capacità di spostamento ultimo d_u': 154.34 <mm>

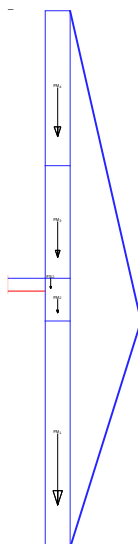
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>

Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.457

Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.63 <mm>

Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 94.912

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 12542.40 <kg>

Frazione di massa partecipante e*: 0.86

Analisi cinematica non lineare

Capacità di spostamento ultimo d_u': 51.14 <mm>

Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 41.06 <mm>

Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.246

Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.17 <mm>

Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 23.616



11. CONCLUSIONI.

La presente relazione di calcolo ha trattato criteri di dimensionamento ed i calcoli strutturali eseguiti nell'ambito del progetto denominato *“Riqualificazione e messa in sicurezza di alcuni edifici nell'ambito del piano di recupero della borgata di Moncolombone, lotto funzionale I”* da realizzarsi nel comune di Varisella (TO).

La struttura in progetto è stata dimensionata e verificata mediante l'ausilio del programma di calcolo ModeSt ver. 8.37, prodotto da Tecnisoft Harpaceas, implementando un'analisi sismica dinamica lineare.

Le verifiche hanno fatto riferimento all'attuale normativa vigente, il D.M. 17/01/2018.

Dai risultati ottenuti risulta che tutte le verifiche effettuate sugli elementi strutturali in progetto risultano **SODDISFATTE**.

Si rimanda all'allegato del codice di calcolo per le verifiche puntuali di ciascun elemento strutturale.

ALLEGATO DI CALCOLO

Sommario

Geometria.....	4
Elenco materiali	4
Elenco sezioni aste	4
Elenco tipi elementi bidimensionali	4
Elenco tipi tamponature	5
Elenco tipi link su linea	5
Carichi.....	5
Condizioni di carico elementari	6
Analisi dei carichi da vento	6
vento lat	7
Analisi dei carichi da neve	8
neve	9
Risultati del calcolo.....	9
Parametri di calcolo	9
Fig. 1: Spettro SLD	12
Fig. 2: Spettro SLV	12
Fig. 3: Spettro SND	13
Criteri di progetto utilizzati.....	22
Travi in c.a.	22
Aste in acciaio	27
Aste in legno	29
Pareti	31
Murature	33
Solette/Platee	35
Verifiche e armature travi.....	37
Travata n. 7300	38
Verifiche e armature solette/platee.....	38
Platea a quota 0.00	39
Soletta a quota 7.58	40
Verifiche aste in legno.....	41
Verifiche e armature pareti.....	245
Fig. 4: Riferimenti sezione	246
Parete n. 124	246
Parete n. 125	247
Parete n. 129	249
Parete n. 224	250
Parete n. 225	252
Parete n. 228	253
Parete n. 427	254
Parete n. 428	255
Parete n. 432	256
Parete n. 1321	257
Verifiche muratura.....	258
Tabelle riassuntive verifiche	258
Verifiche maschi, fasce e cinematismi	265
Maschio n. 1 (ver. statiche)	266
Maschio n. 2 (ver. statiche)	269
Maschio n. 3 (ver. statiche)	270
Maschio n. 4 (ver. statiche)	273
Maschio n. 5 (ver. statiche)	274
Maschio n. 6 (ver. statiche)	277
Maschio n. 7 (ver. statiche)	280
Maschio n. 8 (ver. statiche)	283
Maschio n. 12 (ver. statiche)	283
Maschio n. 13 (ver. statiche)	286
Maschio n. 14 (ver. statiche)	289
Maschio n. 15 (ver. statiche)	292
Maschio n. 16 (ver. statiche)	295
Maschio n. 17 (ver. statiche)	298
Maschio n. 18 (ver. statiche)	300
Maschio n. 19 (ver. statiche)	302
Maschio n. 20 (ver. statiche)	304
Maschio n. 21 (ver. statiche)	306
Maschio n. 22 (ver. statiche)	307
Maschio n. 23 (ver. statiche)	308
Maschio n. 24 (ver. statiche)	308
Maschio n. 25 (ver. statiche)	309
Maschio n. 26 (ver. statiche)	310
Maschio n. 27 (ver. statiche)	312
Maschio n. 28 (ver. statiche)	315
Maschio n. 30 (ver. statiche)	318
Maschio n. 31 (ver. statiche)	320
Maschio n. 32 (ver. statiche)	322
Maschio n. 33 (ver. statiche)	324
Maschio n. 34 (ver. statiche)	325
Maschio n. 35 (ver. statiche)	328
Maschio n. 201 (ver. sismiche)	328

Relazione di calcolo

Maschio n. 202 (ver. sismiche)	330
Maschio n. 203 (ver. sismiche)	331
Maschio n. 204 (ver. sismiche)	333
Maschio n. 205 (ver. sismiche)	334
Maschio n. 206 (ver. sismiche)	335
Maschio n. 207 (ver. sismiche)	337
Maschio n. 208 (ver. sismiche)	338
Maschio n. 209 (ver. sismiche)	339
Maschio n. 210 (ver. sismiche)	341
Maschio n. 211 (ver. sismiche)	342
Maschio n. 212 (ver. sismiche)	344
Maschio n. 213 (ver. sismiche)	345
Maschio n. 214 (ver. sismiche)	346
Maschio n. 215 (ver. sismiche)	347
Maschio n. 216 (ver. sismiche)	348
Maschio n. 217 (ver. sismiche)	349
Maschio n. 218 (ver. sismiche)	350
Maschio n. 219 (ver. sismiche)	351
Maschio n. 220 (ver. sismiche)	353
Maschio n. 221 (ver. sismiche)	354
Maschio n. 222 (ver. sismiche)	355
Maschio n. 223 (ver. sismiche)	357
Maschio n. 224 (ver. sismiche)	358
Maschio n. 301 (ver. sismiche)	359
Maschio n. 304 (ver. sismiche)	361
Maschio n. 305 (ver. sismiche)	362
Maschio n. 306 (ver. sismiche)	363
Maschio n. 307 (ver. sismiche)	364
Maschio n. 308 (ver. sismiche)	366
Maschio n. 309 (ver. sismiche)	367
Maschio n. 311 (ver. sismiche)	368
Maschio n. 312 (ver. sismiche)	369
Maschio n. 401 (ver. sismiche)	370
Maschio n. 402 (ver. sismiche)	372
Maschio n. 403 (ver. sismiche)	373
Maschio n. 404 (ver. sismiche)	374
Maschio n. 405 (ver. sismiche)	376
Maschio n. 409 (ver. sismiche)	377
Maschio n. 410 (ver. sismiche)	379
Maschio n. 411 (ver. sismiche)	380
Maschio n. 412 (ver. sismiche)	381
Maschio n. 413 (ver. sismiche)	383
Maschio n. 414 (ver. sismiche)	384
Maschio n. 415 (ver. sismiche)	385
Maschio n. 416 (ver. sismiche)	386
Maschio n. 417 (ver. sismiche)	387
Maschio n. 418 (ver. sismiche)	388
Maschio n. 419 (ver. sismiche)	390
Maschio n. 421 (ver. sismiche)	391
Maschio n. 422 (ver. sismiche)	392
Maschio n. 423 (ver. sismiche)	393
Maschio n. 424 (ver. sismiche)	395
Maschio n. 501 (ver. sismiche)	396
Maschio n. 502 (ver. sismiche)	397
Maschio n. 503 (ver. sismiche)	398
Maschio n. 504 (ver. sismiche)	399
Maschio n. 505 (ver. sismiche)	400
Maschio n. 509 (ver. sismiche)	401
Maschio n. 510 (ver. sismiche)	402
Maschio n. 511 (ver. sismiche)	403
Maschio n. 512 (ver. sismiche)	404
Maschio n. 513 (ver. sismiche)	405
Maschio n. 514 (ver. sismiche)	406
Maschio n. 515 (ver. sismiche)	407
Maschio n. 516 (ver. sismiche)	408
Maschio n. 518 (ver. sismiche)	409
Maschio n. 2 (ver. cinematismi)	410
Maschio n. 4 (ver. cinematismi)	411
Maschio n. 8 (ver. cinematismi)	412
Maschio n. 26 (ver. cinematismi)	413
Maschio n. 31 (ver. cinematismi)	433
Maschio n. 32 (ver. cinematismi)	437
Maschio n. 33 (ver. cinematismi)	447
Maschio n. 34 (ver. cinematismi)	448
Maschio n. 35 (ver. cinematismi)	468
Criteri di analisi geotecnica e progetto delle fondazioni	470
Fondazioni superficiali	470
Caratterizzazione	470
Fondazioni profonde	472
Geotecnica	473
Elenco unità geotecniche	473
Elenco colonne stratigrafiche	473

Fig. 1: Colonna stratigrafica numero 1 terreno	476
Fondazioni superficiali.....	476
Verifiche capacità portante	476
Cedimenti	478

Geometria

Elenco materiali

Simbologia

α =Coeff. di dilatazione termica
 ν =Coeff. di Poisson
 Comm. =Commento
 E =Modulo elastico
 G =Modulo elastico tangenziale
 Mat. =Materiale
 P =Peso specifico

Mat.	Comm.	P <daN/mc>	E <daN/cm ² >	G <daN/cm ² >	ν	α
5	Calcestruzzo classe C25/30	2500	314472.00	142942.00	0.1	1.00E-05
20	Legname a media elasticità	460	120000.00	7500.00	0.39	4.00E-06
23	Muratura POROTON	860	53000.00	21200.00	0.25	1.00E-05

Elenco sezioni aste

Simbologia

B =Base
 C =Numero del criterio di progetto
 Comm. =Commento
 Crit. C.F. =Criterio di progetto collegamento finale
 Crit. C.I. =Criterio di progetto collegamento iniziale
 H =Altezza
 Ma =Numero del materiale
 Mem. =Membratura
 T = Trave
 P = Pilastro
 Sez. =Numero della sezione
 Tipo =Tipo sezione
 2I = Doppia I
 R = Rettangolare
 Ls = L stondata
 Ver. =Verifica prevista
 C = Cemento armato
 A = Acciaio
 L = Legno
 r =Raggio raccordo anima-ala
 rl =Raggio in testa ala
 s =Spessore ala

Sez.	Comm.	Tipo	Mem.	Ver.	B <cm>	H <cm>	s <cm>	r <cm>	rl <cm>	Ma	C	Crit. C.I.	Crit. C.F.
1	Tlg-18x18	R	T	L	18.00	18.00				20	1		
2	Lac-2x30	R	T	A	2.00	30.00				18	1	1	1
3	Tlg-22x24 cm	R	T	L	22.00	24.00				20	1		
5	Tlg-26x26cm	R	T	L	26.00	26.00				20	1		
6	Cordolo 35x20 cm	R	T	C	35.00	20.00				5	5		
8	Tlg-16x16 cm	R	T	L	16.00	16.00				20	1		
9	Tlg-14x14	R	T	L	14.00	14.00				20	1		
10	Sac-L30x3	Ls	T	A	3.00	3.00	0.30	0.50	0.25	18	1	1	1
12	Tlg-18x20cm	R	T	L	18.00	20.00				20	1		
13	Tlg-26x28cm	R	T	L	26.00	28.00				20	1		
14	Cordolo 35x30 cm	R	T	C	35.00	30.00				5	1		

Elenco tipi elementi bidimensionali

Simbologia

ϕ =Angolo di attrito
 ψ =Angolo di dilatanza
 Comm. =Commento
 Crit. =Numero del criterio di progetto
 DP =Drucker-Prager
 Kt =Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler
 Mat. =Materiale
 Spess. =Spessore
 Tb =Numero del tipo muro/elemento bidimensionale
 Tipo =Tipologia
 F = Membranale e Flessionale
 M = Membranale
 W-RC = Winkler resistente solo a compressione
 W-RTC = Winkler resistente a trazione e a compressione
 Utilizzo =Utilizzo

Relazione di calcolo

P = Parete

S = Soletta/Platea

M = Muratura ordinaria

c =Coesione

Tb	Comm.	Tipo	Utilizzo	Spess. <cm>	Kt <daN/cmc>	DP	φ <grad>	c <daN/mq>	ψ <grad>	Crit.	Mat.
2	Parete sp. 20 cm	F	P	20.00		N	0.00	0.00	0.00	1	5
3	Soletta sp. 20 cm	F	S	20.00		N	0.00	0.00	0.00	1	5
4	Muratura POROTON sp.35 cm	F	M	35.00		N	0.00	0.00	0.00	1	23
5	Platea sp. 25 cm	W-RTC	S	25.00	3.00	N	0.00	0.00	0.00	10	5
6	Platea sp. 30 cm	W-RTC	S	30.00	2.00	N	0.00	0.00	0.00	10	5

Elenco tipi tamponature

Simbologia

Comm. =Commento

Crit. =Criterio di progetto

P =Puntoni equivalenti

S = Genera i puntoni equivalenti

N = Non genera i puntoni equivalenti

Qpn =Carico permanente non strutturale

Rcg =Ripartizione carichi gravitazionali

AP = Sull'asta di piede

AL = Sulle aste laterali

APT = Sulle aste di piede e di testa

Rcv =Ripartizione carichi vento

AP = Sull'asta di piede

AL = Sulle aste laterali

Tipo =Tipologia

C = Area di carico

V = Area di carico e verifica

Tt =Numero del tipo tamponatura

Tt	Comm.	Qpn <daN/mq>	Rcg	Rcv	P	Tipo	Crit.
1	Tamp	50.00	AP	AL	N	C	--

Elenco tipi link su linea

Simbologia

Comm. =Commento

Krxu =Rigidezza rotazionale unitaria dir. X

Ksxu =Rigidezza lineare unitaria dir. X

Ksyu =Rigidezza lineare unitaria dir. Y

Kszu =Rigidezza lineare unitaria dir. Z

Rx =Rotazione intorno all'asse X (L=libera, B=bloccata, E=elastica)

Ry loc. =Rotazione intorno all'asse Y

Rz loc. =Rotazione intorno all'asse Z

Sx =Spostamento in dir. X (L=libero, B=bloccato, E=elastico)

Sy =Spostamento in dir. Y (L=libero, B=bloccato, E=elastico)

Sz =Spostamento in dir. Z (L=libero, B=bloccato, E=elastico)

Tl =Numero del tipo link

Tl	Comm.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry loc.	Rz loc.	Ksxu <daN/m/m>	Ksyu <daN/m/m>	Kszu <daN/m/m>	Krxu <daNm/rad/m>
1	Link	B	B	B	L	L	L	--	--	--	--

Carichi

Elenco tipi CCE

Simbologia

γ max =Coeff. γ_{max}

γ min. =Coeff. γ_{min.}

ψ₀ =Coeff. ψ₀

ψ_{0,s} =Coeff. ψ₀ sismico (D.M. 96)

ψ₁ =Coeff. ψ₁

ψ₂ =Coeff. ψ₂

Comm. =Commento

Durata =Durata del carico

P = Permanente

L = Lunga

M = Media

B = Breve

Relazione di calcolo

Tipo =Tipologia
G = Permanente
Qv = Variabile vento
Q = Variabile
Tipo CCE =Tipo condizione di carico elementare

Tipo CCE	Comm.	Tipo	Durata	γ min.	γ max	Ψ ₀	Ψ ₁	Ψ ₂	Ψ _{0,s}
1	D.M. 18 Permanenti strutturali	G	P	1.00	1.30				
2	D.M. 18 Permanenti non strutturali	G	L	0.80	1.50				
3	D.M. 18 Variabili Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	Q	M	0.00	1.50	0.70	0.50	0.30	0.00
10	D.M. 18 Variabili Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione	Q	M	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	1.00
11	D.M. 18 Variabili Vento	Qv	B	0.00	1.50	0.60	0.20	0.00	0.00
12	D.M. 18 Variabili Neve (a quota <= 1000 m s.l.m.)	Q	M	0.00	1.50	0.50	0.20	0.00	0.00

Condizioni di carico elementari

Simbologia
CCE =Numero della condizione di carico elementare
Comm. =Commento
Dir. =Direzione del vento
Jpx =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse X
Jpy =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Y
Jpz =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Z
Mx =Moltiplicatore della massa in dir. X
My =Moltiplicatore della massa in dir. Y
Mz =Moltiplicatore della massa in dir. Z
Sic. =Contributo alla sicurezza
S = a sfavore
Tipo =Tipologia di pressione vento
M = Massimizzata
E = Esterna
I = Interna
Tipo CCE =Tipo di CCE per calcolo agli stati limite
Var. =Tipo di variabilità
B = di base
A = ambigua
s =Coeff. di riduzione (T.A. o S.L. D.M. 96)

CCE	Comm.	Tipo CCE	Sic.	Var.	s	Dir. <grad>	Tipo	Mx	My	Mz	Jpx	Jpy	Jpz
1	Permanenti strutturali	1	S	--	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
2	Permanenti non strutturali	2	S	--	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
3	Categoria A	3	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
4	Categoria H	10	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
5	Vento x+	11	S	A	1.00	0.00	M	--	--	--	--	--	--
6	Vento x-	11	S	A	1.00	180.00	M	--	--	--	--	--	--
7	Vento y+	11	S	A	1.00	90.00	M	--	--	--	--	--	--
8	Vento y-	11	S	A	1.00	270.00	M	--	--	--	--	--	--
9	Neve	12	S	A	1.00	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00

Analisi dei carichi da vento

Calcolo delle azioni del vento

Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: 1 - Valle d'Aosta, Piemonte, Lombardia, Trentino Alto Adige, Veneto, Friuli Venezia Giulia (esclusa la Provincia di Trieste)



Classe di rugosità del terreno: B - Area urbana (non di classe A), suburbana, industriale o boschiva (tab. 3.3.III)
Categoria di esposizione del sito: IV

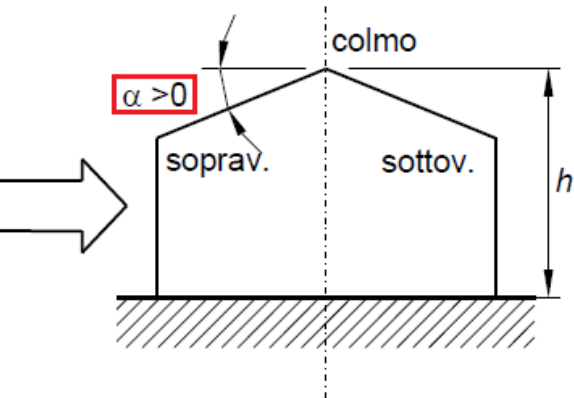
	costa	mare	2 km	10 km	30 km	500m	750m
A	--	IV	IV	IV	V	V	V
B	--	III	III	III	IV	IV	IV
C	--	II	II	II	III	III	III
D	I	I	I	I	I	I	I

Parametri derivati (tab. 3.3.I):
 $V_{b,0}$ (velocità base di riferimento al livello del mare): 25.00 <m/sec>
 a_0 : 1000.00 <m>
 K_s : 0.40

Parametri derivati (tab. 3.3.II):
 K_r : 0.22
 z_0 : 0.30 <m>
 z_{min} : 8.00 <m>

vento lat

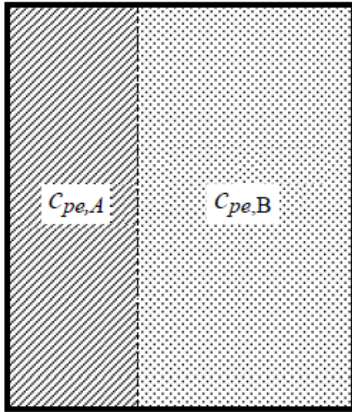
Classificazione della costruzione: Edifici a pianta rettangolare con coperture piane, a falde, inclinate e curvilinee
- Coperture a falda doppia(C3.3.8.1.4)



Relazione di calcolo

a_s (altitudine sul livello del mare): 580.00<m>
 T_r (tempo di ritorno): 50 anni
 V_b (velocità base di riferimento [3.3.1]): 25.00<m/sec>
 c_a (coefficiente di altitudine [3.3.1.b]): 1.00
 V_r (velocità di riferimento [3.3.2]): 25.00<m/sec>
 c_r (coefficiente di ritorno [3.3.3]): 1.00
 c_t (coefficiente topografico): 1.00
 q_r (pressione cinetica di riferimento): 39.06<daN/mq>
 c_e (coefficiente di esposizione): 1.78
 c_d (coefficiente dinamico): 1.00
 h (altezza dell'edificio): 10.00<m>
 b (dimensione in pianta del lato parallelo alla direzione del colmo): 30.00<m>
 α (angolo inclinazione): 25.00<grad>

Per il vento parallelo si considera una fascia sopravvento di 10.00<m> e sottovento le zone restanti.



Coefficienti di pressione C_{pe} :

vento perpendicolare al colmo sopravvento positivo: 0.33
vento perpendicolare al colmo sopravvento negativo: -0.47
vento perpendicolare al colmo sottovento: -0.50
vento parallelo al colmo sopravvento $C_{pe,A}$: -0.97
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -0.50

Pressioni esterne:

vento perpendicolare al colmo sopravvento positivo: 23.22<daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sopravvento negativo: -32.51<daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sottovento: -34.83<daN/mq>
vento parallelo al colmo sopravvento $C_{pe,A}$: -67.33<daN/mq>
vento parallelo al colmo sottovento $C_{pe,B}$: -34.83<daN/mq>

Criteri di valutazione del C_{pi} (C3.3.8.5) riferiti a edifici aventi: Area con distribuzione uniforme di aperture

Coefficiente di pressione C_{pi} :

positivo: 0.20
negativo: -0.30

Pressioni interna:

positiva: 13.93<daN/mq>
negativa: -20.90<daN/mq>

Pressioni massimizzate (esterne+interne):

vento perpendicolare al colmo sopravvento positivo: 44.11<daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sopravvento negativo: -46.44<daN/mq>
vento perpendicolare al colmo sottovento: -48.76<daN/mq>
vento parallelo al colmo sopravvento: -81.26<daN/mq>
vento parallelo al colmo sottovento: -48.76<daN/mq>

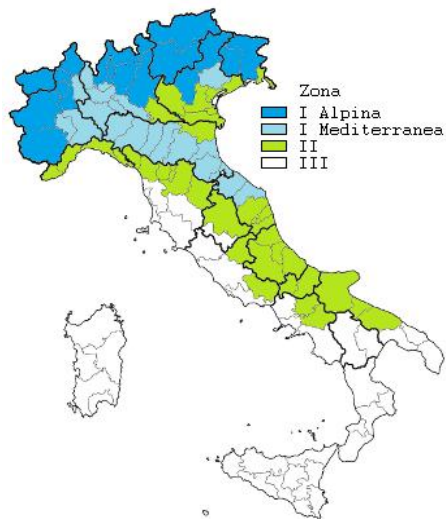
Analisi dei carichi da neve

Calcolo delle azioni della neve

Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: I Alpina

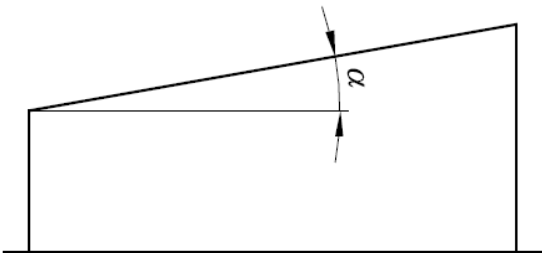
Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbano-Cusio-Ossola, Vercelli, Vicenza



Coefficiente di esposizione del sito: Normale

neve

Classificazione della costruzione: Copertura ad una falda senza barriera o parapetto



T_r (tempo di ritorno): 50 anni
 C_t (coefficiente termico): 1.00
 a_s (altitudine sul livello del mare): 580.00<m>

α (angolo inclinazione): 25.00<grad>

Parametri derivati (3.4.2):
 q_{sk} (valore di riferimento del carico neve al suolo): 227.23<daN/mq>

Parametri derivati (tab. 3.4.I):
 C_e (coefficiente d'esposizione): 1.00
 μ_i (coefficiente di forma della copertura): 0.80

Carichi agenti:
 q_{ss} (carico provocato dalla neve sulle coperture): 181.78<daN/mq>

Risultati del calcolo

Parametri di calcolo

La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati del calcolo sono stati effettuati con:
ModeSt ver. 8.37, licenza n. 6381, prodotto da Tecnisoft s.a.s. - Prato
La struttura è stata calcolata utilizzando come solutore agli elementi finiti:
Xfinest ver. 9.8.0, prodotto da Ce.A.S. S.r.l. - Milano

Tipo di normativa: stati limite D.M. 18
Tipo di calcolo: sismica dinamica
Vincoli esterni: Considera sempre vincoli assegnati in modellazione
Schematizzazione piani rigidi: nessun impalcato rigido
Modalità di recupero masse secondarie: trasferire le masse
- All'impalcato più vicino in assoluto: No

Relazione di calcolo

- Anche sui nodi degli impalcati non rigidi: No
- Modificare coordinate baricentro impalcati rigidi: XY

Generazione combinazioni

- Tipo di analisi: Lineare
- Valuta spostamenti e non sollecitazioni: No
- Buckling: No

Opzioni di calcolo

- Sono state considerate infinitamente rigide le zone di connessione fra travi, pilastri ed elementi bidimensionali con una riduzione del 20%
- Calcolo con offset rigidi dai nodi: No
- Uniformare i carichi variabili: No
- Massimizzare i carichi variabili: No
- Recupero carichi zone rigide: taglio e momento flettente
- Modalità di combinazione momento torcente: disaccoppiare le azioni

Opzioni del solutore

Opzioni generali:

- Trascura deformabilità a taglio delle aste: No
- Analisi dinamica con metodo di Lanczos: Sì
- Ricerca autovettori aggiuntivi nel metodo di Ritz-vectors: Sì
- Check sequenza di Sturm: Sì
- Usa formulazione secante per buckling: No
- Trascura buckling torsionale: No

- Tipo di elemento bidimensionale: QF46
- Calcolo sforzo nei nodi: No

Opzioni per analisi P-Delta:

- Numero massimo di iterazioni: 15
- Valore della norma euclidea degli spostamenti: 1.0000E-04

Opzioni per analisi pushover:

- Esegui analisi in regime di piccoli spostamenti: Sì

Opzioni per analisi pushover murature:

- Interrompi analisi nel caso di plasticizzazione per carichi statici: Sì
- Utilizza sforzo normale medio: Sì

Metodo di convergenza:

- Forze e momenti residui (F)
 - Valore della norma euclidea delle forze: 1.0000E-03
 - Valore della norma euclidea dei momenti: 1.0000E-02

- Opzioni aggiuntive per analisi non lineari in presenza di elementi bidimensionali con comportamento Drucker-Prager:

```
OPTION PARAM AUTO_INCREMENT=YES
OPTION PARAM LINE_SEARCHES=YES
OPTION PARAM BGINCRS=1.0
OPTION PARAM AVINCRS=1.0
```

Dati struttura

- Sito di costruzione: moncolombone LON. 7.47436 LAT. 45.20060
- Contenuto tra ID reticolo: 13124 12902 13125 12903

Simbologia

Ag =Accelerazione orizzontale massima al sito

Cc =Coefficiente funzione della categoria del suolo

Fo =Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale

Ss =Coefficiente di amplificazione stratigrafica

Tr =Periodo di ritorno <anni>

TCC=Tipo di combinazione di carico

SLU = Stato limite ultimo

SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara

SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente

SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente

SLD = Stato limite di danno

SLV = Stato limite di salvaguardia della vita

SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

Tc*=Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale <sec>

TCC	Tr	Ag <g>	Fo	Tc*	Ss	Cc
SLD	50	0.0343	2.55	0.21	1.80	2.75
SLV	475	0.0723	2.67	0.27	1.80	2.41

Relazione di calcolo

- Edificio esistente: No
- Spettri: Automatici da normativa
- Tipo di opera: Opera ordinaria
- Vita nominale V_N : 50.00
- Classe d'uso: Classe II
- SL Esercizio: SLOPvr No, SLDPvr 63.00
- SL Ultimi: SLVPvr 10.00, SLCPvr No
- Struttura dissipativa: Si
- Classe di duttilità: Classe B
- Quota di riferimento: -1.50 <m>
- Quota max della struttura: 9.02 <m>
- Altezza della struttura: 10.52 <m>
- Numero piani edificio: 4
- Coefficiente θ : 0.00
- Edificio regolare in altezza: No
- Edificio regolare in pianta: No
- Forze orizzontali convenzionali per stati limite non sismici: No
- Genera stati limite per verifiche di resistenza al fuoco: No

Dati di piano

Simbologia

- Ea =Eccentricità complessiva
- Ex =Eccentricità in dir. X
- Ey =Eccentricità in dir. Y
- Imp. =Numero dell'impalcato
- Lx =Dimensione del piano in dir. X
- Ly =Dimensione del piano in dir. Y

Imp.	Lx <m>	Ly <m>	Ex <m>	Ey <m>	Ea <m>
1	24.37	9.93	1.22	0.50	1.32
2	24.37	10.98	1.22	0.55	1.34
3	24.37	9.93	1.22	0.50	1.32
4	17.24	5.92	0.86	0.30	0.91

- Eccentricità di calcolo: 1.34 <m>
- Considera eccentricità aggiuntiva sugli impalcati non rigidi: No

Dati di calcolo

- Categoria del suolo di fondazione: D
- Tipologia strutturale: muratura ordinaria

Periodo T_1	0.07678
Coeff. λ SLD	1.00
Coeff. λ SLV	1.00
Rapporto di sovrarresistenza (α_u/α_1)	1.35
Valore di riferimento del fattore di comportamento (q_0)	2.36
Fattore di comportamento dissipativo (q)	1.89
Fattore di comportamento non dissipativo (q_{ND})	1.26
Fattore di comportamento per SLD (q_D)	1.26

- Categoria topografica: T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
- Coeff. amplificazione topografica S_T : 1.00
- Fattore di comportamento per sisma verticale (q_v): 1.50
- Modalità di calcolo modi di vibrare: Autovalori
- Numero modi: 60
- Modi da considerare: Tutti i modi calcolati
- Smorzamento spettro: 5.00%

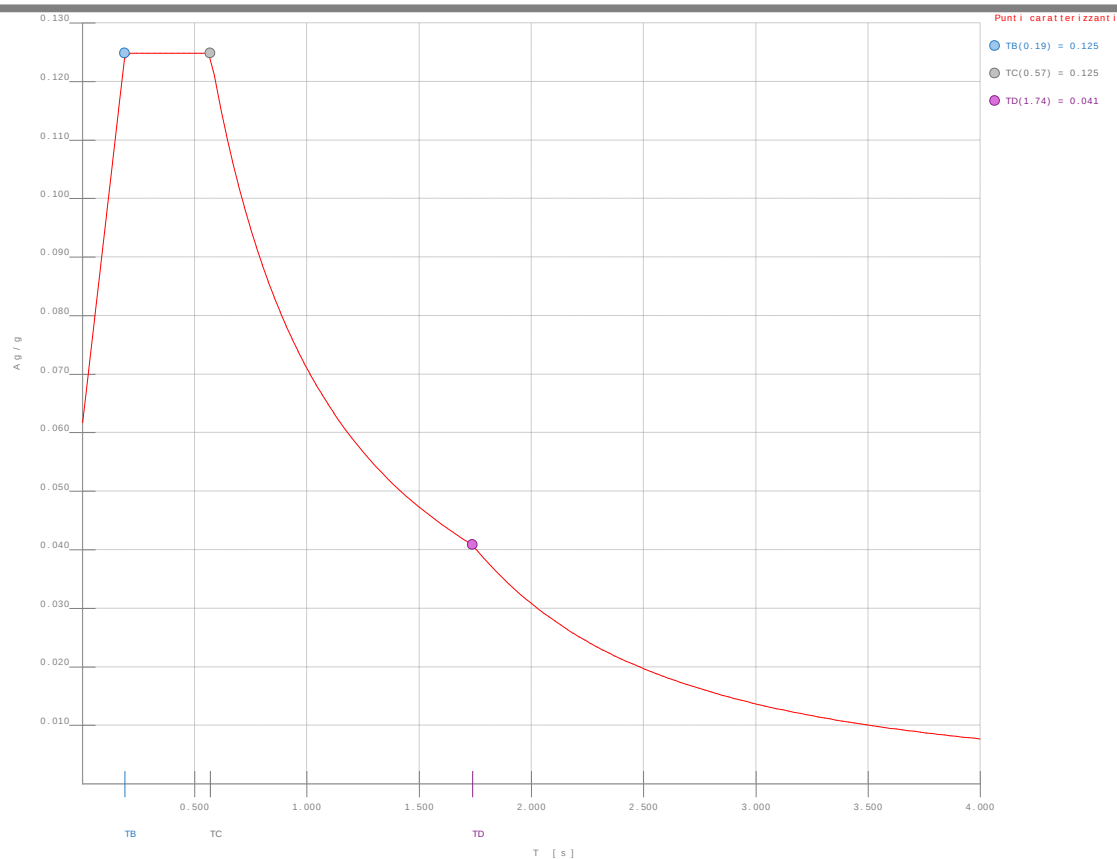


Fig. 1: Spettro SLD

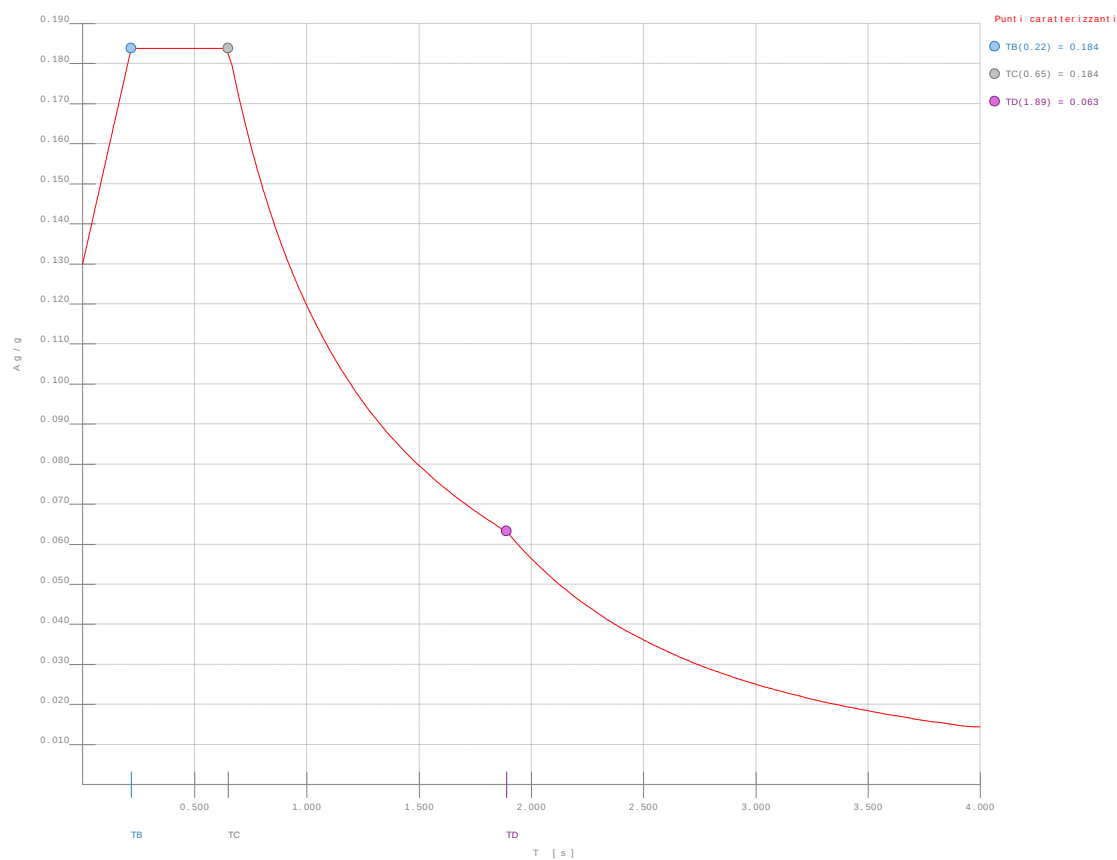


Fig. 2: Spettro SLV

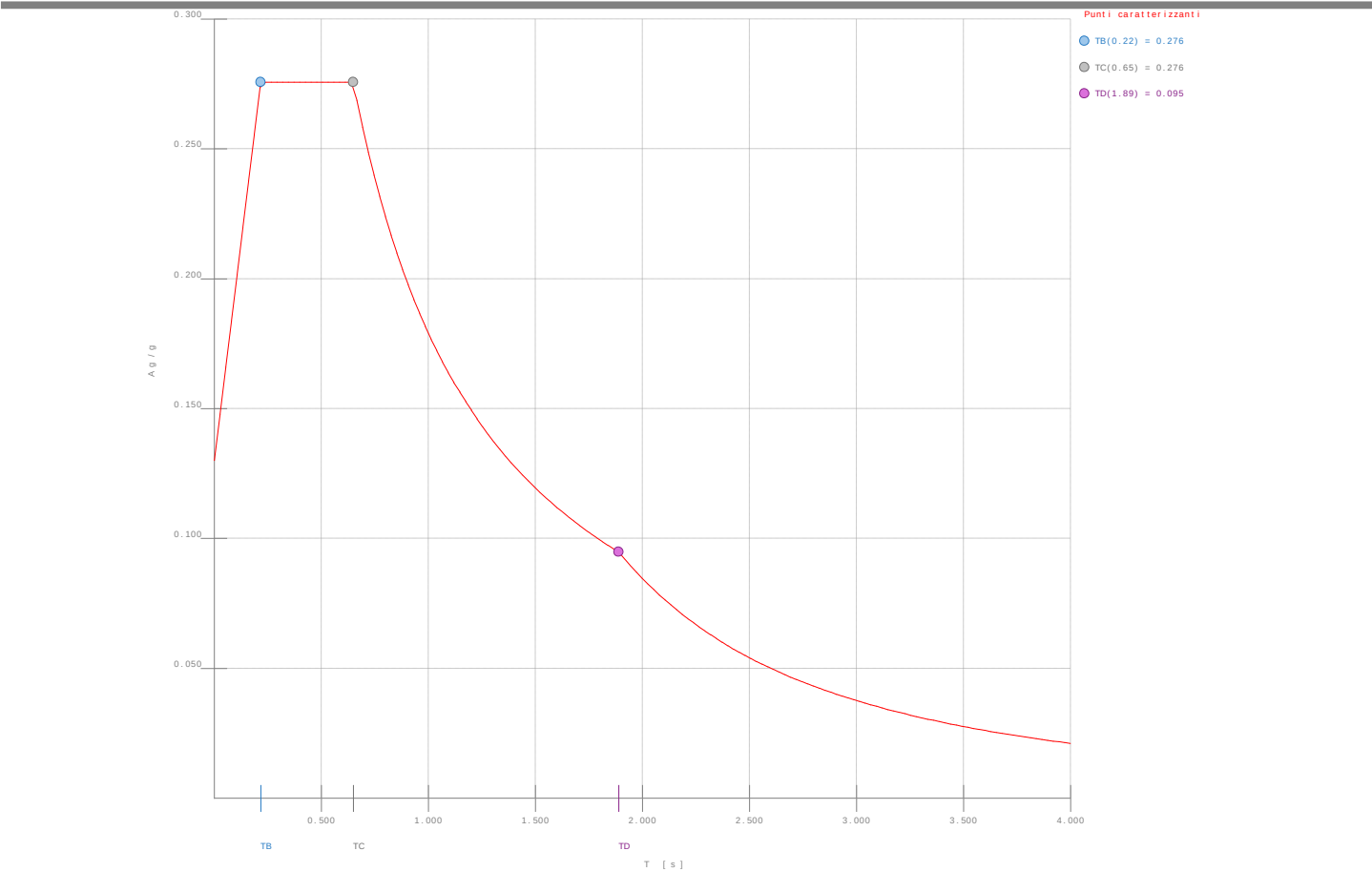


Fig. 3: Spettro SND

- Angolo di ingresso del sisma: 0.00 <grad>

Ambienti di carico

Simbologia

- N. = Numero
- Comm. = Commento
- 1=Permanenti strutturali
- 2=Permanenti non strutturali
- 3=Categoria A
- 4=Categoria H
- 5=Vento x+
- 6=Vento x-
- 7=Vento y+
- 8=Vento y-
- 9=Neve
- F =azioni orizzontali convenzionali
- SLU =Stato limite ultimo
- SLR =Stato limite per combinazioni rare
- SLF =Stato limite per combinazioni frequenti
- SLQ/D=Stato limite per combinazioni quasi permanenti o di danno
- S = Si
- N = No

N.	Comm.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	S	SLU	SLR	SLF	SLQ
1	Calcolo sismico	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	N	N	N
2	Calcolo statico	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	N	S	S	S
3	Vento da 0°	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	S	S	S
4	Vento da 180°	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	S	S	S
5	Vento da 90°	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	S	S	S
6	Vento da 270°	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	S	S	S

Elenco combinazioni di carico simboliche

Simbologia

- CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
- Comm. =Commento
- TCC =Tipo di combinazione di carico
- SLU = Stato limite ultimo
- SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara

Relazione di calcolo

SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	±S
1	Amb. 1 (Sisma)	SLU S	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	1
2	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	-----	γ max	-----
3	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
4	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
5	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	1	-----
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
8	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_1	-----
9	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
10	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
11	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
12	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	γ max	-----
13	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
14	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
15	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
16	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	-----
17	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
18	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
19	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
20	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_1	-----
21	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	ψ_2	-----
22	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
23	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
24	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
25	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	γ max	-----
26	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	γ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
27	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
28	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
29	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	1	-----
30	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	ψ_0	-----
31	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
32	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
33	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_1	-----
34	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_1	-----	-----	ψ_2	-----
35	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
36	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
37	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
38	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	γ max	-----
39	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	γ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
40	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
41	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
42	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	1	-----
43	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	ψ_0	-----
44	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
45	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
46	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_1	-----
47	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_1	-----	ψ_2	-----
48	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
49	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
50	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
51	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----
52	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
53	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
54	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
55	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	1	-----
56	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	ψ_0	-----
57	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
58	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
59	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_1	-----
60	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_1	ψ_2	-----
61	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----
62	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----
63	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----

Relazione di calcolo

Genera le combinazioni con un solo carico di tipo variabile come di base: Sì

Considera sollecitazioni dinamiche con segno dei modi principali: No

Combinazioni delle CCE

Simbologia

An. =Tipo di analisi

L = Lineare

NL = Non lineare

PD = P-Delta

Bk =Buckling

S = Sì

N = No

CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari

Comm.=Commento

TCC =Tipo di combinazione di carico

SLU = Stato limite ultimo

SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara

SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente

SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente

SLD = Stato limite di danno

SLV = Stato limite di salvaguardia della vita

SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	An.	Bk	1	2	3	4	5	6	7	8	9	±S X	±S Y
1	Amb. 1 (SLU S) S +X+0.3Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
2	Amb. 1 (SLE) S +X+0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
3	Amb. 1 (SLU S) S +X-0.3Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
4	Amb. 1 (SLE) S +X-0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
5	Amb. 1 (SLU S) S +0.3X+Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
6	Amb. 1 (SLE) S +0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
7	Amb. 1 (SLU S) S -0.3X+Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00
8	Amb. 1 (SLE) S -0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00
9	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
10	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
11	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
12	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
13	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
14	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
15	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
16	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
17	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
18	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
19	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
20	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
21	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.90	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
22	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
23	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
24	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
25	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
26	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
27	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
28	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
29	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
30	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
31	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
32	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
33	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
34	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.90	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
35	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
36	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
37	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
38	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
39	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
40	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
41	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
42	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
43	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
44	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
45	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	1.50	0.00	0.00
46	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00
47	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.90	0.00	0.75	0.00	0.00
48	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.75	0.00	0.00
49	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	1.00	0.00	0.00
50	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00
51	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.50	0.00	0.00
52	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.50	0.00	0.00
53	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00

Relazione di calcolo

54	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00
55	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
56	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
57	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
58	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.90	1.50	0.00	0.00
59	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.50	0.75	0.00
60	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.90	0.75	0.00
61	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.90	0.75	0.00
62	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	1.00	0.00
63	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.50	0.00
64	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.50	0.00
65	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.50	0.00
66	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00
67	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
68	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
69	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
70	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Elenco masse nodi

Simbologia

Mo =Massa orizzontale

Nodo =Numero del nodo

Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>
-2769	107.70	-2768	32.85	-2767	377.51	-2766	575.53	-2765	519.54	-2764	554.96	-2763	363.27	-2762	32.85
-2762	32.85	-2761	50.98	-2760	51.00	-2759	51.00	-2758	30.25	-2757	394.60	-2756	529.79	-2755	525.41
-2755	525.41	-2754	510.85	-2753	381.49	-2752	30.25	-2751	35.44	-2750	492.80	-2749	621.27	-2748	641.45
-2748	641.45	-2747	599.08	-2746	477.43	-2745	35.44	-2744	47.67	-2743	47.69	-2742	47.69	-2741	38.86
-2741	38.86	-2740	38.89	-2739	38.89	-2738	30.25	-2737	416.43	-2736	552.28	-2735	537.50	-2734	534.23
-2734	534.23	-2733	362.39	-2732	30.35	-2731	35.44	-2730	484.59	-2729	643.76	-2728	557.47	-2727	621.56
-2727	621.56	-2726	469.19	-2725	35.44	-2724	93.49	-2723	93.47	-2722	93.47	-2721	60.95	-2720	60.92
-2720	60.92	-2719	60.92	-2718	57.67	-2717	57.65	-2716	57.65	-2715	172.27	-2714	109.58	-2713	30.25
-2713	30.25	-2712	375.90	-2711	544.43	-2710	529.71	-2709	523.25	-2708	300.18	-2707	30.15	-2706	35.44
-2706	35.44	-2705	391.34	-2704	631.91	-2703	517.87	-2702	609.95	-2701	430.15	-2700	35.44	-2699	30.25
-2699	30.25	-2698	472.39	-2697	289.25	-2696	265.97	-2695	265.97	-2694	265.97	-2693	211.12	-2692	593.88
-2692	593.88	-2691	252.04	-2690	305.50	-2689	375.99	-2688	312.55	-2687	188.00	-2686	96.35	-2685	493.51
-2685	493.51	-2684	374.14	-2683	377.68	-2682	453.79	-2681	614.20	-2680	300.03	-2679	228.90	-2678	187.82
-2678	187.82	-2677	234.77	-2676	187.82	-2675	287.60	-2674	372.12	-2673	558.05	-2672	30.25	-2671	170.38
-2671	170.38	-2670	246.41	-2669	425.77	-2668	241.54	-2667	346.25	-2666	130.59	-2665	200.03	-2664	250.34
-2664	250.34	-2663	171.91	-2662	427.23	-2661	494.69	-2660	246.73	-2659	1429.34	-2658	178.68	-2657	1417.55
-2657	1417.55	-2656	311.09	-2655	428.97	-2654	429.35	-2653	246.31	-2652	1425.75	-2651	175.89	-2650	1402.37
-2650	1402.37	-2649	334.20	-2648	405.09	-2647	467.05	-2646	130.17	-2645	195.87	-2644	255.16	-2643	169.79
-2643	169.79	-2642	277.31	-2641	291.74	-2640	438.95	-2639	238.30	-2638	187.38	-2637	393.63	-2636	225.19
-2636	225.19	-2635	35.44	-2634	379.18	-2633	282.48	-2632	281.80	-2631	286.90	-2630	286.90	-2629	234.42
-2629	234.42	-2628	580.47	-2627	339.66	-2626	287.13	-2625	287.13	-2624	168.69	-2623	516.88	-2622	284.44
-2622	284.44	-2621	287.13	-2620	287.13	-2619	213.76	-2618	426.93	-2617	216.59	-2616	286.67	-2615	286.67
-2615	286.67	-2614	286.67	-2613	283.99	-2612	534.43	-2611	35.44	-2610	118.64	-2609	149.66	-2608	30.25
-2608	30.25	-2607	496.39	-2606	772.99	-2605	480.27	-2604	524.15	-2603	331.21	-2602	30.25	-2601	35.44
-2601	35.44	-2600	400.53	-2599	632.57	-2598	556.48	-2597	609.95	-2596	384.83	-2595	35.44	-2594	74.84
-2594	74.84	-2593	42.74	-2592	83.63	-2591	100.94	-2590	72.91	-2589	32.83	-2588	113.71	-2587	39.80
-2587	39.80	-2586	40.20	-2585	44.66	-2584	72.95	-2583	86.09	-2582	77.32	-2581	102.25	-2580	92.29
-2580	92.29	-2579	92.29	-2578	92.29	-2577	73.26	-2576	130.77	-2575	83.06	-2574	118.98	-2573	171.40
-2573	171.40	-2572	210.96	-2571	175.36	-2570	105.48	-2569	54.06	-2568	143.76	-2567	208.98	-2566	210.96
-2566	210.96	-2565	226.91	-2564	210.96	-2563	195.00	-2562	128.55	-2561	105.48	-2560	131.85	-2559	105.48
-2559	105.48	-2558	161.51	-2557	208.98	-2556	219.22	-2555	72.20	-2554	231.43	-2553	101.06	-2552	145.29
-2552	145.29	-2551	231.43	-2550	104.72	-2549	224.07	-2548	84.74	-2547	216.70	-2546	111.66	-2545	216.70
-2545	216.70	-2544	91.05	-2543	216.70	-2542	81.35	-2541	104.56	-2540	104.56	-2539	104.56	-2538	97.87
-2538	97.87	-2537	104.56	-2536	111.25	-2535	104.56	-2534	104.56	-2533	61.43	-2532	92.85	-2531	103.58
-2531	103.58	-2530	104.56	-2529	104.56	-2528	78.22	-2527	52.28	-2526	78.62	-2525	104.56	-2524	104.56
-2524	104.56	-2523	104.56	-2522	103.58	-2521	159.65	-2520	31.80	-2519	526.38	-2518	614.76	-2517	89.52
-2517	89.52	-2516	248.45	-2515	285.69	-2514	179.88	-2513	17.01	-2512	19.60	-2511	216.36	-2510	342.09
-2510	342.09	-2509	301.10	-2508	329.81	-2507	207.85	-2506	19.60	-2505	60.10	-2504	195.72	-2503	209.91
-2503	209.91	-2502	259.52	-2501	162.32	-2500	281.68	-2499	281.68	-2498	200.32	-2497	233.16	-2496	305.88
-2496	305.88	-2495	176.50	-2494	24.36	-2493	66.02	-2492	138.99	-2491	46.71	-2490	42.96	-2489	42.96
-2489	42.96	-2488	42.96	-2487	34.10	-2486	91.28	-2485	38.66	-2484	49.09	-2483	79.78	-2482	98.19
-2482	98.19	-2481	81.62	-2480	49.09	-2479	25.16	-2478	68.47	-2477	97.27	-2476	98.19	-2475	98.19
-2475	98.19	-2474	98.19	-2473	98.19	-2472	59.83	-2471	49.09	-2470	61.37	-2469	49.09	-2468	75.17
-2468	75.17	-2467	97.27	-2466	102.03	-2465	17.50	-2464	107.72	-2463	65.83	-2462	107.72	-2461	115.80
-2461	115.80	-2460	65.61	-2459	104.29	-2458	30.93	-2457	42.25	-2456	100.86	-2455	48.12	-2454	100.86
-2454	100.86	-2453	100.86	-2452	54.76	-2451	69.11	-2450	75.55	-2449	98.86	-2448	41.76	-2447	48.66
-2447	48.66	-2446	48.66	-2445	48.66	-2444	48.66	-2443	48.66	-2442	48.66	-2441	28.59	-2440	46.52
-2440	46.52	-2439	48.21	-2438	48.66	-2437	48.66	-2436	48.66	-2435	24.33	-2434	36.50	-2433	48.66
-2433	48.66	-2432	48.66	-2431	48.66	-2430	48.66	-2429	48.66	-2428	32.16	-2427	33.21	-2426	35.71
-2426	35.71	-2425	79.12	-2424	52.55	-2423	48.27	-2422	58.38	-2421	34.78	-2420	68.22	-2419	29.49
-2419	29.49	-2418	123.31	-2417	73.90	-2416	124.02	-2415	80.55	-2414	89.35	-2413	89.35	-2412	70.92
-2412	70.92	-2411	164.03	-2410	80.41	-2409	102.11	-2408	165.93	-2407	204.23	-2406	169.76	-2405	102.11
-2405	102.11	-2404	52.33	-2403	136.82	-2402	202.31	-2401	190.20	-2400	148.12	-2399	190.20	-2398	102.11

Relazione di calcolo

-2382	204.23	-2381	124.45	-2380	102.11	-2379	127.64	-2378	102.11	-2377	156.36	-2376	202.31
-2375	212.22	-2374	71.05	-2373	224.05	-2372	79.61	-2371	116.09	-2370	224.05	-2368	77.99
-2367	216.91	-2366	32.58	-2365	73.46	-2364	209.78	-2363	97.59	-2362	79.97	-2361	209.78
-2360	209.78	-2359	106.37	-2358	128.98	-2357	96.59	-2356	101.22	-2355	101.22	-2354	101.22
-2353	101.22	-2352	96.59	-2351	82.68	-2350	54.83	-2349	85.34	-2348	81.91	-2347	96.59
-2346	101.22	-2345	75.92	-2344	50.61	-2343	75.92	-2342	101.22	-2341	101.22	-2340	101.22
-2339	100.27	-2338	154.55	-2336	181.83	-2334	41.86	-2333	31.47	-2332	538.49	-2331	529.36
-2330	31.47	-2329	24.51	-2328	167.40	-2327	60.14	-2326	95.44	-2325	127.17	-2324	108.80
-2322	57.59	-2321	63.14	-2320	88.21	-2319	72.78	-2318	89.50	-2317	76.01	-2316	75.33
-2314	34.83	-2313	40.03	-2312	195.74	-2310	85.17	-2309	221.76	-2308	167.74	-2307	140.46
-2306	104.14	-2305	281.68	-2304	281.68	-2303	230.00	-2302	127.66	-2301	29.92	-2300	552.01
-2299	498.77	-2298	29.97	-2266	75.44	-2265	95.38	-2264	177.92	-2263	105.53	-2262	67.09
-2261	69.96	-2260	69.96	-2259	55.53	-2258	137.45	-2257	62.96	-2256	67.68	-2255	98.01
-2254	120.63	-2253	100.27	-2252	69.78	-2251	45.29	-2250	117.09	-2249	175.08	-2248	190.76
-2247	112.21	-2246	153.36	-2245	159.90	-2244	97.44	-2243	79.95	-2242	99.94	-2241	79.95
-2240	122.42	-2239	158.40	-2238	166.16	-2237	40.66	-2236	175.42	-2235	40.54	-2234	80.70
-2233	175.42	-2232	62.14	-2231	169.84	-2230	62.51	-2229	164.25	-2228	72.24	-2227	164.25
-2226	51.85	-2225	164.25	-2224	47.30	-2223	186.69	-2222	67.90	-2221	82.92	-2220	79.25
-2219	79.25	-2218	79.25	-2217	79.25	-2216	79.25	-2215	59.34	-2214	82.22	-2213	79.25
-2212	79.25	-2211	59.44	-2210	39.63	-2209	59.44	-2208	79.25	-2207	79.25	-2206	79.25
-2205	78.51	-2204	121.01	-2203	89.69	-2202	116.39	-2201	65.95	-2200	174.30	-2199	171.27
-2198	43.77	-2197	24.55	-2196	24.32	-2195	22.65	-2194	102.23	-2193	25.95	-2192	10.52
-2191	70.13	-2190	56.11	-2189	34.19	-2188	28.05	-2187	35.07	-2186	28.05	-2185	42.96
-2184	55.58	-2183	58.30	-2182	61.55	-2181	61.55	-2179	69.50	-2178	59.59	-2177	57.63
-2176	57.63	-2175	57.63	-2174	34.76	-2173	27.81	-2172	27.81	-2171	27.81	-2170	27.81
-2169	32.44	-2168	46.35	-2167	45.91	-2166	32.44	-2165	27.81	-2164	20.86	-2163	13.90
-2162	20.86	-2161	27.81	-2160	27.81	-2159	27.81	-2158	27.55	-2157	42.46	-2156	75.51
-2155	61.37	-2154	67.61	-2153	66.50	-2152	241.55	-2151	161.70	-2150	72.82	-2149	6.90
-2148	62.96	-2147	29.98	-2146	33.61	-2145	51.04	-2144	134.58	-2143	125.77	-2142	127.64
-2141	192.63	-2140	166.45	-2139	159.90	-2138	97.44	-2137	79.95	-2136	99.94	-2135	79.95
-2134	122.42	-2133	158.40	-2132	166.16	-2131	33.27	-2130	175.42	-2129	41.01	-2128	112.89
-2127	175.42	-2126	92.55	-2125	169.36	-2124	75.90	-2123	162.33	-2122	229.31	-2121	246.94
-2120	89.68	-2119	163.77	-2118	41.40	-2117	164.25	-2116	42.81	-2115	82.50	-2114	79.25
-2113	79.25	-2112	79.25	-2111	79.25	-2110	79.25	-2109	82.50	-2108	54.75	-2107	84.48
-2106	46.24	-2105	43.80	-2104	43.80	-2103	23.98	-2102	39.63	-2101	23.98	-2100	43.80
-2099	43.80	-2098	43.80	-2097	78.51	-2096	121.01	-2095	107.69	-2094	41.57	-2093	54.42
-2089	112.40	-2088	96.63	-2087	30.25	-2086	498.58	-2085	423.50	-2084	30.20	-2082	96.53
-2081	86.36	-2080	141.52	-2079	167.23	-2078	154.09	-2077	144.56	-2076	291.05	-2074	30.25
-2073	470.47	-2072	327.52	-2071	159.77	-2070	109.84	-2069	159.77	-2068	229.66	-2067	319.53
-2066	253.63	-2065	430.26	-2064	30.25	-2063	100.30	-2062	248.19	-2061	133.76	-2060	219.16
-2059	78.78	-2058	134.10	-2057	82.02	-2056	110.53	-2055	137.70	-2054	229.39	-2053	238.80
-2046	225.23	-2045	225.23	-2044	225.23	-2043	357.62	-2042	224.77	-2041	224.77	-2040	224.77
-2039	224.77	-2038	355.90	-2037	179.40	-2036	113.53	-2035	61.98	-2034	44.86	-2033	201.97
-2032	107.71	-2031	53.13	-2030	47.81	-2029	72.60	-2028	191.51	-2027	139.01	-2026	141.67
-2025	283.33	-2024	283.33	-2023	283.33	-2022	172.66	-2021	141.67	-2020	177.09	-2019	141.67
-2018	216.93	-2017	280.68	-2016	294.43	-2014	27.71	-2013	76.77	-2011	86.77	-2010	310.83
-2009	38.65	-2008	90.56	-2006	61.37	-2005	238.44	-2004	91.33	-2003	42.75	-2002	102.92
-2001	143.71	-2000	310.83	-1998	65.29	-1997	294.22	-1995	67.25	-1994	131.66	-1993	300.94
-1992	67.21	-1991	294.22	-1989	66.56	-1988	107.96	-1987	68.38	-1986	247.00	-1985	187.37
-1984	133.03	-1983	114.26	-1982	124.27	-1981	114.51	-1979	75.14	-1978	291.05	-1977	41.52
-1976	65.50	-1974	89.07	-1973	291.05	-1972	43.52	-1950	159.58	-1949	145.77	-1948	128.84
-1947	138.12	-1946	140.43	-1945	140.43	-1944	140.43	-1943	140.43	-1942	140.43	-1941	140.43
-1940	82.50	-1939	124.71	-1938	68.90	-1937	70.22	-1936	70.22	-1935	35.11	-1934	70.22
-1933	35.11	-1932	70.22	-1931	70.22	-1930	70.22	-1929	139.12	-1928	214.42	-1926	151.63
-1925	30.25	-1924	344.77	-1923	344.77	-1922	30.25	-1921	385.16	-1920	555.46	-1919	333.69
-1918	70.14	-1917	194.93	-1916	299.05	-1915	136.41	-1914	48.22	-1913	103.27	-1912	209.70
-1911	291.75	-1910	231.58	-1909	231.94	-1908	103.56	-1907	216.55	-1906	167.51	-1905	216.55
-1904	69.45	-1903	146.24	-1901	146.24	-1894	71.41	-1893	73.39	-1892	119.80	-1891	127.64
-1890	127.64	-1889	127.64	-1888	127.64	-1887	127.64	-1886	127.64	-1885	127.64	-1884	127.64
-1883	206.43	-1882	138.81	-1881	127.64	-1880	63.82	-1879	54.22	-1878	258.25	-1877	114.88
-1876	54.70	-1875	49.23	-1874	74.76	-1873	197.20	-1872	143.14	-1871	145.88	-1870	291.75
-1869	291.75	-1868	291.75	-1867	177.79	-1866	145.88	-1865	182.34	-1864	145.88	-1863	223.37
-1862	289.02	-1861	303.17	-1859	28.53	-1858	70.36	-1856	73.42	-1855	320.07	-1854	39.79
-1852	67.30	-1851	147.66	-1850	320.07	-1847	67.62	-1846	135.57	-1845	310.36	-1843	65.82
-1842	111.17	-1841	301.61	-1840	117.67	-1838	66.25	-1837	300.17	-1836	42.75	-1834	97.99
-1833	299.69	-1832	44.82	-1810	150.51	-1809	157.26	-1808	144.60	-1807	144.60	-1806	144.60
-1805	144.60	-1804	144.60	-1803	144.60	-1802	144.60	-1801	143.98	-1800	84.95	-1799	129.04
-1798	70.95	-1797	72.30	-1796	72.30	-1795	36.15	-1794	72.30	-1793	36.15	-1792	72.30
-1791	72.30	-1790	72.30	-1789	143.25	-1788	220.79	-1787	54.40	-1786	65.99	-1785	66.00
-1784	66.01	-1783	70.56	-1782	64.52	-1781	17.01	-1780	187.27	-1779	187.27	-1778	17.01
-1762	420.58	-1761	521.84	-1760	376.04	-1759	237.46	-1758	106.36	-1757	46.26	-1756	107.89
-1755	306.76	-1754	306.76	-1753	249.28	-1752	232.65	-1751	153.64	-1750	145.20	-1749	133.35
-1748	33.34	-1746	225.40	-1745	313.42	-1744	144.80	-1743	60.61	-1742	116.48	-1741	219.78
-1740	305.78	-1739	242.71	-1738	243.09	-1737	83.30	-1736	254.54	-1735	241.65	-1732	140.38
-1731	230.09	-1730	84.97	-1728	153.27	-1721	113.24	-1720	76.92	-1719	122.07	-1718	133.78
-1717	133.78	-1716	133.78	-1715	133.78	-1714	133.78	-1713	133.78	-1712	133.78	-1711	133.78
-1710	230.00	-1709	145.48	-1708	133.78	-1707	66.89	-1706	266.64	-1705	120.40	-1704	57.33
-1703	47.74	-1702	78.36	-1701	210.54	-1700	150.02	-1699	152.89	-1698	305.78	-1697	305.78
-1696	305.78	-1695	186.33	-1694	152.89	-1693	191.11	-1692	152.89	-1691	234.11	-1690	302.91

Relazione di calcolo

-1689	317.75	-1687	29.90	-1685	74.56	-1684	335.45	-1683	41.71	-1681	72.58	-1680	161.35
-1679	335.45	-1676	70.66	-1675	142.09	-1674	324.78	-1672	68.52	-1671	116.52	-1670	314.10
-1669	132.39	-1667	68.62	-1666	314.10	-1665	44.81	-1663	102.81	-1662	314.10	-1661	35.12
-1639	157.75	-1638	164.82	-1637	144.98	-1636	112.32	-1635	116.01	-1634	110.63	-1633	113.32
-1632	110.83	-1631	115.81	-1630	114.00	-1629	63.69	-1628	102.84	-1627	55.60	-1626	53.87
-1625	59.45	-1624	27.73	-1623	56.66	-1622	28.93	-1621	75.78	-1620	75.78	-1619	75.78
-1618	150.13	-1617	231.41	-1616	74.24	-1615	73.40	-1614	68.32	-1613	68.28	-1612	68.24
-1611	72.68	-1610	74.55	-1609	546.95	-1608	521.84	-1607	350.76	-1606	53.95	-1604	34.20
-1603	23.70	-1602	40.43	-1601	51.18	-1600	51.18	-1599	38.24	-1598	63.53	-1597	76.47
-1596	64.72	-1595	37.28	-1594	49.03	-1593	53.33	-1592	36.64	-1591	30.79	-1590	70.46
-1589	37.52	-1588	24.69	-1587	38.24	-1586	13.54	-1585	15.53	-1584	38.24	-1583	22.70
-1581	474.04	-1580	521.84	-1579	349.89	-1577	577.03	-1576	1118.72	-1575	376.55	-1574	580.49
-1573	376.55	-1572	862.90	-1571	1074.71	-1570	860.03	-1569	471.37	-1568	152.28	-1567	97.58
-1566	601.57	-1565	92.73	-1564	155.53	-1563	185.07	-1561	500.90	-1560	134.18	-1559	194.90
-1558	179.42	-1556	226.72	-1555	357.33	-1554	181.92	-1553	213.79	-1552	458.60	-1551	92.73
-1544	98.10	-1543	81.16	-1542	128.79	-1541	141.14	-1540	141.14	-1539	141.14	-1538	141.14
-1537	141.14	-1536	141.14	-1535	141.14	-1534	141.14	-1533	656.70	-1532	968.44	-1531	893.24
-1530	1661.62	-1529	1141.76	-1528	723.70	-1527	848.63	-1526	977.43	-1525	539.53	-1524	552.65
-1523	307.87	-1522	620.91	-1521	1341.63	-1520	1353.95	-1519	1388.29	-1518	1388.29	-1517	1388.29
-1516	1040.57	-1515	445.08	-1514	1054.48	-1513	445.08	-1512	1179.65	-1511	1375.96	-1510	722.88
-1508	299.91	-1507	156.61	-1505	156.68	-1504	572.28	-1503	337.87	-1502	156.82	-1500	155.75
-1499	210.33	-1498	353.35	-1497	83.45	-1496	340.68	-1495	82.49	-1494	281.25	-1493	413.63
-1492	572.28	-1490	156.43	-1489	342.48	-1487	151.06	-1486	437.11	-1485	554.07	-1484	146.54
-1483	342.48	-1481	146.17	-1480	358.44	-1479	535.85	-1478	140.23	-1477	212.69	-1476	393.31
-1475	132.75	-1474	407.79	-1473	136.28	-1472	331.05	-1471	344.75	-1469	169.97	-1468	535.85
-1467	324.50	-1466	370.72	-1465	158.71	-1463	238.79	-1462	535.85	-1461	319.61	-1439	352.52
-1438	361.95	-1437	263.13	-1436	113.77	-1435	587.34	-1434	934.21	-1433	324.47	-1432	1033.30
-1431	1146.35	-1430	1021.27	-1429	97.35	-1428	404.23	-1427	467.10	-1426	113.57	-1425	296.58
-1424	532.09	-1423	1166.81	-1422	1047.08	-1421	324.47	-1420	967.81	-1419	947.99	-1418	320.34
-1417	1103.62	-1416	1233.93	-1415	1230.15	-1414	1230.15	-1413	1214.77	-1412	624.83	-1411	114.52
-1410	170.75	-1409	170.75	-1408	172.29	-1407	173.82	-1406	175.36	-1405	172.29	-1404	169.21
-1403	172.29	-1402	116.05	-1399	438.25	-1398	537.66	-1397	293.71	-1395	69.85	-1394	60.47
-1393	41.71	-1392	69.30	-1391	83.42	-1390	70.61	-1389	40.67	-1388	53.49	-1387	58.18
-1386	42.90	-1385	82.64	-1384	68.65	-1383	41.71	-1382	56.49	-1381	58.66	-1380	43.02
-1379	74.08	-1378	32.54	-1370	327.51	-1369	215.82	-1368	260.39	-1367	187.67	-1366	96.18
-1365	187.67	-1364	243.97	-1363	187.67	-1362	286.20	-1361	595.05	-1360	209.15	-1359	211.50
-1358	354.84	-1357	354.84	-1356	211.50	-1355	209.15	-1354	561.92	-1353	373.81	-1352	182.34
-1351	125.36	-1350	182.34	-1349	262.12	-1348	364.69	-1347	289.47	-1346	289.93	-1345	130.36
-1344	61.08	-1343	379.66	-1341	174.59	-1340	85.50	-1339	365.60	-1336	221.46	-1335	85.51
-1334	351.54	-1332	253.72	-1331	111.62	-1330	365.60	-1323	93.60	-1322	91.74	-1321	145.59
-1320	159.55	-1319	159.55	-1318	159.55	-1317	159.55	-1316	159.55	-1315	159.55	-1314	159.55
-1313	159.55	-1312	297.25	-1311	173.51	-1310	159.55	-1309	159.55	-1308	144.59	-1307	90.39
-1306	61.83	-1305	294.27	-1304	143.60	-1303	68.38	-1302	57.33	-1301	93.45	-1300	250.71
-1299	361.27	-1298	364.69	-1297	364.69	-1296	364.69	-1295	364.69	-1294	222.23	-1293	182.34
-1292	227.93	-1291	182.34	-1290	279.21	-1289	361.27	-1288	378.97	-1286	125.30	-1284	87.60
-1283	400.08	-1282	139.37	-1280	87.45	-1279	173.65	-1278	196.59	-1277	269.57	-1276	158.27
-1275	187.34	-1274	400.08	-1272	250.81	-1270	84.72	-1269	169.47	-1268	387.35	-1267	250.81
-1265	81.64	-1264	138.96	-1263	374.61	-1262	165.41	-1261	189.09	-1260	244.65	-1259	148.57
-1258	150.72	-1256	374.61	-1255	132.80	-1253	374.61	-1252	135.38	-1230	141.97	-1229	136.11
-1228	139.04	-1227	136.33	-1226	141.76	-1225	139.66	-1224	68.53	-1223	169.48	-1222	130.92
-1221	136.00	-1220	142.08	-1219	103.63	-1218	73.65	-1217	133.39	-1216	180.75	-1215	180.75
-1214	180.75	-1213	179.06	-1212	275.99	-1211	79.51	-1210	79.52	-1209	79.52	-1208	87.52
-1207	87.52	-1206	87.52	-1205	81.95	-1204	92.20	-1203	412.15	-1202	415.47	-1201	293.73
-1200	405.16	-1199	393.93	-1198	499.25	-1197	138.36	-1196	285.83	-1195	537.66	-1194	277.43
-1193	150.99	-1192	39.59	-1190	92.10	-1189	36.34	-1187	54.72	-1186	55.89	-1185	55.87
-1177	110.42	-1176	143.77	-1175	175.16	-1174	126.24	-1173	64.70	-1172	126.24	-1171	164.11
-1170	126.24	-1169	192.51	-1168	236.70	-1167	140.44	-1166	142.02	-1165	238.28	-1164	238.28
-1163	142.02	-1162	140.44	-1161	289.37	-1160	258.79	-1159	126.24	-1158	86.79	-1157	126.24
-1156	181.47	-1155	252.48	-1154	200.40	-1153	200.72	-1152	110.73	-1151	48.74	-1150	253.11
-1148	110.73	-1147	56.98	-1146	253.11	-1143	110.73	-1142	56.97	-1141	253.11	-1139	110.73
-1138	81.25	-1137	253.11	-1130	73.32	-1129	63.51	-1128	100.79	-1127	110.46	-1126	110.46
-1125	110.46	-1124	110.46	-1123	110.46	-1122	110.46	-1121	110.46	-1120	110.46	-1119	205.86
-1118	120.12	-1117	110.46	-1116	98.19	-1115	77.86	-1114	83.97	-1113	215.17	-1112	99.41
-1111	47.34	-1110	42.61	-1109	64.70	-1108	170.65	-1107	250.11	-1106	252.48	-1105	252.48
-1104	252.48	-1103	252.48	-1102	153.85	-1101	126.24	-1100	157.80	-1099	126.24	-1098	193.30
-1097	250.11	-1096	262.36	-1094	86.74	-1093	60.88	-1091	60.76	-1090	276.98	-1089	96.49
-1088	60.90	-1086	62.03	-1085	249.41	-1084	188.36	-1083	166.72	-1082	116.23	-1081	140.67
-1080	276.98	-1078	59.75	-1077	321.55	-1075	58.79	-1074	117.32	-1073	268.16	-1072	57.48
-1071	321.55	-1069	55.32	-1068	100.59	-1067	259.35	-1066	116.22	-1065	223.44	-1064	191.13
-1063	247.88	-1062	172.47	-1061	134.92	-1060	11.80	-1058	23.71	-1057	259.35	-1056	96.05
-1055	43.30	-1053	67.41	-1052	259.35	-1051	93.73	-1028	101.31	-1027	105.12	-1026	97.33
-1025	102.69	-1024	120.50	-1023	125.14	-1022	125.14	-1021	125.14	-1020	125.14	-1019	125.14
-1018	73.52	-1017	111.13	-1016	123.97	-1015	125.14	-1014	125.14	-1013	93.85	-1012	62.57
-1011	93.85	-1010	125.14	-1009	125.14	-1008	125.14	-1007	123.96	-1006	191.07	-1000	154.34
-999	291.76	-998	150.22	-997	36.34	-996	143.43	-995	36.34	-987	111.43	-986	81.47
-985	74.46	-984	38.92	-983	83.28	-982	98.24	-981	56.69	-980	36.47	-979	113.97
-978	292.34	-977	359.43	-976	174.40	-975	31.56	-974	216.59	-973	216.59	-972	31.56
-971	174.40	-970	400.48	-969	392.98	-968	171.24	-967	19.29	-966	28.05	-965	203.97
-964	383.39	-963	304.32	-962	304.80	-961	168.15	-960	30.79	-959	220.30	-957	168.15

Relazione di calcolo

-956	84.22	-955	220.32	-952	168.15	-951	84.22	-950	220.32	-948	168.15	-947	125.58
-946	220.34	-939	111.33	-938	96.45	-937	153.06	-936	167.73	-935	167.73	-934	167.73
-933	167.73	-932	167.73	-931	167.73	-930	167.73	-929	167.73	-928	312.28	-927	182.45
-926	167.78	-925	83.89	-924	65.01	-923	336.32	-922	151.00	-921	71.90	-920	64.71
-919	98.27	-918	259.20	-917	216.20	-916	219.79	-915	383.49	-914	383.49	-913	219.79
-912	34.19	-911	155.94	-910	239.68	-909	104.78	-908	42.96	-907	216.20	-906	398.50
-904	51.29	-902	91.58	-901	420.70	-900	66.09	-898	67.50	-897	193.06	-896	420.70
-893	52.28	-892	178.20	-891	407.31	-889	146.12	-888	393.92	-886	87.15	-885	393.92
-884	68.40	-882	129.05	-881	393.92	-880	71.12	-857	197.84	-856	206.70	-855	190.07
-854	190.07	-853	190.07	-852	190.07	-851	190.07	-850	190.07	-849	190.07	-848	190.07
-847	111.67	-846	168.79	-845	107.16	-844	108.94	-843	108.94	-842	61.42	-841	95.04
-840	142.55	-839	190.07	-838	190.07	-837	190.07	-836	188.29	-835	290.21	-833	40.97
-832	64.14	-831	83.74	-830	83.73	-829	91.14	-828	92.08	-827	48.56	-826	32.08
-825	76.50	-824	85.35	-823	119.18	-822	36.34	-821	153.87	-820	123.79	-819	36.34
-818	308.08	-817	227.35	-816	117.17	-815	36.34	-814	108.60	-813	50.83	-812	118.16
-811	36.34	-810	298.69	-809	144.25	-808	373.00	-807	373.00	-806	312.39	-805	194.28
-804	122.37	-803	36.34	-802	118.73	-801	36.34	-800	179.72	-799	36.34	-797	85.07
-796	112.95	-795	112.95	-794	96.07	-793	95.80	-792	64.93	-791	73.08	-790	112.66
-789	115.70	-788	56.05	-781	159.62	-780	115.25	-779	74.57	-778	91.52	-777	138.98
-776	47.46	-775	142.37	-774	413.55	-773	508.46	-772	237.28	-771	271.18	-770	271.18
-769	237.28	-768	555.92	-767	555.92	-766	237.28	-765	271.18	-764	542.36	-763	430.50
-762	431.17	-761	237.88	-760	29.25	-759	271.85	-757	237.88	-756	116.12	-755	271.83
-752	237.88	-751	116.12	-750	271.83	-748	237.88	-747	166.74	-746	271.82	-739	157.50
-738	136.44	-737	216.52	-736	237.28	-735	237.28	-734	237.28	-733	237.28	-732	237.28
-731	237.28	-730	227.40	-729	187.85	-728	341.07	-727	193.17	-726	188.46	-725	109.72
-724	91.93	-723	475.59	-722	213.52	-721	101.67	-720	91.51	-719	138.96	-718	366.53
-717	266.05	-716	271.13	-715	542.26	-714	542.26	-713	271.13	-712	211.82	-711	338.92
-710	127.09	-709	266.05	-708	563.50	-706	53.03	-705	96.72	-704	594.89	-703	66.49
-701	245.95	-700	594.89	-697	88.80	-696	247.50	-695	575.96	-693	82.43	-692	202.24
-691	557.02	-690	200.73	-689	190.39	-687	118.78	-686	557.02	-685	75.35	-683	181.24
-682	557.02	-681	83.30	-663	279.75	-662	292.29	-661	268.77	-660	268.77	-659	268.77
-658	268.77	-657	268.77	-656	268.77	-655	268.77	-654	268.77	-653	157.90	-652	238.68
-651	131.86	-650	134.38	-649	134.38	-648	67.19	-647	134.38	-646	201.58	-645	268.77
-644	268.77	-643	268.77	-642	266.25	-641	410.37	-640	98.00	-639	36.34	-638	139.10
-637	418.71	-636	363.48	-635	469.50	-634	180.49	-633	181.55	-632	327.72	-631	375.13
-630	29.75	-629	243.07	-628	98.48	-627	46.10	-626	99.84	-625	169.65	-624	295.83
-623	295.83	-622	261.83	-621	335.26	-620	164.06	-619	117.73	-618	43.35	-616	46.93
-615	62.32	-614	62.32	-613	84.74	-612	86.01	-611	63.84	-610	63.84	-603	93.57
-602	67.56	-601	43.71	-600	53.65	-599	81.47	-598	27.82	-597	83.46	-596	242.43
-595	298.06	-594	139.10	-593	158.97	-592	158.97	-591	139.10	-590	325.88	-589	325.88
-588	139.10	-587	158.97	-586	317.93	-585	252.36	-584	252.75	-583	139.44	-582	16.70
-581	159.36	-579	139.44	-578	66.05	-577	159.34	-574	139.44	-573	66.05	-572	159.34
-570	139.44	-569	102.69	-568	159.32	-561	92.33	-560	79.98	-559	126.92	-558	139.09
-557	139.10	-556	139.10	-555	139.10	-554	139.10	-553	139.10	-552	139.10	-551	72.42
-550	53.88	-549	278.76	-548	125.15	-547	59.59	-546	53.64	-545	81.45	-544	214.83
-543	155.94	-542	158.92	-541	317.84	-540	317.84	-539	158.92	-538	124.16	-537	198.65
-536	74.49	-535	155.94	-534	330.29	-532	31.08	-531	348.69	-529	60.91	-528	348.69
-525	63.87	-524	147.69	-523	337.59	-521	59.69	-520	121.11	-519	326.49	-518	135.00
-516	67.63	-515	326.49	-514	46.57	-512	105.23	-511	326.49	-510	48.82	-492	163.97
-491	171.32	-490	157.53	-489	157.53	-488	157.53	-487	157.53	-486	157.53	-485	157.53
-484	157.53	-483	157.53	-482	92.55	-481	139.90	-480	77.29	-479	78.77	-478	78.77
-477	39.38	-476	78.77	-475	118.15	-474	157.53	-473	157.53	-472	157.53	-471	156.06
-470	240.53	-468	20.44	-467	27.15	-466	27.15	-465	57.22	-464	55.87	-463	27.83
-462	27.83	-57	250.46	-56	265.04	-55	217.25	-54	117.23	-53	227.00	-52	289.40
-51	324.81	-50	289.40	-49	266.35	-48	247.91	-47	256.12	-46	233.18	-45	126.15
-44	155.16	1	30.87	2	38.66	101	470.62	102	1294.88	103	176.75	104	395.87
105	146.68	106	240.38	107	236.03	108	240.38	109	244.72	110	242.55	111	240.38
112	238.20	113	238.20	114	144.50	115	120.24	116	120.24				

Totali masse nodi

Mo
<kg>
362293.00

Elenco modi di vibrare, masse partecipanti e coefficienti di partecipazione

Simbologia

Φ_x = Coefficiente di partecipazione in dir. X
 Φ_y = Coefficiente di partecipazione in dir. Y
 Φ_z = Coefficiente di partecipazione in dir. Z
%Jpz = Percentuale momento d'inerzia polare partecipante intorno all'asse Z
%Mx = Percentuale massa partecipante in dir. X
%My = Percentuale massa partecipante in dir. Y
%Mz = Percentuale massa partecipante in dir. Z
C = * indica che il modo è stato considerato
Diff. = Minima differenza percentuale dagli altri periodi
Modo = Numero del modo di vibrare
T = Periodo

Relazione di calcolo

Modo	C	T	Diff.	Φ_x	Φ_y	Φ_z	%Mx	%My	%Mz	%Jpz
1*	0.12	27.32	0.42	89.52	0.00	0.00	22.12	0.00	0.00	
2*	0.10	9.69	0.22	40.53	0.00	0.00	4.53	0.00	0.00	
3*	0.09	9.03	-5.32	-89.97	0.00	0.08	22.34	0.00	0.00	
4*	0.08	6.86	1.35	-22.23	0.00	0.01	1.36	0.00	0.00	
5*	0.08	6.86	111.00	-8.95	0.00	34.01	0.22	0.00	0.00	
6*	0.06	0.93	-10.63	-13.31	0.00	0.31	0.49	0.00	0.00	
7*	0.06	0.93	-18.83	9.87	0.00	0.98	0.27	0.00	0.00	
8*	0.06	2.81	-1.36	43.11	0.00	0.01	5.13	0.00	0.00	
9*	0.06	2.81	-34.10	-9.08	0.00	3.21	0.23	0.00	0.00	
10*	0.06	3.65	26.97	-4.31	0.00	2.01	0.05	0.00	0.00	
11*	0.05	5.75	-23.64	55.66	0.00	1.54	8.55	0.00	0.00	
12*	0.05	0.81	17.25	17.79	0.00	0.82	0.87	0.00	0.00	
13*	0.05	0.81	-84.56	-27.04	0.00	19.74	2.02	0.00	0.00	
14*	0.05	5.37	-4.54	-8.98	0.00	0.06	0.22	0.00	0.00	
15*	0.04	1.57	1.16	45.16	0.00	0.00	5.63	0.00	0.00	
16*	0.04	1.57	-35.24	24.60	0.00	3.43	1.67	0.00	0.00	
17*	0.04	1.48	-18.81	25.82	0.00	0.98	1.84	0.00	0.00	
18*	0.04	0.62	0.85	7.18	0.00	0.00	0.14	0.00	0.00	
19*	0.04	0.62	12.56	4.94	0.00	0.44	0.07	0.00	0.00	
20*	0.04	2.55	-19.99	11.26	0.00	1.10	0.35	0.00	0.00	
21*	0.04	2.08	-26.17	-3.29	0.00	1.89	0.03	0.00	0.00	
22*	0.04	1.10	-19.95	-0.28	0.00	1.10	0.00	0.00	0.00	
23*	0.04	1.10	-5.44	16.24	0.00	0.08	0.73	0.00	0.00	
24*	0.04	0.44	-6.02	-7.73	0.00	0.10	0.16	0.00	0.00	
25*	0.04	0.44	5.86	16.43	0.00	0.09	0.74	0.00	0.00	
26*	0.04	2.58	5.54	-3.59	0.00	0.08	0.04	0.00	0.00	
27*	0.03	1.53	-28.93	4.88	0.00	2.31	0.07	0.00	0.00	
28*	0.03	1.53	-18.26	-10.19	0.00	0.92	0.29	0.00	0.00	
29*	0.03	1.27	9.08	-5.40	0.00	0.23	0.08	0.00	0.00	
30*	0.03	1.27	-1.45	6.76	0.00	0.01	0.13	0.00	0.00	
31*	0.03	1.50	-13.69	-4.33	0.00	0.52	0.05	0.00	0.00	
32*	0.03	0.91	39.07	4.86	0.00	4.21	0.07	0.00	0.00	
33*	0.03	0.59	-2.82	-6.28	0.00	0.02	0.11	0.00	0.00	
34*	0.03	0.59	-8.09	-4.89	0.00	0.18	0.07	0.00	0.00	
35*	0.03	1.31	12.99	8.89	0.00	0.47	0.22	0.00	0.00	
36*	0.03	1.31	18.66	-7.48	0.00	0.96	0.15	0.00	0.00	
37*	0.03	1.51	2.37	4.38	0.00	0.02	0.05	0.00	0.00	
38*	0.03	1.42	-1.07	8.01	0.00	0.00	0.18	0.00	0.00	
39*	0.03	1.00	-4.03	-16.25	0.00	0.04	0.73	0.00	0.00	
40*	0.03	0.49	-1.43	-12.77	0.00	0.01	0.45	0.00	0.00	
41*	0.03	0.49	-4.84	1.42	0.00	0.06	0.01	0.00	0.00	
42*	0.03	1.03	6.81	-6.60	0.00	0.13	0.12	0.00	0.00	
43*	0.03	1.03	-5.06	-5.64	0.00	0.07	0.09	0.00	0.00	
44*	0.03	0.35	-4.86	8.03	0.00	0.07	0.18	0.00	0.00	
45*	0.03	0.35	11.61	-10.04	0.00	0.37	0.28	0.00	0.00	
46*	0.03	0.43	2.92	11.24	0.00	0.02	0.35	0.00	0.00	
47*	0.03	0.43	-1.58	1.98	0.00	0.01	0.01	0.00	0.00	
48*	0.03	0.73	3.52	-12.85	0.00	0.03	0.46	0.00	0.00	
49*	0.02	0.32	-5.95	-4.72	0.00	0.10	0.06	0.00	0.00	
50*	0.02	0.32	2.77	-0.72	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00	
51*	0.02	0.87	-7.65	-2.21	0.00	0.16	0.01	0.00	0.00	
52*	0.02	0.87	1.43	-2.36	0.00	0.01	0.02	0.00	0.00	
53*	0.02	0.42	1.07	1.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
54*	0.02	0.35	-0.18	-1.43	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	
55*	0.02	0.35	5.92	15.58	0.00	0.10	0.67	0.00	0.00	
56*	0.02	0.53	-3.33	3.98	0.00	0.03	0.04	0.00	0.00	
57*	0.02	0.28	2.94	10.87	0.00	0.02	0.33	0.00	0.00	
58*	0.02	0.28	4.13	3.47	0.00	0.05	0.03	0.00	0.00	
59*	0.02	0.70	2.16	-4.16	0.00	0.01	0.05	0.00	0.00	
60*	0.02	3.50	0.67	4.58	0.00	0.00	0.06	0.00	0.00	
Tot.cons.							83.22	85.21	0.00	0.00

Elenco coefficienti di risposta

Simbologia

Modo=Numero del modo di vibrare

Sx =Coefficiente di risposta (*100) in dir. X

Sy =Coefficiente di risposta (*100) in dir. Y

Stato limite di danno

Modo	Sx	Sy
1	10.34	10.34
2	9.44	9.44
3	9.15	9.15
4	8.91	8.91

Relazione di calcolo

5	8.73	8.73
6	8.31	8.31
7	8.29	8.29
8	8.21	8.21
9	8.15	8.15
10	8.08	8.08
11	7.98	7.98
12	7.85	7.85
13	7.84	7.84
14	7.72	7.72
15	7.64	7.64
16	7.62	7.62
17	7.58	7.58
18	7.56	7.56
19	7.55	7.55
20	7.52	7.52
21	7.46	7.46
22	7.43	7.43
23	7.42	7.42
24	7.39	7.39
25	7.38	7.38
26	7.35	7.35
27	7.32	7.32
28	7.31	7.31
29	7.25	7.25
30	7.24	7.24
31	7.22	7.22
32	7.21	7.21
33	7.20	7.20
34	7.19	7.19
35	7.16	7.16
36	7.15	7.15
37	7.13	7.13
38	7.11	7.11
39	7.10	7.10
40	7.09	7.09
41	7.09	7.09
42	7.07	7.07
43	7.07	7.07
44	7.05	7.05
45	7.04	7.04
46	7.02	7.02
47	7.02	7.02
48	7.01	7.01
49	7.01	7.01
50	7.00	7.00
51	6.99	6.99
52	6.99	6.99
53	6.97	6.97
54	6.97	6.97
55	6.97	6.97
56	6.96	6.96
57	6.95	6.95
58	6.95	6.95
59	6.95	6.95
60	6.92	6.92

Stato limite di salvaguardia della vita

Modo	Sx	Sy
1	16.11	16.11
2	15.44	15.44
3	15.23	15.23
4	15.05	15.05
5	14.91	14.91
6	14.60	14.60
7	14.59	14.59
8	14.52	14.52
9	14.48	14.48
10	14.43	14.43
11	14.35	14.35
12	14.26	14.26
13	14.25	14.25
14	14.16	14.16
15	14.10	14.10
16	14.09	14.09
17	14.06	14.06
18	14.04	14.04
19	14.04	14.04
20	14.01	14.01

Relazione di calcolo

21	13.96	13.96
22	13.94	13.94
23	13.93	13.93
24	13.91	13.91
25	13.91	13.91
26	13.89	13.89
27	13.87	13.87
28	13.85	13.85
29	13.81	13.81
30	13.80	13.80
31	13.79	13.79
32	13.78	13.78
33	13.77	13.77
34	13.77	13.77
35	13.74	13.74
36	13.73	13.73
37	13.72	13.72
38	13.71	13.71
39	13.70	13.70
40	13.69	13.69
41	13.69	13.69
42	13.68	13.68
43	13.67	13.67
44	13.66	13.66
45	13.66	13.66
46	13.64	13.64
47	13.64	13.64
48	13.63	13.63
49	13.63	13.63
50	13.63	13.63
51	13.62	13.62
52	13.61	13.61
53	13.60	13.60
54	13.60	13.60
55	13.60	13.60
56	13.60	13.60
57	13.59	13.59
58	13.59	13.59
59	13.58	13.58
60	13.56	13.56

Domanda in duttilità di curvatura

Direzione X μ_{Edx} =29.37
Direzione Y μ_{Edy} =18.51

Criteri di progetto utilizzati
Travi in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	
Passo di progettazione <m>	0.30
Tipo di sollecitazioni zone rigide	Costanti
Verifiche a fessurazione secondo Circolare n. 252 del 15/10/1996	No
Min. angolo per spinte a vuoto <grad>	10.00
Invertire i ferri anche in presenza di pilastro sottostante	Si
Max differenza larghezza travi continue <cm>	5.00
Armatura a taglio	
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg 0 a	1.00
-In zona non critica limita ctg 0 a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg 0 a	2.50
-In zona non critica limita ctg 0 a	2.50
Lunghezze e arrotondamenti	
Max lunghezza barre <m>	12.00
Arrotondamento lunghezza ferri <cm>	50.00
Lunghezza ferri nei muri d'estremità <m>	1.00
Min. interferro ammissibile <cm>	2.00
Elenco diametri minimizzazione interferri <mm>	14 16 18 20 24
Riduzione ancoraggi	
-Nella zona compressa per flessione	No
-Nei punti inferiori della travata	Si
Considerare nel calcolo degli ancoraggi i risvolti specificati	No

Relazione di calcolo

nei criteri generali di disegno	
Risvoltare i ferri per garantire l'ancoraggio agli estremi della trave	No
Reggistaffe	
Interruzione reggistaffe in campata	No
Modalità di sovrapposizione reggistaffe	Per garantire la copertura del momento negativo
Modalità di unificazione reggistaffe	Solo se la geometria della travata e la lunghezza totale delle barre lo consentono
Minimi di regolamento	
Min. percentuale di regolamento	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	Si
Min. di armatura a taglio (T.A. o S.L. D.M.96)	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	No
Tipo di armatura per taglio (T.A.)	Mista
Controllo passo e 12Fi	Si
Min. di regolamento a torsione nell'ala	No
Min. di regolamento nell'ala	No
Stampe	
Verifiche a flessione in relazione	Minimizzate
Verifiche a taglio in relazione	Max scorrimento per taglio e torsione
Parametri di disegno	
Scala disegno travi	50.00
Scala disegno sezioni	25.00
Campitura sezioni	Fitta
Disegno sezione travi in falso	Si
Disegna sezioni	Si
-Disegno ferri nelle sezioni	No
Campitura travi in falso	Fitta
Campitura muri	Rada
Tipo di quotatura luci nette trave	Con riferimento ai pilastri superiori
Lunghezza monconi di pilastro	Minimizzata
Linee di riferimento quote	Si
Quotatura zone di staffatura	No
Quotatura zone di staffatura	No
Indicazione numero bracci staffe	Solo se il numero è maggiore di due
Disegno ferri longitudinali	
Disegno ferri dentro la trave	Si
Disegno esploso ferri di parete	No
Distanza fra ferri esplosi <cm>	0.10
Disegno reggistaffe aggiuntivi per travi a T e L	Reggistaffe aggiuntivi tipo 3
Disegno staffe	
Posizione staffe esterne	In automatico
Disegno staffe dentro la sezione	Si

Specifici	1	5
Materiali		
-Considera come elemento esistente	No	No
-Calcestruzzo		
-Livello di conoscenza	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00	300.00
-Modulo elastico <daN/cm²>	314472.00	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm²>	329.00	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm²>	25.58	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cm²>	97.50	97.50
-rc0 <daN/cm²>	6.00	6.00
-rc1 <daN/cm²>	18.30	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si	Si
-γc per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
-Acciaio		
-Livello di conoscenza	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20
-Tipo di acciaio	B450C	B450C
-Modulo elastico <daN/cm²>	2060000.00	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cm²>	4500.00	4500.00

Relazione di calcolo

-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cm²>	4500.00	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm²>	2600.00	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm²>	2600.00	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00	4.00
-γs per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00	15.00
Parametri per analisi pushover		
Numero fibre	200.00	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00	1.00
Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10	0.10
Considera la trave nel telaio equivalente	Si	Si
Parametri per verifiche di duttilità		
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv		
-Lv=L/2	x	x
-Lv=M/V		
-Lv=Punto di nullo del momento flettente		
Capacità di rotazione alla corda al collasso		
-Formula C8.7.2.1 con fattore di riduzione pari a		
-Formula C8.7.2.5	x	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover		
-Gravitazionale		
-Dal calcolo	x	x
Parametri di calcolo		
Progetto a pressoflessione	Si	Si
-Per tutte le travi		
-Solo per travi inclinate	x	x
-Min. angolo per pressoflessione <grad>	10.00	10.00
-Compressione massima senza progetto a pressoflessione <%>	10.00	10.00
Progetto a torsione	No	No
-Trazione senza progetto a torsione<%>		
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No	No
Parametri di progetto secondo il D.M. 18		
Elemento dissipativo	Si	No
Trascura gerarchia	No	No
Verifica a taglio ciclico elementi esistenti	No	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	Si	No
Elemento secondario	No	No
Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si	Si
Escludi dal calcolo sovrarresistenza per pilastri incidenti	No	No
Sollecitazioni complanari ad eventuali elementi bidimensionali	Si	Si
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50	3.50
Min. momento fittizio agli appoggi	No	No
-Denominatore		
Min. momento fittizio in campata	No	No
-Denominatore		
Incremento percentuale momento in campata <%>	10.00	10.00
Usa taglio max per traslazione momento (S.L.)	Si	Si
Limitare momento traslato al valore max di appoggio (S.L.)	No	No
Limitare momento traslato al valore max di campata (S.L.)	No	No
Taglio da momento resistente in fondazione (S.L.)	No	No
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)		
-Tensioni pari ai valori amm.		
-Tensioni pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00	1.00
-Con AfComp/AfTesa pari a		
Parametri di progettazione armatura		
Utilizzo		
-Trave	x	
-Cordolo su muratura		x
-Soletta rampante		
Max differenza fra diametri per unificazioni	2.00	2.00
Max distanza fra barre per unificazioni <m>	1.00	1.00
Denominatore per individuazione zona di campata	32.00	32.00
Fattore di copertura appoggi (0÷1)	0.00	0.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00	1.00
Minimizzazione momenti resistenti di appoggio (stati limite D.M. 18)	Si	Si
-Tolleranza di copertura da sovrapposizione <%>	10.00	10.00
Tipo di distribuzione armatura eccedente in fase di verifica		
-Ripartita proporzionalmente per flessione, torsione e taglio	x	x
-Tutta agente per flessione		
-Tutta agente per taglio		

Relazione di calcolo

Armatura a flessione		
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	14	16
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	16	
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	18	
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	20	
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	24	
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>		
Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>		
Max differenza fra diametri nella trave	8.00	8.00
Max differenza fra diametri ferri accoppiati	4.00	4.00
Reggistaffe superiori		
-Numero		
-Automatico		
-Pari a	2.00	2.00
-Max mutua distanza <cm>		
-Diametro		
-Automatico	x	x
-Pari a <mm>		
-Minimo <mm>		
Reggistaffe inferiori		
-Numero		
-Automatico		
-Pari a	2.00	2.00
-Max mutua distanza <cm>		
-Diametro		
-Automatico	x	x
-Pari a <mm>		
-Minimo <mm>		
Armatura a taglio		
Scorrimento (T.A.)		
-Percentuale assorbita dalle staffe <%>	100.00	100.00
-Percentuale assorbita dai ferri piegati <%>	0.00	0.00
-Percentuale assorbita dai ferri di parete <%>	0	0
-Considerare il valore relativo alle staffe come minimo percentuale da adottare	No	No
Variabilità staffe		
-Staffe uguali a passo costante		
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione delle zone critiche	x	x
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione di un multiplo dell'altezza pari a		
Variabilità staffe ala		
-Passi uguali a passi anima	x	x
-Passi multipli di passi anima		
-Passi indipendenti da passi anima		
Min. lunghezza tratto centrale come multiplo dell'altezza della trave	1.10	1.10
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6	6
Elenco diametri staffe 2 <mm>	8	8
Elenco diametri staffe 3 <mm>		
Elenco diametri staffe 4 <mm>		
Elenco diametri staffe 5 <mm>		
Elenco diametri staffe 6 <mm>		
Elenco diametri staffe 7 <mm>		
Elenco numero bracci staffe 1	2	2
Elenco numero bracci staffe 2	4	
Elenco numero bracci staffe 3		
Elenco numero bracci staffe 4		
Elenco numero bracci staffe 5		
Passi staffe		
-Minimo <cm>	4.00	20.00
-Massimo <cm>	32.00	25.00
-Incremento <cm>	4.00	5.00
Elementi costanti		
-Diametro	Si	Si
-Passo	No	No
-Bracci	Si	Si
Tipo di minimizzazione staffatura		
-Minimizza il numero delle staffe	x	x
-Minimizza il peso delle staffe		
Raffittimento staffe all'estremità della trave	No	No
-Passo non superiore a		
Lunghezza max del tratto di calcolo scorrimento		
-Pari al tratto in cui $\tau > \tau_{c0}$	x	x
-Pari a <cm>		
-Come multiplo dell'altezza pari a		
Armatura a taglio e torsione		
Elenco diametri ferri piegati 1 <mm>	12	12
Elenco diametri ferri piegati 2 <mm>	14	14
Elenco diametri ferri piegati 3 <mm>	16	16

Relazione di calcolo

Elenco diametri ferri piegati 4 <mm>	18	18
Elenco diametri ferri piegati 5 <mm>	20	20
Elenco diametri ferri piegati 6 <mm>		
Elenco diametri ferri piegati 7 <mm>		
Angolo di piegatura <grad>	45.00	45.00
Posizione primo punto di piegatura		
-Pari al multiplo dell'altezza		
-Distanza <cm>	5.00	5.00
Interasse punti di piegatura		
-Pari al multiplo dell'altezza		
-Distanza <cm>	25.00	25.00
Tipo di ferri piegati		
-Solo sagomati		
-Solo cavallotti		
-Sia sagomati che cavallotti	x	x
Ferri di parete	Si	Si
-Max distanza fra le barre <cm>	30.00	30.00
Elenco diametri ferri di parete 1 <mm>	12	12
Elenco diametri ferri di parete 2 <mm>	14	14
Elenco diametri ferri di parete 3 <mm>	16	16
Elenco diametri ferri di parete 4 <mm>	18	18
Elenco diametri ferri di parete 5 <mm>	20	20
Elenco diametri ferri di parete 6 <mm>		
Elenco diametri ferri di parete 7 <mm>		
Elenco diametri staffe orizzontali 1 <mm>	6	6
Elenco diametri staffe orizzontali 2 <mm>	8	8
Elenco diametri staffe orizzontali 3 <mm>		
Elenco diametri staffe orizzontali 4 <mm>		
Elenco diametri staffe orizzontali 5 <mm>		
Elenco diametri staffe orizzontali 6 <mm>		
Elenco diametri staffe orizzontali 7 <mm>		
Parametri di disegno		
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	6.00	6.00
Risvolto ferri superiori	Si	Si
-Pari a <cm>	25.00	25.00
-Pari all'altezza della trave		
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti		
Risvolto ferri inferiori	Si	Si
-Pari a <cm>	25.00	25.00
-Pari all'altezza della trave		
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti		
Risvolto ferri laterali	Si	Si
-Pari a <cm>	25.00	25.00
-Pari alla larghezza della trave		
Magrone	Si	Si
-Allargamento laterale <cm>	0.00	0.00
-Altezza <cm>	20.00	20.00
Dati per progettazione interattiva sezioni		
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	2.50	3.50
Diametro staffa teorica <mm>	8.00	8.00
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00	1.00
Verifiche a pressoflessione	Si	Si
Verifica con barre in posizione teorica	No	No
Verifiche a flessione/pressoflessione retta	Si	Si
-Considera My	x	x
-Considera Mz		
-Considera My e Mz		
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)		
-Considera Vrdu minimo		
-Considera Vrdu calcolato in corrispondenza di bw minimo		
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw medio	x	x
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw massimo		
-Considera sempre Af Staffe non proiettata in direzione del taglio	Si	Si
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00	1.00
Dati per progettazione agli stati limite		
Condizioni ambientali		
-Ordinarie	x	x
-Aggressive		
-Molto aggressive		
Usa dominio N-M per flessioni rette	Si	Si
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante		
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	x	x
Controllo rapporto X/D	Si	Si
Classificazione barre tese/comprese		
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto		

Relazione di calcolo

alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00	30.00
-In funzione della deformazione		
Dati per verifiche di resistenza al fuoco		
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	120.00	120.00
Dimensione MESH <cm>	2.00	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00	10.00
-Temperatura ambiente <C°>	20.00	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00	9.00
Calcestruzzo		
-Tipo di aggregati	SILICEI	SILICEI
-Massa volumica iniziale <kg/mc>	2300.00	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00	3.00
-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50	0.50
Dati per verifiche FRP		
Rinforzo longitudinale		
Tipo di fibra/resina		
-Vetro/Epossidica		
-Arammidica/Epossidica		
-Carbonio/Epossidica	x	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cm ² >	49000.00	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cm ² >	2500000.00	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ϵ_{fk}) <%>	2.00	2.00
Spessore equivalente(t_r) <mm>	0.17	0.17
Sistemi di rinforzo		
-Preformati		
-Impregnati in situ	x	x
Rinforzo trasversale		
Tipo di fibra/resina		
-Vetro/Epossidica		
-Arammidica/Epossidica		
-Carbonio/Epossidica	x	x
Resistenza caratteristica(f_{fk}) <daN/cm ² >	49000.00	49000.00
Modulo elastico(E_c) <daN/cm ² >	2500000.00	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione(ϵ_{fk}) <%>	2.00	2.00
Spessore equivalente(t_r) <mm>	0.17	0.17
Sistemi di rinforzo		
-Preformati		
-Impregnati in situ	x	x
Modalità di carico		
-Lungo termine	x	x
-Ciclico		
Coeff. parziale SLU di distacco(γ_{fd})	1.50	1.50
Fattore di conversione ambientale(η_a)	0.95	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli(r_c) <cm>	2.00	2.00
Coeff. condizione di carico(K_q)	1.25	1.25
Dati per verifiche CAM		
Modulo elastico <daN/cm ² >	2100000.00	2100000.00
Tensione caratteristica di snervamento (F_{yk}) <daN/cm ² >	3550.00	3550.00

Aste in acciaio

Generali	
Verifica aste in acciaio	
Numero punti di verifica	10.00
Numero CC da considerare di tipo I	99.00
Stati limite D.M. 18	
Verifiche con EC3	No
Coeff. amplificativo sollecitazioni per effetti del secondo ordine	1.00
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte
Stampa dettaglio verifiche	No

Specifici	1
Materiali	
CNR 10011	
Tipo di acciaio	FE360
D.M. 18	
Tipo di acciaio per profilati a sezione aperta	S235
	UNI EN
	10025-2
Tipo di acciaio per profilati a sezione cava	S235H
	UNI EN

Relazione di calcolo

	10210-1
EC3	
Tipo di acciaio	S235
-Fy <daN/cm²>	2350.00
-Fu <daN/cm²>	3600.00
-Fy,40 <daN/cm²>	2150.00
-Fu,40 <daN/cm²>	3600.00
γ M0	1.00
γ M1	1.00
γ M2	1.25
γ Rd	1.30
γ Ov	1.25
-Considera come elemento esistente (S.L. D.M. 18/EC3)	No
-Livello di conoscenza	LC1
-Fattore di confidenza	1.35
Parametri per analisi pushover	
Considera l'asta nel telaio equivalente	Si
-Non sismo-resistente	No
Verifiche di resistenza	
Rapporto fra area effettiva e area nominale	1.00
Rapporto fra area netta e area nominale	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Y	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Z	1.00
Verifica le bielle solo con sollecitazioni di trazione moltiplicate per	Si
Valutare la τ per torsione nei punti di spigolo (CNR 10011)	No
-Pari a	
Stati limite D.M. 18/EC3	
-Elemento dissipativo	No
-Effettua le verifiche della gerarchia delle resistenze per strutture intelaiate	No
-Usa classe 1 in pressoflessione deviata se non presente in archivio	No
-Verifica in campo plastico elemento non dissipativo	No
Stati limite D.M. 18	
-Usa prescrizioni EC3 quando più dettagliate	Si
-Considera prescrizioni relative ai ponti	No
Verifiche di resistenza sezioni generiche	
Spessore nominale <cm>	0.00
Momento di inerzia torsionale <cm⁴>	0.00
Costante di ingobbamento <cm⁶>	0.00
Riduzione resistenza flessionale come per sezioni a I	No
Area resistente a taglio in dir. Y locale <cm²>	0.00
Area resistente a taglio in dir. Z locale <cm²>	0.00
Verifiche di deformabilità	
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (totale)	250.00
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (solo accidentali)	300.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (aste)	300.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (membrature)	500.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si
Trascura deformazione dovuta al sisma (T.A.)	No
Verifiche di stabilità	
Riduzione lunghezza libera d'inflessione	
-Distanza fra i nodi dell'asta	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore	
Tipo di accoppiamento aste composte	
-Separate	
-Calastrellate	
-Imbottite	
-Automatico	x
Calcolo momento medio usando valori assoluti	Si
Interasse calastrelli o imbottiture	
-Distanza pari a <m>	
-Interasse da normativa moltiplicato per il valore	0.80
-Aste rigidamente collegate	
Curva di stabilità (D.M. 18/EC3)	Automatica
Aste laminate	Si
Sigma max amm. senza verifiche di stabilità (CNR 10011) <%>	2.00
Verifica nei piani principali	Si
Carichi sull'estradosso (CNR 10011)	Si
Verifiche di stabilità asta	
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si

Relazione di calcolo

-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità flessione - torsionale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Eseguire anche le verifiche al punto 7.3.2 (CNR 10011)	Si
Aste inflesse (D.M. 18/EC3)	
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico	
-Valuta in base ai momenti dell'asta	x
-Utilizza valore imposto	
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40
-Coeff. β	0.75
Aste pressoinflesse (D.M. 18/EC3)	
-Considera come molto deformabile a torsione	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95
Verifiche di stabilità all'imbozzamento (CNR 10011)	
-Numero irrigidimenti orizzontali anima	0.00
-Interasse irrigidimenti verticali anima	
-Numero di suddivisioni	
-Distanza non inferiore a <cm>	
-Pari alla lunghezza dell'asta	x
-Modalità di calcolo $\sigma_{cr,id}$	
-Normativa	
-Massonet	x
-Ballio	
Verifiche di stabilità membratura	
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00
Sforzo normale di verifica	
-Massimo valore fra tutte le aste	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste	
-Media pesata di tutte le aste	
Contributo eventuali sforzi di trazione	No
Incremento snellezza	Si
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y calcolato in funzione dello sforzo normale	
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z calcolato in funzione dello sforzo normale	
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità flessione - torsionale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Membrature inflesse (D.M. 18/EC3)	
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico	
-Valuta in base ai momenti della membratura	x
-Utilizza valore imposto	
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40
-Coeff. β	0.75
Membrature pressoinflesse (D.M. 18/EC3)	
-Considera come molto deformabile a torsione	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	120.00
-Fattore di momento uniforme equivalente $\beta_{M,y}$	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente $\beta_{M,z}$	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente $\beta_{M,LT}$	1.10

Aste in legno

Generali	
Verifica aste in legno	
Numero punti interni per controllo Sigma	15.00
Numero CC da considerare di tipo H	99.00
Usa momenti equivalenti per verifiche di stabilità a presso-flessione	Si
Trascura sisma per verifiche di deformazione alle T.A.	Si
-Considera azioni sismiche di durata	Molto breve/Istantanea
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte

Specifici	1
------------------	----------

Relazione di calcolo

Caratteristiche legno	
Tipo di legno	
-Lamellare	
-Massiccio	x
Verifiche Tensioni Ammissibili (DIN 1052)	No
Classificazione per verifiche di stabilità	
-Moduli di elasticità	
-Flessionale (E) <daN/cm ² >	
-Assiale parallelo alle fibre (E ₀) <daN/cm ² >	
-Tangenziale (G) <daN/cm ² >	
-Torsionale (G _T) <daN/cm ² >	
-Tensioni ammissibili	
-Flessione (σ _m) <daN/cm ² >	
-Compressione parallela alle fibre (σ _n) <daN/cm ² >	
-Trazione parallela alle fibre (σ _t) <daN/cm ² >	
-Taglio (τ) <daN/cm ² >	
Verifiche Stati Limite (EC5/D.M. 18)	Si
-Considera come elemento esistente	No
-Livello di conoscenza	LC1
-Fattore di confidenza	1.35
-Moduli di elasticità	
-Medio parallelo alle fibre (E _{0mean}) <daN/cm ² >	110000.00
-Caratteristico parallelo alle fibre (E _{0,05}) <daN/cm ² >	74000.00
-Tangenziale medio (G _{mean}) <daN/cm ² >	6900.00
-Resistenze caratteristiche	
-Flessione (f _{m,k}) <daN/cm ² >	240.00
-Compressione parallela alle fibre (f _{c,0,k}) <daN/cm ² >	210.00
-Trazione parallela alle fibre (f _{t,0,k}) <daN/cm ² >	145.00
-Taglio (f _{v,k}) <daN/cm ² >	40.00
Considera incremento per sezioni piccole	No
Parametri di calcolo	
DIN 1052	
-Percentuale di umidità u	
-<= 18%	
-> 18%	
EC5/D.M. 18	
-Classe di servizio	
-Classe di servizio 1	
-Classe di servizio 2	x
-Classe di servizio 3	
-Coeff. γ _m (EC5)	1.30
-Coeff. γ _m (D.M. 18)	1.50
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (totale)	250.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (solo accidentali)	300.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia finale	200.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si
Verifiche di stabilità asta	
Riduzione lunghezza libera d'inflessione	
-Distanza fra i nodi dell'asta	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore	
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità laterale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Verifiche di stabilità membratura	
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00
Sforzo normale di verifica	
-Massimo valore fra tutte le aste	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste	
-Media pesata di tutte le aste	
Contributo eventuali sforzi di trazione	No
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00
Verifiche di stabilità laterale	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
Tempo di verifica (REI) <minuti>	120.00
Velocità di carbonizzazione convenzionale	0.70

Pareti

Generali	
Parametri di progetto	
Verifiche a fessurazione secondo Circolare n. 252 del 15/10/1996	No
Parametri di disegno	
Scala disegno pareti	50.00
Campitura disegno parete	Rada
Disegno armatura diffusa	No
Disegno prospetto e pianta	Sempre
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	1
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cm ² >	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm ² >	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm ² >	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cm ² >	97.50
-τc0 <daN/cm ² >	6.00
-τc1 <daN/cm ² >	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γc per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cm ² >	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cm ² >	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm ² >	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm ² >	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γs per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri per analisi pushover	
Considera la parete nel telaio equivalente	Si
-Non sismo-resistente	No
Parametri di calcolo	
Elemento dissipativo	No
Copriferro <cm>	3.50
Fattore moltiplicativo per calcolo τ l	1.00
Fattore moltiplicativo per calcolo τ t	1.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Lunghezza ancoraggi armature	
-Calcolata in funzione della σ f	
-Imposta come multiplo del diametro	20.00
Lunghezza minima pari a <m>	0.50
-Inserire solo armatura al centro della parete	No
Modalità di progettazione e verifica armatura verticale	
-In funzione delle zone di incidenza elementi	
-In funzione delle sollecitazioni globali	x
-Inserisci armatura di rinforzo nelle zone di incidenza elementi	Si
-Dimensione minima zone di incidenza elementi	Si
-Pari a multiplo dello spessore	1.00
-Passo di verifica	1.50
-Trascura zone con pilastro inglobato	Si
-Effettuare verifiche nel piano della parete	No
-Elimina armatura diffusa nelle zone di rinforzo	Si
-Elimina armatura diffusa nell'architrave	Si

Relazione di calcolo

-Effettuare verifiche su sezioni verticali	Si
-Passo di verifica	1.00
Controllare resistenza a taglio trasversale come sezione priva di armatura a taglio	No
Min. Af armatura diffusa <cmq/m>	3.00
Considera come parete debolmente armata ai sensi D.M. 18	No
-Modalità di valutazione parametri nel caso di sisma diverso per X e Y	
-Usa valore massimo	x
-Componi in direzione parete	
-Incremento del 50% delle forze assiali	
Sempre	x
-Solo per analisi sismiche statiche	
-Mai	
Coeff. β per controllo snellezza <m>	1.00
Armatura diffusa	
Considera armatura con rete elettrosaldata	No
Armatura verticale o rete	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	15.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
-Modalità di completamento armatura	
-Adattata	x
-Terminata	
-Nessuna	
Armatura orizzontale	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	8
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	10.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
Tipo di armatura orizzontale	
-Dritta	x
-Con risvolti di estremità	
-Modalità di chiusura orizzontale	
-Nessuna chiusura	
-Chiusura con ferri ad U	x
-Chiusura con staffe	
-Lunghezza armatura di chiusura	
-Multiplo dello spessore pari a	
-Lunghezza fissa pari a <cm>	0.50
-Tipo di ottimizzazione armatura	
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x
-Minimizza il numero dei ferri	
Armatura di rinforzo	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Numero minimo ferri	2.00
Interferro minimo sotto il quale non è possibile aggiungere ferri <cm>	10.00
-Aggiungi staffe chiuse	Si
-Stesso diametro armatura diffusa orizzontale	x
-Diametro imposto	
-Stesso passo armatura diffusa orizzontale	x
-Passo imposto	
Armatura secondaria	
Diametro ferri di collegamento <mm>	6.00
Numero ferri di collegamento (a mq)	6.00
Lunghezza ancoraggio ferri di collegamento <cm>	10.00

Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/comprese	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	

Murature

Generali	
Individuazione maschi per verifiche sismiche	
Metodo di individuazione	Assemblando per ogni piano gli elementi continui tra due aperture
Verifiche per azioni statiche	
Calcolo dei momenti	Con momenti ricalcolati con metodo semplificato
Esegui verifiche a pressoflessione e a taglio nel piano	No
Esegui verifiche anche in sommità dell'ultimo piano	No
Verifiche per azioni sismiche	
Trascura eccentricità aggiuntive (D.M. 92/96)	Si
Trascura tagli e momenti statici nel piano	Si
Esegui verifiche anche in sommità dell'ultimo piano	No
Genera il telaio equivalente avanzato	No
Analisi sismica statica non lineare (pushover)	
Genera il telaio equivalente avanzato	No
Crea collegamenti fra pareti	No
Calcola con zone rigide	Si
Calcola spostamenti per la rottura di maschi e fasce in muratura in modo incrementale	No
Calcola spostamenti di danno e operatività a livello di maschio	Si
Verifiche dei cinematismi (meccanismi locali di collasso)	
Verifica cinematismi	Si
Tipo di analisi	-Cinematica non lineare
-Verifica anche stato limite di danno	No
Verifica cinematismi con cunei di rottura (pareti ben ammortate)	-Solo per muratura nuova
-Considera solo cunei di rottura interessanti tutto il cinematismo	No
-Angolo di generazione del cuneo di rottura <grad>	30.00
Verifica cinematismi senza cunei di rottura	-Solo per muratura esistente
-Verifica cinematismi a flessione verticale	Si
Parametri di disegno muratura armata	
Eliminare le quotature esterne ed interne	No
Eliminare le quotature dei pilastri	No
Eliminare le dimensioni delle travi e dei muri	Si
Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Eliminare le campiture	Si
Eliminare il disegno del cerchio intorno al numero del pilastro	No
Stampe	
Stampa dettaglio evoluzione per passi	No
-Stampa dettaglio evoluzione per elementi	No
-Stampa solo passi significativi	Si
Raggruppa in un'unica tabella	Si
Riporta in relazione il disegno dello schema del cinematismo	Si
Riporta in relazione il disegno della curva carico-spostamento	Si

Specifici		1
Materiali		
Muratura		
-Considera come elementi esistenti	No	
-Livello di conoscenza	LC1	
-Fattore di confidenza	1.35	
Resistenza a taglio		
-Scorrimento	x	
-Fessurazione diagonale su tessitura irregolare		
-Fessurazione diagonale su tessitura regolare		
-Resistenza caratteristica a compressione nulla (f_{vk0}) <daN/cm ² >	3.00	
-Resistenza caratteristica massima a taglio ($f_{vk,lim}$) <daN/cm ² >	5.20	
-Resistenza media a compressione nulla (τ_0) <daN/cm ² >	0.00	
-Resistenza media a compressione nulla (f_{v0}) <daN/cm ² >	0.00	
-Coefficiente di attrito (μ)	0.00	

Relazione di calcolo

-Coefficiente di ingranamento (ϕ)	0.00
-Resistenza a trazione blocchi (f_{bt}) <daN/cm ² >	0.00
-Resistenza caratter. a compressione nulla fasce (f_{vk0}) <daN/cm ² >	3.00
-Resistenza a compressione (f_k) <daN/cm ² >	46.60
-Resistenza a compressione per forze orizzontali (f_{hk}) <daN/cm ² >	23.00
-Modulo elastico (E) <daN/cm ² >	46600.00
-Modulo elastico tangenziale (G) <daN/cm ² >	18640.00
-Acciaio per muratura armata	
-Tipo di acciaio (B450A÷B450C)	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	2.06E+06
-Tensione caratteristica di snervamento (F_{yk}) <daN/cm ² >	4500.00
- γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
Verifiche per azioni statiche	
Coeff. γ per verifiche per carichi verticali secondo D.M. 18	2.70
Lunghezza appoggio solai	
-Pari a <cm>	
-Come multiplo dello spessore del maschio pari a	0.66
Trascura eccentricità per solai continui	Si
Verifiche per azioni sismiche	
Coeff. γ per verifiche per azioni sismiche secondo D.M. 18	2.70
Considera appoggio sui solai anche per carichi sismici	Si
Comportamento maschi per azioni sismiche	
Comportamento maschi	
-Resistente	x
-Non resistente	
-Non resistente se L/H minore di	
Comportamento maschi nell'analisi sismica statica non lineare	
-Rottura a taglio e pressoflessione	Si
-Rottura a taglio	
-Rottura a pressoflessione	
-Spostamento ultimo per rottura a taglio <%>	0.50
-Plasticizzazione a taglio	Si
-Spostamento ultimo per rottura a pressoflessione <%>	1.00
-Plasticizzazione a pressoflessione	Si
Comportamento fasce per azioni sismiche	
Fascia sopra il piano	
-Resistente ma non da verificare	
-Non resistente	
-Resistente in presenza di cordolo/architrave sotto il piano in c.a. o acciaio	x
-Resistente ipotizzando elemento con resistenza a trazione pari a <daN>	
Fascia sotto il piano	
-Resistente ma non da verificare	
-Non resistente	
-Resistente in presenza di cordolo/architrave sotto il piano in c.a. o acciaio	
-Resistente in presenza di cordolo/architrave sopra/sotto il piano in c.a. o acciaio	x
-Resistente ipotizzando elemento con resistenza a trazione pari a <daN>	
Comportamento fasce nell'analisi sismica statica non lineare	
-Spostamento ultimo per rottura a taglio <%>	1.50
-Spostamento ultimo per rottura a pressoflessione <%>	1.50
Parametri di progetto muratura armata	
Armatura verticale concentrata negli incroci/spigoli	
-Diametro <mm>	16.00
-Armatura nella prima posizione	
-Tipo 1	x
-Tipo 2	
-Tipo 3	
-Tipo 4	
-Tipo 5	
-Distanza fra ferri <cm>	2.00
-Armatura nella seconda posizione	No
-Tipo 1	x
-Tipo 2	
-Tipo 3	
-Tipo 4	
-Tipo 5	
-Distanza dalla prima posizione <cm>	25.00
-Distanza fra ferri <cm>	2.00
-Armatura nella terza posizione	No
-Tipo 1	x
-Tipo 2	
-Tipo 3	
-Tipo 4	

Relazione di calcolo

-Tipo 5	
-Distanza dalla seconda posizione <cm>	25.00
-Distanza fra ferri <cm>	2.00
Armatura distribuita	
-Diametro <mm>	10.00
-Passo <cm>	150.00
Armatura orizzontale	
-Copriferro <cm>	5.00
-Diametro <mm>	6.00
-Passo <cm>	40.00
Lunghezza ancoraggi armature <m>	1.00
Dati per verifiche FRCM	
	Biassiale
Spessore equivalente ordito (tfo) <mm>	0.04
Spessore equivalente trama (tft) <mm>	0.04
Modulo elastico tessuto a secco (E_f) <daN/cm ² >	710000.00
Tensione limite convenzionale ($\sigma_{lim,conv}$) <daN/cm ² >	9010.00
Tensione ultima (σ_u) <daN/cm ² >	10300.00
Coeff. di amplificazione (α)	1.50
Coeff. della ridotta resistenza estensionale fibre a taglio (α_t)	0.80
Verifica a pressoflessione secondo CNR-DT 215/2018	Si

Solette/Platee

Generali	
Parametri di progetto	
Progetto e verifica con metodo d'integrazione	No
-Massima dimensione della linea d'integrazione	1.00
Calcolo armature con metodo di Wood	No
Verifiche a fessurazione secondo Circolare n. 252 del 15/10/1996	No
Accoppia pilastri per calcolo punzonamento	Si
-Massima distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.50
Armatura a taglio	
Controllo resistenza a taglio allo S.L.U. DM 96	No
Verifica con taglio totale	No
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-In Classe A limita ctg θ a	2.50
-In Classe B limita ctg θ a	2.50
Parametri di disegno	
Disposizione disegno	2A
Particolari nel disegno principale	
-Eliminare le quotature	No
-Eliminare le campiture	No
-Eliminare la numerazione dei pilastri	No
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	No
Particolari nei disegni secondari	
-Eliminare le quotature	Si
-Eliminare le campiture	Si
-Eliminare la numerazione dei pilastri	Si
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Disegno armatura diffusa	No
Posizione particolari punzonamento	In automatico
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	3.50
Risvoltare al bordo i ferri	
-Inferiori	Si
-Superiori	Si
Lunghezza risvolti ferri al bordo	Pari all'altezza meno due volte il copriferro
Disegno particolare ferri al bordo	Si
Scala disegno particolare ferri al bordo	20.00
Calcolo lunghezza ferri semplificato	No
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	1	10
Materiali		
-Considera come elemento esistente	No	No
-Calcestruzzo		
-Livello di conoscenza	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00	300.00
-Modulo elastico <daN/cm ² >	314472.00	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (F_{ck})	249.00	249.00

Relazione di calcolo

-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm²>	329.00	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm²>	25.58	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cm²>	97.50	97.50
-rc0 <daN/cm²>	6.00	6.00
-rc1 <daN/cm²>	18.30	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si	Si
-γc per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
-Acciaio		
-Livello di conoscenza	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20
-Tipo di acciaio	B450C	B450C
-Modulo elastico <daN/cm²>	2060000.00	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cm²>	4500.00	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cm²>	4500.00	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm²>	2600.00	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm²>	2600.00	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00	4.00
-γs per stati limite ultimi		
-Automatico	x	x
-Pari a		
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00	15.00
Parametri di calcolo		
Parametri di progetto secondo il D.M. 18		
-Elemento dissipativo	No	No
-Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	No	Si
Angolo d'armatura <grad>	0.00	0.00
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50	3.50
Tipo di progetto in doppia armatura		
-Tensione pari ai valori amm.		
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00	1.00
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa pari a		
Min. percentuale di regolamento		
-Platee di fondazione su suolo elastico	No	Si
-Solette di elevazione	Si	No
Controlla min. armatura di ripartizione	No	No
Armatura a flessione		
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	14	14
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	16	16
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>		
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>		
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>		
Passi utilizzabili		
-Minimo <cm>	15.00	15.00
-Massimo <cm>	30.00	30.00
-Incremento <cm>	5.00	5.00
Uniformizzazione interassi armatura	No	No
-Sempre		
-Nella stessa direzione		
-Nella stessa posizione		
Uniformizzazione diametri armatura	No	No
-Sempre		
-Nella stessa direzione		
-Nella stessa posizione		
Tipo di ottimizzazione armatura a flessione		
-Minimizza il numero dei ferri		
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x	x
Verifiche a taglio		
-Escludi punti di verifica sotto piramidi di punzonamento	No	No
-Escludi punti di verifica sotto muri/bidimensionali	No	No
Ancoraggi		
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00	1.00
Lunghezza ancoraggi armature		
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x	x
-Imposta come multiplo del diametro		
Lunghezza ancoraggi ferri punzonamento		
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x	x
-Imposta come multiplo del diametro		
Armatura a punzonamento		

Relazione di calcolo

Fattore di riduzione altezza soletta/platea	0.90	0.90
Modifica altezza soletta/platea	Si	Si
Allargamento piastra pilastri in acciaio <cm>	5.00	5.00
Distanza dal bordo libero (D.M. 92/96)		
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.00	1.00
-Distanza imposta a <cm>		
Tipo di armatura a punzonamento		
-Solo un ferro piegato		
-Serie di barre verticali disposte radialmente	x	x
-Controlla prescrizioni EC2	No	No
Moltiplicatore altezza utile per valutare perimetro efficace (D.M. 18)	2.00	2.00
Tolleranza di posizionamento barre		
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	0.10	0.10
-Distanza imposta a <cm>		
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	12	12
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	14	14
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	16	16
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	18	18
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	20	20
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>		
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>		
Passi utilizzabili		
-Minimo <cm>	10.00	10.00
-Massimo <cm>	20.00	20.00
-Incremento <cm>	2.00	2.00
Tipo di ottimizzazione armatura a punzonamento		
-Minimizza il numero dei ferri	x	x
-Minimizza il peso complessivo dei ferri		
Dati per progettazione agli stati limite		
Condizioni ambientali		
-Ordinarie	x	x
-Aggressive		
-Molto aggressive		
Controllo rapporto X/D	No	No
Classificazione barre tese/comprese		
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00	30.00
-In funzione della deformazione		

Verifiche e armature travi

Simbologia

Δ_{sm}	= Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	= Diametro equivalente delle barre
s_{sm}	= Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	= Tensione nel calcestruzzo
σ_f inf	= Tensione nel ferro - inferiore
σ_f sup	= Tensione nel ferro - superiore
σ_s	= Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$	= Area di calcestruzzo efficace
A_s	= Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
$A_{fE\ I}$	= Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
$A_{fE\ S}$	= Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
$A_{fE\ St.}$	= Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)
$A_{fEP\ I}$	= Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
$A_{fEP\ S}$	= Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
B	= Base
CC	= Combinazione delle condizioni di carico elementari
c	= momento fittizio in campata
a	= momento fittizio agli appoggi
T	= momento traslato per taglio
e	= eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
TG	= taglio da gerarchia delle resistenze
TGND	= taglio non dissipativo limitante la gerarchia
TG (Li)	= taglio da gerarchia delle resistenze, limite inferiore
TG (Ls)	= taglio da gerarchia delle resistenze, limite superiore
Caso	= Caso di verifica
Cf inf	= Copriferro inferiore
Cf sup	= Copriferro superiore
Cls	= Tipo di calcestruzzo
El	= Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Fcd	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	= Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	= Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	= Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	= Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	= Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H	= Altezza
K ₂	= Coefficiente per distribuzione deformazioni
Lung.	= Lunghezza del tratto di progettazione
MRdy	= Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
My	= Momento flettente intorno all'asse Y
Sez.	= Numero della sezione
Sic.	= Sicurezza
Staff.	= Staffatura adottata
TCC	= Tipo di combinazione di carico
SLU	= Stato limite ultimo

	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo	=Tipo sezione
	2I = Doppia I
	R = Rettangolare
	Ls = L stondata
Tip	=Tipo di acciaio
VRcd	=Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	=Taglio ultimo lato armatura
Vrdu	=Taglio ultimo resistente
Vsdu	=Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	=Ampiezza caratteristica delle fessure
X	=Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Xg	=Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
bw	=Larghezza membratura resistente al taglio
c	=Ricoprimento dell'armatura
ctgθ	=Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
s	=Distanza massima tra le barre

Travata n. 7300

Nodi: 103 -1524 -1525 -1526 104

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	TP	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
14	R	35.00	30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/presoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.
<m>				<cm>	<cm²>	<cm²>	<cm²>	<cm²>	<daNm>	<daNm>	
0.00	61	SLU	1	65.00	2.26	2.26	2.26	2.26	-592.53	-2303.72	3.888
1.18	35	SLU	2	26.90	2.26	2.26	2.26	2.26	789.21	2303.72	2.919
2.63	48	SLU	4	0.00	2.26	2.26	2.26	2.26	-498.59	-2303.72	4.620

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ _f sup	σ _f inf	σ _c	Sic.
<m>				<cm>	<cm²>	<cm²>	<daNm>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	
0.00	65	SLE R	1	65.00	2.26	2.26	-410.49	745.49	-88.08	14.33	4.829
0.00	18	SLE Q	1	65.00	2.26	2.26	-321.81	584.44	-69.05	11.23	9.975
1.18	39	SLE R	2	26.90	2.26	2.26	547.99	-117.58	995.20	19.13	3.617
1.18	18	SLE Q	2	26.90	2.26	2.26	455.59	-97.76	827.40	15.90	7.046
2.63	52	SLE R	4	0.00	2.26	2.26	-344.21	625.12	-73.86	12.02	5.759
2.63	18	SLE Q	4	0.00	2.26	2.26	-263.46	478.47	-56.53	9.20	12.184

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	My	c	s	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm}	A _s	A _{c eff}	σ _s	ε _{sm}	Wk	Sic.
	<m>					<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cm²>	<cm²>	<daN/cm²>		<mm>	
47	0.00	18	SLE Q	1	14	65.00	-321.81	29.00	272.00	0.50	12.00	206.98	2.26	280.81	584.44	0.17	0.06	5.009
54	0.00	17	SLE F	1	14	65.00	-339.78	29.00	272.00	0.50	12.00	206.98	2.26	280.81	617.07	0.18	0.06	6.325
117	1.18	18	SLE Q	2	14	26.90	455.59	29.00	272.00	0.50	12.00	206.98	2.26	280.81	827.40	0.24	0.08	3.538
124	1.18	17	SLE F	2	14	26.90	481.76	29.00	272.00	0.50	12.00	206.98	2.26	280.81	874.93	0.25	0.09	4.461
234	2.63	18	SLE Q	4	14	0.00	-263.46	29.00	272.00	0.50	12.00	206.98	2.26	280.81	478.47	0.14	0.05	6.118
248	2.63	17	SLE F	4	14	0.00	-280.18	29.00	272.00	0.50	12.00	206.98	2.26	280.81	508.84	0.15	0.05	7.671

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
61 SLU	0.00	0.30	0.30	ø8/20 2 br.	5.03	0.35	1496.27	2.50	11727.70	20307.50	11727.70	7.838
48 SLU	0.30	2.33	2.03	ø8/20 2 br.	5.03	0.35	2101.06	2.50	11727.70	20307.50	11727.70	5.582
48 SLU	2.33	2.63	0.30	ø8/20 2 br.	5.03	0.35	2255.19	2.50	11727.70	20307.50	11727.70	5.200

Verifiche e armature solette/platee

Simbologia

Δ _{sm}	=Distanza media tra le fessure
Φ _{eq}	=Diametro equivalente delle barre
ε _{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ _c	=Tensione nel calcestruzzo
σ _f	=Tensione nel ferro
σ _s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
A _{c eff}	=Area di calcestruzzo efficace
A _s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfE I	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore

Relazione di calcolo

AfE St.

=Area di ferro effettiva della staffatura

CC

=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari

Cf inf

=Copriferro inferiore

Cf sup

=Copriferro superiore

Cls

=Tipo di calcestruzzo

DV

=Direzione di verifica

XX

= Verifica per momento Mxx

YY

= Verifica per momento Myy

Fcd

=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo

Fck

=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo

Fctd

=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo

Fctk

=Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo

Fyd

=Resistenza di calcolo dell'acciaio

Fyk

=Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio

K_z

=Coefficiente per distribuzione deformazioni

M'ydy

=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y

MRdy

=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y

Mom

=Momento flettente

My

=Momento flettente intorno all'asse Y

Nodo

=Numero del nodo

Sic.

=Sicurezza

Spess.

=Spessore

TCC

=Tipo di combinazione di carico

SLU

= Stato limite ultimo

SLE R

= Stato limite d'esercizio, combinazione rara

SLE F

= Stato limite d'esercizio, combinazione frequente

SLE Q

= Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente

SLD

= Stato limite di danno

SLV

= Stato limite di salvaguardia della vita

SND

= Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

Tp

=Tipo di acciaio

VRcd

=Taglio ultimo lato calcestruzzo

VRsd

=Taglio ultimo lato armatura

Vrdu

=Taglio ultimo resistente

Vsdu

=Taglio agente nella direzione del momento ultimo

Wk

=Ampiezza caratteristica delle fessure

X

=Coordinata X del nodo

Y

=Coordinata Y del nodo

c

=Ricoprimento dell'armatura

ctgθ

=Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo

s

=Distanza massima tra le barre

Platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	MRdy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-152	8.22	2.35	XX	45	SLU	5.65	5.65	3374.65	5835.89	1.729
-207	2.18	3.84	XX	32	SLU	5.65	5.65	-3767.70	-5835.89	1.549
-318	11.89	6.38	YY	59	SLU	5.65	5.65	3094.95	5835.89	1.886
-203	4.02	3.81	YY	45	SLU	5.65	5.65	-5341.63	-5835.89	1.093

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	M'ydy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-152	8.22	2.35	XX	5	SLV(E)	5.65	5.65	2639.27	5389.45	2.042
-207	2.18	3.84	XX	1	SLV(E)	5.65	5.65	-2869.82	-5389.45	1.878
-318	11.89	6.38	YY	5	SLV(E)	5.65	5.65	2587.89	5389.45	2.083
-203	4.02	3.81	YY	5	SLV(E)	5.65	5.65	-3960.67	-5389.45	1.361

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	AfE St.	Vsdu	ctgθ	VRcd	VRsd	Vrdu	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<cmq/m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
-305	2.26	6.38	XX	45	SLU	5.65	5.65		9139.23				11823.30	1.294
-317	11.56	6.38	YY	58	SLU	5.65	5.65		10300.80				11823.30	1.148

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	Mom	σ _c	σ _g	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	
-152	8.22	2.35	XX	49	SLE R	5.65	5.65	2422.49	31.55	1751.74	2.055
-152	8.22	2.35	XX	18	SLE Q	5.65	5.65	2182.34	28.42	1578.08	3.942
-207	2.18	3.84	XX	36	SLE R	5.65	5.65	-2648.85	34.50	1915.43	1.879

Relazione di calcolo

-207	2.18	3.84	XX	18	SLE Q	5.65	5.65	-2336.32	30.43	1689.43	3.683
-203	4.02	3.81	YY	49	SLE R	5.65	5.65	-3772.38	49.13	2727.86	1.320
-318	11.89	6.38	YY	63	SLE R	5.65	5.65	2188.76	28.51	1582.73	2.275
-203	4.02	3.81	YY	18	SLE Q	5.65	5.65	-3312.91	43.15	2395.61	2.597
-318	11.89	6.38	YY	18	SLE Q	5.65	5.65	1713.17	22.31	1238.82	5.022

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	Sic.
-152	8.22	2.35	XX	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1578.08	0.46	0.18	1.667
-152	8.22	2.35	XX	15	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1603.73	0.47	0.18	2.187
-207	2.18	3.84	XX	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1689.43	0.49	0.19	1.557
-207	2.18	3.84	XX	15	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1721.14	0.50	0.20	2.038
-203	4.02	3.81	YY	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	2395.61	0.70	0.27	1.098
-203	4.02	3.81	YY	15	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	2442.31	0.71	0.28	1.436
-318	11.89	6.38	YY	18	SLE Q	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1238.82	0.36	0.14	2.123
-318	11.89	6.38	YY	67	SLE F	29.00	200.00	0.50	12.00	230.34	5.65	812.12	1282.14	0.37	0.15	2.735

Soletta a quota 7.58

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
20.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	MRdy	Sic.
						<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-2658	9.18	3.87	XX	20	SLU	3.93	3.93	309.02	2688.11	8.699
-2662	8.22	4.62	XX	33	SLU	3.93	3.93	-52.48	-2688.11	51.224
-2658	9.18	3.87	YY	19	SLU	3.93	3.93	232.63	2688.11	11.555
-2646	10.22	2.35	YY	59	SLU	3.93	3.93	-66.36	-2688.11	40.511

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	M'ydy	Sic.
						<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-2642	8.22	2.35	XX	1	SND	3.93	3.93	-280.01	-2315.75	8.270
-2662	8.22	4.62	XX	1	SND	3.93	3.93	-294.01	-2315.75	7.876
-2658	9.18	3.87	YY	1	SND	3.93	3.93	196.99	2315.75	11.756
-2646	10.22	2.35	YY	1	SND	3.93	3.93	-58.46	-2315.75	39.611

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	AfE St.	Vsdu	ctgθ	VRcd	VRsd	Vrdu	Sic.
						<cmq>	<cmq>	<cmq/m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
-2660	10.22	3.87	XX	59	SLU	3.93	3.93		1408.60				8150.73	5.786
-2642	8.22	2.35	XX	1	SND	3.93	3.93		2171.98				8150.73	3.753
-2642	8.22	2.35	YY	45	SLU	3.93	3.93		1641.28				8150.73	4.966
-2642	8.22	2.35	YY	1	SND	3.93	3.93		1839.85				8150.73	4.430

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	Mom	σ _c	σ _f	Sic.
						<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	
-2658	9.18	3.87	XX	24	SLE R	3.93	3.93	212.14	7.14	356.05	10.111
-2658	9.18	3.87	XX	18	SLE Q	3.93	3.93	210.66	7.09	353.58	15.796
-2662	8.22	4.62	XX	37	SLE R	3.93	3.93	-33.66	1.13	56.49	63.730
-2662	8.22	4.62	XX	18	SLE Q	3.93	3.93	-26.75	0.90	44.90	>100
-2658	9.18	3.87	YY	23	SLE R	3.93	3.93	159.99	5.39	268.52	13.407
-2658	9.18	3.87	YY	18	SLE Q	3.93	3.93	153.09	5.16	256.95	21.735
-2646	10.22	2.35	YY	63	SLE R	3.93	3.93	-45.42	1.53	76.24	47.219
-2646	10.22	2.35	YY	18	SLE Q	3.93	3.93	-36.67	1.23	61.54	90.747

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	Sic.
-2658	9.18	3.87	XX	18	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	353.58	0.10	0.03	8.682
-2658	9.18	3.87	XX	28	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	354.33	0.10	0.03	11.552
-2662	8.22	4.62	XX	18	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	44.90	0.01	0.00	68.367
-2662	8.22	4.62	XX	41	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	51.17	0.01	0.01	79.995
-2658	9.18	3.87	YY	18	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	256.95	0.07	0.03	11.947
-2658	9.18	3.87	YY	15	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	258.73	0.08	0.03	15.820
-2646	10.22	2.35	YY	18	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	61.54	0.02	0.01	49.880
-2646	10.22	2.35	YY	67	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	197.37	3.93	539.44	64.26	0.02	0.01	63.698

Verifiche aste in legno

Caratteristiche sezioni utilizzate

Simbologia

Area =Area della sezione
Cir. =Circolare
Cod. =Codice della sezione
 I_y, I_z =Raggi d'inerzia intorno agli assi Y, Z
 J_y, J_z =Momenti d'inerzia intorno agli assi Y, Z
R = Rettangolare
Sez. =Numero della sezione
Tipo =Tipo sezione
 $f_{c,0,k}$ =Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre
 $f_{m,k}$ =Resistenza caratteristica a flessione
 $f_{t,0,k}$ =Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre
 $f_{v,k}$ =Resistenza caratteristica a taglio
 W_y, W_z =Moduli di resistenza intorno agli assi Y, Z

Verifiche di resistenza e stabilità

Simbologia

$\lambda_{rel,m}$ =Snellezza per instabilità flessio-torsionale
 $\lambda_{rel,y}, \lambda_{rel,z}$ =Snellezze per instabilità a compressione intorno agli assi Y e Z
 $\sigma_{RdY}, \sigma_{RdZ}$ <daN/cm²> =Tensioni resistenti per momenti M_y e M_z
 $\sigma_{c,0,d}$ <daN/cm²> =Tensione a compressione
 $\sigma_{m,d}$ <daN/cm²> =Tensione a flessione
 $\sigma_{t,0,d}$ <daN/cm²> =Tensione a trazione
 τ_d <daN/cm²> =Tensione a taglio
 $\tau_{tor,d}$ <daN/cm²> =Tensione a torsione
El =Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
 $K_{c,y}, K_{c,z}$ =Coefficienti di riduzione per stabilità
 K_{cr} =Coefficiente di influenza delle fessurazioni del legno
 K_{crit} =Coefficiente per instabilità flessio-torsionale
 K_{hy}, K_{hz} =Coefficienti moltiplicativi per sezioni piccole (flessione)
 K_l =Coefficiente moltiplicativo per sezioni piccole (trazione)
 K_m =Coefficiente di forma
 K_{mod} =Coefficiente di durata dei carichi/umidità del legno
Ltors <m> =Distanza fra ritegni torsionali (7.3.2.2.1)
 M_{eqx}, M_{eqz} <daNm> =Momenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
 $M_{max,y}, M_{max,z}$ <daNm> =Momenti massimi agenti intorno agli assi Y e Z
 M_k <daNm> =Momento torcente
 $M_{y,eq}, M_{z,eq}$ <daNm> =Momenti flettenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
 $M_{y,dx}, M_{y,dx}$ <daNm> =Momenti flettenti intorno all'asse Y a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
 $M_{y,z}$ <daNm> =Momenti flettenti intorno agli assi Y e Z
 $M_{z,dx}, M_{z,dx}$ <daNm> =Momenti flettenti intorno all'asse Z a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
N <daN> =Sforzo normale
 T_y, T_z <daN> =Tagli in direzione Y e Z
Xl <m> =Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
[Lin.],[Par.] =Tipo di momento (Lineare, Parabolico)
 $f_{c,0,d}$ <daN/cm²> =Tensione resistente per compressione
 $f_{c,0,t}$ <daN/cm²> =Tensione resistente per trazione
 $f_{v,d}$ <daN/cm²> =Tensione resistente per taglio

Verifiche di deformabilità

Simbologia

$f_{z,g}$ <cm> =Freccia in direzione Z globale
 $f_{z,l}$ <cm> =Freccia in direzione Z locale

Elenco combinazioni di carico teoriche per calcolo freccia

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	±S	
5	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	-----	1	-----	
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	1	-----	-----	-----	ψ ₀	-----	
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	1	ψ ₀	-----	-----	-----	ψ ₀	-----	
16	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	1	-----	
17	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	1	-----	-----	ψ ₀	-----	
18	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	1	ψ ₀	-----	-----	ψ ₀	-----	
19	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	ψ ₀	-----	
29	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	ψ ₀	-----	1	-----	
30	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	1	-----	ψ ₀	-----	
31	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	1	-----	ψ ₀	-----	ψ ₀	-----	
32	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	1	ψ ₀	-----	ψ ₀	-----	ψ ₀	-----	
42	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	ψ ₀	1	-----	
43	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	1	-----	ψ ₀	-----
44	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	1	-----	-----	ψ ₀	-----	ψ ₀	-----
45	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	1	ψ ₀	-----	-----	ψ ₀	-----	ψ ₀	-----
55	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	-----	ψ ₀	1	-----
56	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	-----	1	ψ ₀	-----
57	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ ₀	1	-----	-----	-----	ψ ₀	ψ ₀	-----
58	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	1	ψ ₀	-----	-----	-----	ψ ₀	ψ ₀	-----

Caratteristiche sezioni utilizzate

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cm ² >	Jy <cm ⁴ >	Jz <cm ⁴ >	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cm>	Wzmin <cm>	f _{m,k} <daN/cm ² >	f _{c,0,k} <daN/cm ² >	f _{t,0,k} <daN/cm ² >	f _{v,k} <daN/cm ² >
------	------	------	----------------------------	--------------------------	--------------------------	------------	------------	---------------	---------------	--	--	--	--

Relazione di calcolo

1	Tlg-18x18	R	324.00	8748.00	8748.00	5.20	5.20	972.00	972.00	240.00	210.00	145.00	40.00
3	Tlg-22x24 cm	R	528.00	25344.00	21296.00	6.93	6.35	2112.00	1936.00	240.00	210.00	145.00	40.00
5	Tlg-26x26cm	R	676.00	38081.30	38081.30	7.51	7.51	2929.33	2929.33	240.00	210.00	145.00	40.00
8	Tlg-16x16 cm	R	256.00	5461.33	5461.33	4.62	4.62	682.67	682.67	240.00	210.00	145.00	40.00
9	Tlg-14x14	R	196.00	3201.33	3201.33	4.04	4.04	457.33	457.33	240.00	210.00	145.00	40.00
12	Tlg-18x20cm	R	360.00	12000.00	9720.00	5.77	5.20	1200.00	1080.00	240.00	210.00	145.00	40.00
13	Tlg-26x28cm	R	728.00	47562.70	41010.70	8.08	7.51	3397.33	3154.67	240.00	210.00	145.00	40.00

Asta n. 1075 (-1194 -1354) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=398.13$ $T_z=-900.96$ $M_y=764.25$ $T_y=-92.11$ $M_z=-49.46$ $M_x=25.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=24.06$ (sic.=5.878)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=414.97$ $T_z=-769.73$ $M_y=653.64$ $T_y=-14.63$ $M_z=-15.27$ $M_x=5.20$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=278.96$ $T_z=-788.42$ $M_y=209.87$ $T_y=-139.00$ $M_z=14.83$ $M_x=38.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=398.13$ $T_z=-900.96$ $M_y=764.25$ $T_y=-92.11$ $M_z=-49.46$ $M_x=25.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=24.06$ (sic.=5.878)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=398.13$ $T_z=-900.96$ $M_y=764.25$ $T_y=-92.11$ $M_z=-49.46$ $M_x=25.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.73$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=39.974)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=398.13$ $T_z=-900.96$ $M_y=764.25$ $T_y=-92.11$ $M_z=-49.46$ $M_x=25.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=3.73$ (sic.=6.431)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=398.13$ $T_z=-900.96$ $M_y=764.25$ $T_y=-92.11$ $M_z=-49.46$ $M_x=25.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.06$ (sic.=6.103)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11167) (sic.=44.671)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/21565) (sic.=71.884)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/8121) (sic.=40.610)

Asta n. 1075 (-998 -1194) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=142.19$ $T_z=-322.10$ $M_y=232.70$ $T_y=-56.13$ $M_z=-24.20$ $M_x=9.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=7.62$ (sic.=18.678)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=147.27$ $T_z=-278.83$ $M_y=200.24$ $T_y=-21.42$ $M_z=-8.20$ $M_x=4.30$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=91.79$ $T_z=-262.69$ $M_y=1.44$ $T_y=-74.48$ $M_z=22.73$ $M_x=12.41$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=142.19$ $T_z=-322.10$ $M_y=232.70$ $T_y=-56.13$ $M_z=-24.20$ $M_x=9.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=7.62$ (sic.=18.678)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=142.19$ $T_z=-322.10$ $M_y=232.70$ $T_y=-56.13$ $M_z=-24.20$ $M_x=9.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.35$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=142.19$ $T_z=-322.10$ $M_y=232.70$ $T_y=-56.13$ $M_z=-24.20$ $M_x=9.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.35$ (sic.=17.813)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=142.19$ $T_z=-322.10$ $M_y=232.70$ $T_y=-56.13$ $M_z=-24.20$ $M_x=9.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.62$ (sic.=19.495)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/87381) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/157286) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/65535) (sic. >100)

Asta n. 1077 (-1196 -1370) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=410.95$ $T_z=-939.07$ $M_y=797.44$ $T_y=94.73$ $M_z=36.49$ $M_x=-27.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $\sigma_{m,d}=24.63$ (sic.=5.711)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=427.40$ $T_z=-802.26$ $M_y=681.97$ $T_y=4.49$ $M_z=-5.30$ $M_x=-6.20$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=288.94$ $T_z=-822.24$ $M_y=219.21$ $T_y=152.23$ $M_z=-26.25$ $M_x=-40.48$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.04$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=410.95$ $T_z=-939.07$ $M_y=797.44$ $T_y=94.73$ $M_z=36.49$ $M_x=-27.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $\sigma_{m,d}=24.63$ (sic.=5.711)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=410.95$ $T_z=-939.07$ $M_y=797.44$ $T_y=94.73$ $M_z=36.49$ $M_x=-27.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.89$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=36.829)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=410.95$ $T_z=-939.07$ $M_y=797.44$ $T_y=94.73$ $M_z=36.49$ $M_x=-27.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=3.89$ (sic.=6.171)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=410.95$ $T_z=-939.07$ $M_y=797.44$ $T_y=94.73$ $M_z=36.49$ $M_x=-27.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.63$ (sic.=5.930)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10971) (sic.=43.887)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/20173) (sic.=67.246)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/7817) (sic.=39.087)

Asta n. 1077 (-1000 -1196) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=147.36$ $T_z=-336.48$ $M_y=243.30$ $T_y=40.87$ $M_z=12.82$ $M_x=-9.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=7.57$ (sic.=18.507)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=152.16$ $T_z=-291.16$ $M_y=209.31$ $T_y=4.50$ $M_z=-4.31$ $M_x=-4.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=95.96$ $T_z=-275.48$ $M_y=1.29$ $T_y=63.82$ $M_z=-22.77$ $M_x=-12.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

Relazione di calcolo

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=147.36$ $T_z=-336.48$ $M_y=243.30$ $T_y=40.87$ $M_z=12.82$ $M_x=-9.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=7.57$ (sic.=18.507)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=147.36$ $T_z=-336.48$ $M_y=243.30$ $T_y=40.87$ $M_z=12.82$ $M_x=-9.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.40$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=147.36$ $T_z=-336.48$ $M_y=243.30$ $T_y=40.87$ $M_z=12.82$ $M_x=-9.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.40$ (sic.=17.182)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=147.36$ $T_z=-336.48$ $M_y=243.30$ $T_y=40.87$ $M_z=12.82$ $M_x=-9.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.57$ (sic.=19.339)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/92521) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/196607) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/71493) (sic. >100)

Asta n. 2002 (105 106) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.63$
Sollecitazioni: $N=4.02$ $T_z=0.00$ $M_y=-101.35$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=8.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=22.16$ (sic.=5.767)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=0.63$
Sollecitazioni: $N=-12.54$ $T_z=0.00$ $M_y=-101.05$ $T_y=-4.58$ $M_z=0.00$ $M_x=8.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-22.10$ (sic.=6.517)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-12.54$ $T_z=-136.17$ $M_y=-82.77$ $T_y=-4.58$ $M_z=-1.23$ $M_x=8.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.37$ (sic.=7.875)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-12.54$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-29.84$ $M_{y,eq}=-75.79$
[Lin.] $M_{z,sx}=-2.89$ $M_{z,dx}=-3.29$ $M_{z,eq}=-1.32$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-16.86$ (sic.=8.545)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SLD $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=51.50$ $T_z=105.71$ $M_y=0.00$ $T_y=-27.21$ $M_z=18.62$ $M_x=2.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.02$ $T_z=320.57$ $M_y=0.00$ $T_y=2.11$ $M_z=-1.53$ $M_x=8.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.63$
Sollecitazioni: $N=4.02$ $T_z=0.00$ $M_y=-101.35$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=8.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=22.16$ (sic.=5.767)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=4.02$ $T_z=-363.83$ $M_y=29.20$ $T_y=2.11$ $M_z=1.32$ $M_x=8.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.57$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=14.555)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=4.02$ $T_z=-363.83$ $M_y=29.20$ $T_y=2.11$ $M_z=1.32$ $M_x=8.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.57$ (sic.=3.831)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=-12.54$ $T_z=0.00$ $M_y=-101.05$ $T_y=-4.58$ $M_z=0.00$ $M_x=8.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-22.10$ (sic.=6.517)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=4.02$ $T_z=0.00$ $M_y=-101.35$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=8.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-22.16$ (sic.=5.776)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-48.01$ $T_z=105.71$ $M_y=0.00$ $T_y=-27.21$ $M_z=18.62$ $M_x=2.66$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/4163) (sic.=16.654)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/6114) (sic.=20.383)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/3002) (sic.=15.011)

Asta n. 2002 (106 107) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=9.21$ $T_z=-371.81$ $M_y=74.43$ $T_y=1.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=16.28$ (sic.=7.827)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=0.72$
 Sollecitazioni: $N=-5.48$ $T_z=-51.97$ $M_y=-58.79$ $T_y=7.47$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.85$ (sic.=11.203)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-5.48$ $T_z=-371.36$ $M_y=74.56$ $T_y=7.47$ $M_z=4.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.21$ (sic.=8.502)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5.48$
 [Par.] $M_{y,sx}=-35.20$ $M_{y,dx}=-74.56$ $M_{y,eq}=74.19$
 [Lin.] $M_{z,sx}=5.95$ $M_{z,dx}=4.14$ $M_{z,eq}=-2.38$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=16.74$ (sic.=8.664)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=51.69$ $T_z=104.56$ $M_y=10.48$ $T_y=-20.23$ $M_z=15.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=9.21$ $T_z=-371.81$ $M_y=74.43$ $T_y=1.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=16.28$ (sic.=7.827)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=9.21$ $T_z=-371.81$ $M_y=74.43$ $T_y=1.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=5.69$ (sic.=3.749)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-5.48$ $T_z=-371.36$ $M_y=74.56$ $T_y=7.47$ $M_z=4.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-17.21$ (sic.=8.502)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=9.21$ $T_z=-371.81$ $M_y=74.43$ $T_y=1.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.28$ (sic.=7.865)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-42.89$ $T_z=104.56$ $M_y=10.48$ $T_y=-20.23$ $M_z=15.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ (sic. >100)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/7714) (sic.=30.857)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/11124) (sic.=37.081)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5606) (sic.=28.031)

Asta n. 2002 (107 108) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X1=1.30$
Sollecitazioni: $N=13.51$ $T_z=-335.87$ $M_y=81.81$ $T_y=1.86$ $M_z=1.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=130.00$ $\lambda_{rel,y}=0.55$ $\lambda_{rel,z}=0.55$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=18.19$ (sic.=7.029)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X1=0.63$
Sollecitazioni: $N=-6.14$ $T_z=0.00$ $M_y=-23.91$ $T_y=-17.93$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=130.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.23$ (sic.=27.542)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 59 SLU $X1=1.30$
Sollecitazioni: $N=-6.14$ $T_z=-282.28$ $M_y=70.22$ $T_y=-17.93$ $M_z=-11.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=130.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.97$ (sic.=8.378)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 59 SLU
Sollecitazioni: $N=-6.14$
[Par.] $M_{y,sx}=-60.91$ $M_{y,dx}=-70.22$ $M_{y,eq}=67.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=-11.33$ $M_{z,dx}=-11.99$ $M_{z,eq}=-4.79$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=130.00$ $\lambda_{rel,y}=0.55$ $\lambda_{rel,z}=0.55$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=15.74$ (sic.=9.313)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=43.63$ $T_z=106.37$ $M_y=23.86$ $T_y=-32.69$ $M_z=20.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X1=1.30$
Sollecitazioni: $N=13.51$ $T_z=-335.87$ $M_y=81.81$ $T_y=1.86$ $M_z=1.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=18.19$ (sic.=7.029)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X1=1.30$
Sollecitazioni: $N=13.51$ $T_z=-335.87$ $M_y=81.81$ $T_y=1.86$ $M_z=1.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.14$ (sic.=4.150)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 59 SLU $X1=1.30$
Sollecitazioni: $N=-6.14$ $T_z=-282.28$ $M_y=70.22$ $T_y=-17.93$ $M_z=-11.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-17.97$ (sic.=8.378)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X1=1.30$
Sollecitazioni: $N=13.51$ $T_z=-335.87$ $M_y=81.81$ $T_y=1.86$ $M_z=1.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.19$ (sic.=7.073)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-29.49$ $T_z=106.37$ $M_y=23.86$ $T_y=-32.69$ $M_z=20.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/28849) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/40996) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/21052) (sic. >100)

Asta n. 2002 (108 109) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=15.76$ $T_z=356.94$ $M_y=82.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=140.00$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=0.59$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.92$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=17.95$ (sic.=7.078)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X1=0.00$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-16.42$ $T_z=357.28$ $M_y=83.00$ $T_y=-2.08$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=140.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.15$ (sic.=7.935)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=1.40$
Sollecitazioni: $N=-16.42$ $T_z=-352.47$ $M_y=79.63$ $T_y=-2.08$ $M_z=-2.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=140.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.87$ (sic.=8.120)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-16.42$
[Par.] $M_{y,sx}=-83.00$ $M_{y,dx}=-79.63$ $M_{y,eq}=83.00$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.81$ $M_{z,dx}=-2.10$ $M_{z,eq}=-0.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=140.00$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=0.59$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=18.35$ (sic.=7.828)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=94.67$ $T_z=119.52$ $M_y=25.91$ $T_y=-9.88$ $M_z=6.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=15.76$ $T_z=356.94$ $M_y=82.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=17.95$ (sic.=7.078)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=15.76$ $T_z=356.94$ $M_y=82.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.46$ (sic.=3.905)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-16.42$ $T_z=357.28$ $M_y=83.00$ $T_y=-2.08$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=18.15$ (sic.=7.935)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=15.76$ $T_z=356.94$ $M_y=82.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.95$ (sic.=7.130)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-77.34$ $T_z=119.52$ $M_y=25.91$ $T_y=-9.88$ $M_z=6.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13816) (sic.=55.266)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/20248) (sic.=67.495)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/9969) (sic.=49.847)

Asta n. 2002 (109 110) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=11.71$ $T_z=343.17$ $M_y=79.34$ $T_y=-1.78$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=17.59$ (sic.=7.265)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=-18.24$ $T_z=-340.83$ $M_y=77.96$ $T_y=1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=135.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.05$ (sic.=8.447)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-18.24$ $T_z=343.57$ $M_y=79.81$ $T_y=1.13$ $M_z=-1.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=135.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.75$ (sic.=8.153)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-18.24$
[Par.] $M_{y,sx}=-79.81$ $M_{y,dx}=-77.96$ $M_{y,eq}=79.81$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.38$ $M_{z,dx}=0.15$ $M_{z,eq}=-0.77$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $\sigma_{m,d}=17.62$ (sic.=8.143)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=89.99$ $T_z=114.59$ $M_y=25.72$ $T_y=-15.22$ $M_z=11.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=11.71$ $T_z=343.17$ $M_y=79.34$ $T_y=-1.78$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=17.59$ (sic.=7.265)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=11.71$ $T_z=343.17$ $M_y=79.34$ $T_y=-1.78$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.25$ (sic.=4.061)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-18.24$ $T_z=343.57$ $M_y=79.81$ $T_y=1.13$ $M_z=-1.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $\sigma_{m,d}=-17.75$ (sic.=8.153)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=11.71$ $T_z=343.17$ $M_y=79.34$ $T_y=-1.78$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.59$ (sic.=7.306)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-76.95$ $T_z=114.59$ $M_y=25.72$ $T_y=-15.22$ $M_z=11.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/19001) (sic.=76.004)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/28597) (sic.=95.325)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/13578) (sic.=67.893)

Asta n. 2002 (110 111) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.38$
Sollecitazioni: $N=9.05$ $T_z=-348.81$ $M_y=78.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=137.50$ $\lambda_{rel,y}=0.58$ $\lambda_{rel,z}=0.58$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=17.18$ (sic.=7.416)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=0.69$
Sollecitazioni: $N=-5.28$ $T_z=0.00$ $M_y=-41.57$ $T_y=6.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=137.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.09$ (sic.=15.842)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.28$ $T_z=348.53$ $M_y=78.23$ $T_y=6.74$ $M_z=-5.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=137.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.21$ (sic.=8.053)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-5.28$
[Par.] $M_{y,sx}=-78.23$ $M_{y,dx}=-78.25$ $M_{y,eq}=78.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=5.06$ $M_{z,dx}=4.21$ $M_{z,eq}=-2.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=137.50$ $\lambda_{rel,y}=0.58$ $\lambda_{rel,z}=0.58$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=17.55$ (sic.=8.251)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=82.67$ $T_z=116.53$ $M_y=25.99$ $T_y=20.11$ $M_z=13.76$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.38$
Sollecitazioni: $N=9.05$ $T_z=-348.81$ $M_y=78.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=17.18$ (sic.=7.416)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.38$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=9.05$ $T_z=-348.81$ $M_y=78.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.34$ (sic.=3.996)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.28$ $T_z=348.53$ $M_y=78.23$ $T_y=6.74$ $M_z=-5.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-18.21$ (sic.=8.053)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.38$
Sollecitazioni: $N=9.05$ $T_z=-348.81$ $M_y=78.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.18$ (sic.=7.449)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-72.15$ $T_z=116.53$ $M_y=25.99$ $T_y=20.11$ $M_z=13.76$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15257) (sic.=61.028)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/23254) (sic.=77.516)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10943) (sic.=54.717)
- Asta n. 2002 (111 112) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=12.03$ $T_z=340.79$ $M_y=78.71$ $T_y=2.67$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=17.61$ (sic.=7.275)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.62$
Sollecitazioni: $N=-70.72$ $T_z=9.10$ $M_y=-12.68$ $T_y=-3.22$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=132.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.77$ (sic.=63.466)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-26.00$ $T_z=114.37$ $M_y=25.97$ $T_y=22.45$ $M_z=-14.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=132.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.92$ (sic.=22.153)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-75.90$
[Par.] $M_{y,sx}=-27.37$ $M_{y,dx}=-25.34$ $M_{y,eq}=27.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=10.70$ $M_{z,dx}=11.38$ $M_{z,eq}=4.55$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ $\sigma_{m,d}=6.98$ (sic.=24.595)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=89.15$ $T_z=114.40$ $M_y=25.44$ $T_y=-14.23$ $M_z=9.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=12.03$ $T_z=340.79$ $M_y=78.71$ $T_y=2.67$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=17.61$ (sic.=7.275)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=12.03$ $T_z=340.79$ $M_y=78.71$ $T_y=2.67$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.22$ (sic.=4.090)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-26.00$ $T_z=114.37$ $M_y=25.97$ $T_y=22.45$ $M_z=-14.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=-8.92$ (sic.=22.153)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=12.03$ $T_z=340.79$ $M_y=78.71$ $T_y=2.67$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.61$ (sic.=7.317)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-75.90$ $T_z=114.40$ $M_y=25.44$ $T_y=-14.23$ $M_z=9.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/19777) (sic.=79.110)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/29719) (sic.=99.064)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/14177) (sic.=70.886)
- Asta n. 2002 (112 113) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.84$ $T_z=369.33$ $M_y=72.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=15.86$ (sic.=8.000)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=308.11$ $M_y=61.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.34$ (sic.=10.795)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-22.74$ $T_z=123.29$ $M_y=24.13$ $T_y=-20.84$ $M_z=14.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.46$ (sic.=23.448)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-22.74$
[Par.] $M_y,sx=-24.91$ $M_y,dx=-13.45$ $M_y,eq=24.91$
[Lin.] $M_z,sx=-14.56$ $M_z,dx=13.68$ $M_z,eq=14.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=8.55$ (sic.=22.665)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=77.48$ $T_z=123.00$ $M_y=23.51$ $T_y=-16.53$ $M_z=12.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.84$ $T_z=369.33$ $M_y=72.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.84$ $T_z=369.33$ $M_y=72.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=15.86$ (sic.=8.000)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.84$ $T_z=369.33$ $M_y=72.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.65$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=14.225)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.84$ $T_z=369.33$ $M_y=72.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.65$ (sic.=3.774)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-22.74$ $T_z=123.29$ $M_y=24.13$ $T_y=-20.84$ $M_z=14.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-8.46$ (sic.=23.447)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.84$ $T_z=369.33$ $M_y=72.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.86$ (sic.=8.072)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-60.55$ $T_z=123.00$ $M_y=23.51$ $T_y=-16.53$ $M_z=12.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8089) (sic.=32.356)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11674) (sic.=38.916)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5867) (sic.=29.338)
- Asta n. 2002 (113 114) Tlg-14x14 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.71$
 Sollecitazioni: $N=9.96$ $T_z=0.00$ $M_y=-96.78$ $T_y=-4.73$ $M_z=0.00$ $M_x=-8.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=21.16$ (sic.=6.025)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.71$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=0.00$ $M_y=-80.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-6.77$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=132.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.57$ (sic.=8.197)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.85$
 Sollecitazioni: $N=-15.51$ $T_z=-23.95$ $M_y=-30.44$ $T_y=-30.48$ $M_z=-7.32$ $M_x=-2.71$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=132.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.25$ (sic.=22.638)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-15.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-11.69$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-24.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-18.65$ $M_{z,dx}=-21.74$ $M_{z,eq}=-8.70$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-7.17$ (sic.=26.289)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=38.47$ $T_z=121.17$ $M_y=10.78$ $T_y=-25.76$ $M_z=15.94$ $M_x=-2.81$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=9.96$ $T_z=358.48$ $M_y=29.96$ $T_y=-4.73$ $M_z=3.02$ $M_x=-8.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.71$
 Sollecitazioni: $N=9.96$ $T_z=0.00$ $M_y=-96.78$ $T_y=-4.73$ $M_z=0.00$ $M_x=-8.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=21.16$ (sic.=6.025)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=9.96$ $T_z=358.48$ $M_y=29.96$ $T_y=-4.73$ $M_z=3.02$ $M_x=-8.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=5.49$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=14.983)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=9.96$ $T_z=358.48$ $M_y=29.96$ $T_y=-4.73$ $M_z=3.02$ $M_x=-8.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=5.49$ (sic.=3.888)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.85$
 Sollecitazioni: $N=-15.51$ $T_z=-23.95$ $M_y=-30.44$ $T_y=-30.48$ $M_z=-7.32$ $M_x=-2.71$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-8.25$ (sic.=22.637)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.71$
 Sollecitazioni: $N=9.96$ $T_z=0.00$ $M_y=-96.78$ $T_y=-4.73$ $M_z=0.00$ $M_x=-8.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.16$ (sic.=6.049)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-28.74$ $T_z=121.17$ $M_y=10.78$ $T_y=-25.76$ $M_z=15.94$ $M_x=-2.81$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4474) (sic.=17.898)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6545) (sic.=21.820)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3229) (sic.=16.146)

Relazione di calcolo

Asta n. 2004 (-1402 -1403) Tlg-14x14 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=20.96$ $T_z=-351.73$ $M_y=81.20$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=17.76$ (sic.=7.138)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=0.09$
Sollecitazioni: $N=-36.00$ $T_z=192.56$ $M_y=-19.08$ $T_y=-1.21$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.17$ (sic.=34.516)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=-36.00$ $T_z=-351.71$ $M_y=81.18$ $T_y=-1.21$ $M_z=-2.45$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.29$ (sic.=7.944)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-36.00$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-81.18$ $M_{y,eq}=62.05$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.83$ $M_{z,dx}=-2.45$ $M_{z,eq}=-1.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=13.96$ (sic.=10.235)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=161.61$ $T_z=64.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.44$ $M_z=3.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=20.96$ $T_z=231.43$ $M_y=0.00$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=20.96$ $T_z=-351.73$ $M_y=81.20$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=17.76$ (sic.=7.138)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=20.96$ $T_z=-351.73$ $M_y=81.20$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.38$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=15.666)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=20.96$ $T_z=-351.73$ $M_y=81.20$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.38$ (sic.=3.963)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=-36.00$ $T_z=-351.71$ $M_y=81.18$ $T_y=-1.21$ $M_z=-2.45$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=-18.29$ (sic.=7.944)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=20.96$ $T_z=-351.73$ $M_y=81.20$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.76$ (sic.=7.209)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-137.82$ $T_z=64.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.44$ $M_z=3.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.70$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8657) (sic.=34.632)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11146) (sic.=37.154)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/6508) (sic.=32.542)

Asta n. 2004 (-1403 -1404) Tlg-14x14 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=300.31$ $M_y=72.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$

L=135.00 $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=15.82$ (sic.=8.057)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 22 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=300.26$ $M_y=72.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=135.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.81$ (sic.=9.110)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-43.17$ $T_z=300.27$ $M_y=72.31$ $T_y=4.30$ $M_z=-4.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=135.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.72$ (sic.=8.754)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-43.17$
[Par.] $M_{y,sx}=-72.31$ $M_{y,dx}=-60.57$ $M_{y,eq}=71.47$
[Lin.] $M_{z,sx}=4.17$ $M_{z,dx}=1.63$ $M_{z,eq}=-1.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=135.00 $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=16.03$ (sic.=8.899)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=138.40$ $T_z=83.59$ $M_y=19.74$ $T_y=-11.28$ $M_z=10.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=300.31$ $M_y=72.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=15.82$ (sic.=8.057)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=300.31$ $M_y=72.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.60$ (sic.=4.641)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-43.17$ $T_z=300.27$ $M_y=72.31$ $T_y=4.30$ $M_z=-4.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-16.72$ (sic.=8.754)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=300.31$ $M_y=72.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.82$ (sic.=8.093)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-128.73$ $T_z=83.59$ $M_y=19.74$ $T_y=-11.28$ $M_z=10.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.66$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/21946) (sic.=87.788)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/28597) (sic.=95.325)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/16317) (sic.=81.590)

Asta n. 2004 (-1404 -1405) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.30$
Sollecitazioni: $N=10.09$ $T_z=-285.11$ $M_y=65.41$ $T_y=1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=130.00 $\lambda_{rel,y}=0.55$ $\lambda_{rel,z}=0.55$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=14.30$ (sic.=8.897)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 20 SLU $X_l=1.30$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-230.10$ $M_y=52.91$ $T_y=1.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=130.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=11.57$ (sic.=12.448)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.30$
Sollecitazioni: $N=-14.02$ $T_z=-79.36$ $M_y=17.93$ $T_y=21.58$ $M_z=15.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=130.00 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.21$ (sic.=28.273)

-
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-14.02$
 [Par.] $M_{y,sx}=-16.70$ $M_{y,dx}=-18.85$ $M_{y,eq}=18.85$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.00$ $M_{z,dx}=15.06$ $M_{z,eq}=6.02$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=130.00$ $\lambda_{rel,y}=0.55$ $\lambda_{rel,z}=0.55$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=5.44$ (sic.=34.304)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 33 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=22.61$ $T_z=222.77$ $M_y=48.09$ $T_y=1.36$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=1.30$
 Sollecitazioni: $N=10.09$ $T_z=-285.11$ $M_y=65.41$ $T_y=1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=14.30$ (sic.=8.897)

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $Xl=1.30$
 Sollecitazioni: $N=10.09$ $T_z=-285.11$ $M_y=65.41$ $T_y=1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=4.36$ (sic.=4.888)

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=1.30$
 Sollecitazioni: $N=-14.02$ $T_z=-79.36$ $M_y=17.93$ $T_y=21.58$ $M_z=15.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-7.21$ (sic.=28.273)

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $Xl=1.30$
 Sollecitazioni: $N=10.09$ $T_z=-285.11$ $M_y=65.41$ $T_y=1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.30$ (sic.=8.950)

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-14.57$ $T_z=76.37$ $M_y=16.27$ $T_y=-12.78$ $M_z=7.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ (sic. >100)

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/25599) (sic. >100)

 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/32846) (sic. >100)

 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/19131) (sic.=95.659)
- Asta n. 2004 (-1405 -1406) Tlg-14x14 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $Xl=1.40$
 Sollecitazioni: $N=41.17$ $T_z=-303.50$ $M_y=69.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=140.00$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=0.59$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.92$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=15.26$ (sic.=8.204)

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.28$
 Sollecitazioni: $N=-10.55$ $T_z=49.92$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.22$ $M_z=5.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=140.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.14$ (sic. >100)

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 59 SLU $Xl=1.40$
 Sollecitazioni: $N=-13.74$ $T_z=-244.56$ $M_y=56.12$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=140.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.75$ (sic.=11.421)

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 59 SLU
 Sollecitazioni: $N=-13.74$
 [Par.] $M_{y,sx}=-55.03$ $M_{y,dx}=-56.12$ $M_{y,eq}=56.12$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.62$ $M_{z,dx}=-2.20$ $M_{z,eq}=-1.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=140.00$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=0.59$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=12.70$ (sic.=11.374)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=96.92$ $T_z=242.89$ $M_y=55.15$ $T_y=0.00$ $M_z=2.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=1.40$
 Sollecitazioni: $N=41.17$ $T_z=-303.50$ $M_y=69.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=15.26$ (sic.=8.204)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.40$
Sollecitazioni: $N=41.17$ $T_z=-303.50$ $M_y=69.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.65$ (sic.=4.592)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 59 SLU $X_l=1.40$
Sollecitazioni: $N=-13.74$ $T_z=-244.56$ $M_y=56.12$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-12.75$ (sic.=11.421)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.40$
Sollecitazioni: $N=41.17$ $T_z=-303.50$ $M_y=69.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.26$ (sic.=8.391)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-53.39$ $T_z=83.85$ $M_y=18.80$ $T_y=-4.79$ $M_z=6.28$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16825) (sic.=67.301)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/21275) (sic.=70.918)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12655) (sic.=63.276)

Asta n. 2004 (-1406 -1407) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=54.21$ $T_z=292.94$ $M_y=68.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=14.88$ (sic.=8.344)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=-14.79$ $T_z=-80.93$ $M_y=18.44$ $T_y=1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.03$ (sic.=43.648)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-20.75$ $T_z=81.68$ $M_y=18.94$ $T_y=-7.96$ $M_z=5.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.44$ (sic.=34.830)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-20.75$
[Par.] $M_{y,sx}=-19.13$ $M_{y,dx}=-18.63$ $M_{y,eq}=19.13$
[Lin.] $M_{z,sx}=-5.96$ $M_{z,dx}=-5.38$ $M_{z,eq}=2.38$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=4.70$ (sic.=37.630)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=101.42$ $T_z=236.25$ $M_y=54.90$ $T_y=-2.62$ $M_z=2.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=54.21$ $T_z=292.94$ $M_y=68.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=14.88$ (sic.=8.344)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=54.21$ $T_z=292.94$ $M_y=68.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.48$ (sic.=4.758)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-20.75$ $T_z=81.68$ $M_y=18.94$ $T_y=-7.96$ $M_z=5.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-5.44$ (sic.=34.829)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=54.21$ $T_z=292.94$ $M_y=68.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.88$ (sic.=8.601)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-20.75$ $T_z=81.68$ $M_y=18.94$ $T_y=-7.96$ $M_z=5.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/22649) (sic.=90.597)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/28889) (sic.=96.298)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/17055) (sic.=85.276)

Asta n. 2004 (-1407 -1408) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.26$ $T_z=297.63$ $M_y=67.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=137.50$ $\lambda_{rel,y}=0.58$ $\lambda_{rel,z}=0.58$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=14.69$ (sic.=8.407)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=72.16$ $T_z=283.50$ $M_y=63.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.26$ $T_z=297.63$ $M_y=67.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=14.69$ (sic.=8.407)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.26$ $T_z=297.63$ $M_y=67.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.56$ (sic.=4.683)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.26$ $T_z=297.63$ $M_y=67.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.69$ (sic.=8.713)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/17910) (sic.=71.642)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/23068) (sic.=76.895)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13474) (sic.=67.373)

Asta n. 2004 (-1408 -1409) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=71.21$ $T_z=288.05$ $M_y=64.95$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ $\sigma_{m,d}=14.51$ (sic.=8.523)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-17.90$ $T_z=80.38$ $M_y=17.98$ $T_y=-1.89$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=132.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.93$ (sic.=44.769)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.32$
Sollecitazioni: $N=-23.87$ $T_z=-79.40$ $M_y=17.34$ $T_y=8.63$ $M_z=6.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=132.50$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.26$ (sic.=36.542)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-23.87$
[Par.] $M_{y,sx}=-18.18$ $M_{y,dx}=-17.52$ $M_{y,eq}=18.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=5.65$ $M_{z,dx}=6.69$ $M_{z,eq}=2.68$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=4.56$ (sic.=38.819)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=93.26$ $T_z=232.21$ $M_y=52.31$ $T_y=5.17$ $M_z=-2.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=71.21$ $T_z=288.05$ $M_y=64.95$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ $\sigma_{m,d}=14.51$ (sic.=8.523)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=71.21$ $T_z=288.05$ $M_y=64.95$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=4.41$ (sic.=4.839)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.32$
 Sollecitazioni: $N=-23.87$ $T_z=-79.40$ $M_y=17.34$ $T_y=8.63$ $M_z=6.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-5.26$ (sic.=36.541)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=71.21$ $T_z=288.05$ $M_y=64.95$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.51$ (sic.=8.879)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-23.87$ $T_z=80.36$ $M_y=17.96$ $T_y=-7.22$ $M_z=4.45$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/22409) (sic.=89.636)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/28945) (sic.=96.484)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/16789) (sic.=83.950)

Asta n. 2004 (-1409 -1410) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=82.66$ $T_z=-298.42$ $M_y=71.40$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=15.61$ (sic.=7.848)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.72$
 Sollecitazioni: $N=-8.13$ $T_z=-7.46$ $M_y=-8.70$ $T_y=3.58$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.90$ (sic.=92.554)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-15.43$ $T_z=-83.32$ $M_y=19.88$ $T_y=-8.96$ $M_z=5.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=135.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.52$ (sic.=34.046)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-15.43$
 [Par.] $M_{y,sx}=-17.36$ $M_{y,dx}=-20.03$ $M_{y,eq}=20.03$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-7.51$ $M_{z,dx}=5.37$ $M_{z,eq}=6.65$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=135.00$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=0.57$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=5.83$ (sic.=32.034)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=108.86$ $T_z=229.51$ $M_y=50.05$ $T_y=0.00$ $M_z=1.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=82.66$ $T_z=-298.42$ $M_y=71.40$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=15.61$ (sic.=7.848)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=82.66$ $T_z=-298.42$ $M_y=71.40$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=4.57$ (sic.=4.670)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-15.43$ $T_z=-83.32$ $M_y=19.88$ $T_y=-8.96$ $M_z=5.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-5.52$ (sic.=34.045)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=82.66$ $T_z=-298.42$ $M_y=71.40$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.61$ (sic.=8.199)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-15.43$ $T_z=79.33$ $M_y=17.17$ $T_y=-8.96$ $M_z=7.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/21611) (sic.=86.448)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/28031) (sic.=93.438)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16224) (sic.=81.122)

Asta n. 2004 (-1410 -1411) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.72$ $T_z=346.33$ $M_y=79.70$ $T_y=-1.87$ $M_z=1.49$ $M_x=-2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=132.50$ $\lambda_{rel,y}=0.56$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=17.75$ (sic.=7.055)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=73.51$ $T_z=329.84$ $M_y=75.91$ $T_y=-3.47$ $M_z=2.81$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.72$ $T_z=346.33$ $M_y=79.70$ $T_y=-1.87$ $M_z=1.49$ $M_x=-2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.72$ $T_z=346.33$ $M_y=79.70$ $T_y=-1.87$ $M_z=1.49$ $M_x=-2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=17.75$ (sic.=7.055)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.72$ $T_z=346.33$ $M_y=79.70$ $T_y=-1.87$ $M_z=1.49$ $M_x=-2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=16.156)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.72$ $T_z=346.33$ $M_y=79.70$ $T_y=-1.87$ $M_z=1.49$ $M_x=-2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ (sic.=4.024)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.72$ $T_z=346.33$ $M_y=79.70$ $T_y=-1.87$ $M_z=1.49$ $M_x=-2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.75$ (sic.=7.250)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/9387) (sic.=37.550)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12029) (sic.=40.097)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7070) (sic.=35.353)

Asta n. 2029 (-1551 115) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=4.29$ $T_z=342.74$ $M_y=249.97$ $T_y=8.24$ $M_z=-4.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=80.00$ $\lambda_{rel,y}=0.29$ $\lambda_{rel,z}=0.29$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=37.21$ (sic.=3.454)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 20 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=298.67$ $M_y=213.93$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=80.00$ $\lambda_{rel,m}=0.14$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.34$ (sic.=4.595)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-18.92$ $T_z=141.39$ $M_y=94.89$ $T_y=42.16$ $M_z=-21.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=80.00 $\lambda_{rel,m}=0.14$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.11$ (sic.=10.902)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: N=-18.92
[Par.] $M_{y,sx}=-95.38$ $M_{y,dx}=-1.58$ $M_{y,eq}=71.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=21.89$ $M_{z,dx}=11.87$ $M_{z,eq}=-8.75$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=80.00 $\lambda_{rel,y}=0.29$ $\lambda_{rel,z}=0.29$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=11.76$ (sic.=15.356)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=24.08 $T_z=141.34$ $M_y=94.83$ $T_y=-26.34$ $M_z=13.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=4.29 $T_z=342.74$ $M_y=249.97$ $T_y=8.24$ $M_z=-4.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=37.21$ (sic.=3.454)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=4.29 $T_z=342.74$ $M_y=249.97$ $T_y=8.24$ $M_z=-4.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.02$ (sic.=5.310)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-18.92 $T_z=141.39$ $M_y=94.89$ $T_y=42.16$ $M_z=-21.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-17.11$ (sic.=10.902)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=4.29 $T_z=342.74$ $M_y=249.97$ $T_y=8.24$ $M_z=-4.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=37.21$ (sic.=3.456)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-20.18 $T_z=141.34$ $M_y=94.83$ $T_y=-26.34$ $M_z=13.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/6331) (sic.=25.324)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/10518) (sic.=35.062)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/4409) (sic.=22.046)

Asta n. 2029 (-1552 -1551) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=7.14 $T_z=526.95$ $M_y=303.40$ $T_y=82.59$ $M_z=-10.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=10.00 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=46.04$ (sic.=2.806)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-18.93 $T_z=197.09$ $M_y=114.66$ $T_y=21.59$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=10.00 $\lambda_{rel,m}=0.05$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.80$ (sic.=10.479)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-28.53 $T_z=197.95$ $M_y=115.25$ $T_y=125.22$ $M_z=-29.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=10.00 $\lambda_{rel,m}=0.05$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=21.24$ (sic.=8.830)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: N=-28.53
[Lin.] $M_{y,sx}=-115.25$ $M_{y,dx}=-95.78$ $M_{y,eq}=107.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=29.74$ $M_{z,dx}=-17.55$ $M_{z,eq}=-24.86$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=10.00 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=19.38$ (sic.=9.556)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=39.36 $T_z=196.68$ $M_y=114.52$ $T_y=-22.29$ $M_z=13.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=7.14$ $T_z=526.95$ $M_y=303.40$ $T_y=82.59$ $M_z=-10.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=46.04$ (sic.=2.806)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=7.14$ $T_z=526.95$ $M_y=303.40$ $T_y=82.59$ $M_z=-10.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=6.25$ (sic.=3.413)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-28.53$ $T_z=197.95$ $M_y=115.25$ $T_y=125.22$ $M_z=-29.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-21.24$ (sic.=8.830)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=7.14$ $T_z=526.95$ $M_y=303.40$ $T_y=82.59$ $M_z=-10.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=46.04$ (sic.=2.809)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-32.78$ $T_z=196.68$ $M_y=114.52$ $T_y=-22.29$ $M_z=13.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/11336) (sic.=45.344)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/19065) (sic.=63.551)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/7913) (sic.=39.569)
- Asta n. 2032 (-1560 -1559) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=11.93$ $T_z=198.41$ $M_y=151.84$ $T_y=45.15$ $M_z=-19.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=80.00$ $\lambda_{rel,y}=0.29$ $\lambda_{rel,z}=0.29$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=25.15$ (sic.=7.226)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.02$ $T_z=549.62$ $M_y=425.41$ $T_y=1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=80.00$ $\lambda_{rel,m}=0.14$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=62.32$ (sic.=2.054)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.99$ $T_z=549.24$ $M_y=425.11$ $T_y=1.94$ $M_z=-1.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=80.00$ $\lambda_{rel,m}=0.14$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=62.43$ (sic.=2.308)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
 Sollecitazioni: $N=-8.02$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-425.41$ $M_{y,dx}=9.39$ $M_{y,eq}=251.49$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.75$ $M_{z,dx}=0.37$ $M_{z,eq}=-0.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=80.00$ $\lambda_{rel,y}=0.29$ $\lambda_{rel,z}=0.29$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=36.88$ (sic.=3.468)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=20.55$ $T_z=197.10$ $M_y=150.76$ $T_y=-35.46$ $M_z=15.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=11.93$ $T_z=198.41$ $M_y=151.84$ $T_y=45.15$ $M_z=-19.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=25.15$ (sic.=7.226)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.02$ $T_z=549.62$ $M_y=425.41$ $T_y=1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=6.44$ (sic.=3.312)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.02$ $T_z=549.62$ $M_y=425.41$ $T_y=1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-62.32$ (sic.=2.054)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.02$ $T_z=549.62$ $M_y=425.41$ $T_y=1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=62.32$ (sic.=2.054)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-27.79$ $T_z=197.10$ $M_y=150.76$ $T_y=-35.46$ $M_z=15.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/3695) (sic.=14.782)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,G}=0.01$ (L/5845) (sic.=19.486)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/2605) (sic.=13.026)

Asta n. 2032 (-1561 -1560) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=21.60$ $T_z=353.88$ $M_y=186.42$ $T_y=-65.55$ $M_z=-18.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=10.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=30.02$ (sic.=5.997)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.45$ $T_z=1098.00$ $M_y=532.71$ $T_y=-3.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=10.00$ $\lambda_{rel,m}=0.05$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=78.03$ (sic.=1.640)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.95$ $T_z=353.88$ $M_y=186.42$ $T_y=-65.55$ $M_z=-18.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=10.00$ $\lambda_{rel,m}=0.05$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.02$ (sic.=6.026)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
Sollecitazioni: $N=-12.45$
[Lin.] $M_{y,sx}=-532.71$ $M_{y,dx}=-422.99$ $M_{y,eq}=488.82$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=-0.42$ $M_{z,eq}=-0.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=10.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=71.65$ (sic.=1.785)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.78$ $T_z=351.74$ $M_y=185.04$ $T_y=40.46$ $M_z=14.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-14.72$ $T_z=1051.59$ $M_y=511.88$ $T_y=1.25$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=21.60$ $T_z=353.88$ $M_y=186.42$ $T_y=-65.55$ $M_z=-18.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=30.02$ (sic.=5.997)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-16.26$ $T_z=1050.91$ $M_y=511.49$ $T_y=-3.23$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=12.32$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=3.000)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.45$ $T_z=1098.00$ $M_y=532.71$ $T_y=-3.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=12.87$ (sic.=1.658)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.45$ $T_z=1098.00$ $M_y=532.71$ $T_y=-3.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-78.03$ (sic.=1.640)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.45$ $T_z=1098.00$ $M_y=532.71$ $T_y=-3.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=78.03$ (sic.=1.640)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-48.13$ $T_z=351.74$ $M_y=185.04$ $T_y=40.46$ $M_z=14.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/6168) (sic.=24.673)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/8924) (sic.=29.747)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/4415) (sic.=22.076)
- Asta n. 2037 (-1565 116) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.74$ $T_z=342.80$ $M_y=250.06$ $T_y=-9.63$ $M_z=5.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=80.00$ $\lambda_{rel,y}=0.29$ $\lambda_{rel,z}=0.29$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=37.43$ (sic.=3.439)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 20 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=298.72$ $M_y=214.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=80.00$ $\lambda_{rel,m}=0.14$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.35$ (sic.=4.594)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-19.04$ $T_z=141.43$ $M_y=94.94$ $T_y=-38.11$ $M_z=19.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=80.00$ $\lambda_{rel,m}=0.14$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.84$ (sic.=11.030)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-26.45$
[Par.] $M_{y,sx}=-95.47$ $M_{y,dx}=-1.59$ $M_{y,eq}=71.60$
[Lin.] $M_{z,sx}=-19.15$ $M_{z,dx}=-9.77$ $M_{z,eq}=7.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=80.00$ $\lambda_{rel,y}=0.29$ $\lambda_{rel,z}=0.29$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=11.61$ (sic.=15.449)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=29.79$ $T_z=141.38$ $M_y=94.90$ $T_y=-36.12$ $M_z=19.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.74$ $T_z=342.80$ $M_y=250.06$ $T_y=-9.63$ $M_z=5.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=37.43$ (sic.=3.439)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.74$ $T_z=342.80$ $M_y=250.06$ $T_y=-9.63$ $M_z=5.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.02$ (sic.=5.308)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-19.04$ $T_z=141.43$ $M_y=94.94$ $T_y=-38.11$ $M_z=19.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-16.84$ (sic.=11.030)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.74$ $T_z=342.80$ $M_y=250.06$ $T_y=-9.63$ $M_z=5.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=37.43$ (sic.=3.442)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-26.45$ $T_z=141.38$ $M_y=94.90$ $T_y=-36.12$ $M_z=19.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/6342) (sic.=25.372)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/10551) (sic.=35.172)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/4420) (sic.=22.104)

Asta n. 2037 (-1566 -1565) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=5.31$ $T_z=527.77$ $M_y=303.61$ $T_y=-79.15$ $M_z=13.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=10.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=46.41$ (sic.=2.791)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 20 SLU $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=440.82$ $M_y=215.01$ $T_y=-49.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=10.00$ $\lambda_{rel,m}=0.05$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.50$ (sic.=4.572)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 20 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=449.85$ $M_y=259.55$ $T_y=-49.80$ $M_z=5.90$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=10.00$ $\lambda_{rel,m}=0.05$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=38.88$ (sic.=3.728)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-43.19$
[Lin.] $M_{y,sx}=-115.39$ $M_{y,dx}=-95.90$ $M_{y,eq}=107.59$
[Lin.] $M_{z,sx}=-25.16$ $M_{z,dx}=16.25$ $M_{z,eq}=21.60$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=10.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=18.92$ (sic.=9.687)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=197.22$ $M_y=114.68$ $T_y=-93.42$ $M_z=25.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=5.31$ $T_z=527.77$ $M_y=303.61$ $T_y=-79.15$ $M_z=13.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=46.41$ (sic.=2.791)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=5.31$ $T_z=527.77$ $M_y=303.61$ $T_y=-79.15$ $M_z=13.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=6.25$ (sic.=3.411)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-43.19$ $T_z=197.22$ $M_y=114.68$ $T_y=-93.42$ $M_z=25.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-20.48$ (sic.=9.082)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=5.31$ $T_z=527.77$ $M_y=303.61$ $T_y=-79.15$ $M_z=13.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=46.41$ (sic.=2.793)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-43.19$ $T_z=197.22$ $M_y=114.68$ $T_y=-93.42$ $M_z=25.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/11336) (sic.=45.344)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/19065) (sic.=63.550)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/7913) (sic.=39.569)
- Asta n. 2044 (-1413 -1511) Tlg-22x24 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=128.02$ $T_z=0.00$ $M_y=-2390.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=113.19$ (sic.=1.127)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-88.08$ $T_z=0.00$ $M_y=-2390.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-113.19$ (sic.=1.272)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 33 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-232.19$ $T_z=0.00$ $M_y=-2114.02$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$

- Tensioni: $\sigma_{m,d} = -100.15$ (sic.=1.438)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-88.08
[Par.] $M_{y,sx} = 0.00$ $M_{y,dx} = 0.00$ $M_{y,eq} = -1792.97$
[Lin.] $M_{z,sx} = 0.88$ $M_{z,dx} = -1.00$ $M_{z,eq} = -0.95$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
L=592.00 $\lambda_{rel,y} = 1.45$ $\lambda_{rel,z} = 1.58$ $K_{c,y} = 0.40$ $K_{c,z} = 0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.17$ $\sigma_{m,d} = -84.94$ (sic.=1.685)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.17
Sollecitazioni: N=604.86 $T_z = 844.55$ $M_y = 0.00$ $T_y = -9.69$ $M_z = 26.31$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 1.15$ (sic.=92.821)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU Xl=2.96
Sollecitazioni: N=128.02 $T_z = 0.00$ $M_y = -2390.62$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.24$ $\sigma_{m,d} = 113.19$ (sic.=1.127)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU Xl=0.17
Sollecitazioni: N=128.02 $T_z = 1716.78$ $M_y = 0.00$ $T_y = 0.00$ $M_z = -1.04$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.50$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 21.33$
Tensioni: $\tau_d = 9.75$ (sic.=2.187)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU Xl=2.96
Sollecitazioni: N=-88.08 $T_z = 0.00$ $M_y = -2390.62$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,d} = 126.00$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.17$ $\sigma_{m,d} = -113.19$ (sic.=1.272)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU Xl=2.96
Sollecitazioni: N=128.02 $T_z = 0.00$ $M_y = -2390.62$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d} = -113.19$ (sic.=1.131)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.17
Sollecitazioni: N=-425.89 $T_z = 844.55$ $M_y = 0.00$ $T_y = -9.69$ $M_z = 26.31$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c,0,d} = 154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.81$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,i} = 1.71$ (L/326) (sic.=1.305)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,i} = 0.65$ (L/852) (sic.=2.842)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,i} = 2.71$ (L/205) (sic.=1.029)
- Asta n. 2045 (-1414 -1512) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU Xl=2.96
Sollecitazioni: N=17.05 $T_z = 0.00$ $M_y = -2412.09$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c,0,t} = 77.33$
L=592.00 $\lambda_{rel,y} = 1.45$ $\lambda_{rel,z} = 1.58$ $K_{c,y} = 0.40$ $K_{c,z} = 0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.03$ $\sigma_{m,d} = 114.21$ (sic.=1.120)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU Xl=2.96
Sollecitazioni: N=-143.31 $T_z = 0.00$ $M_y = -2412.09$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m} = 0.35$ $K_{crit} = 1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d} = -114.21$ (sic.=1.261)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU Xl=3.15
Sollecitazioni: N=-4.30 $T_z = -115.48$ $M_y = -2401.37$ $T_y = -11.87$ $M_z = -2.53$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m} = 0.35$ $K_{crit} = 1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d} = -113.83$ (sic.=1.265)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: N=-143.31
[Par.] $M_{y,sx} = 0.00$ $M_{y,dx} = 0.00$ $M_{y,eq} = -1809.07$
[Lin.] $M_{z,sx} = -1.12$ $M_{z,dx} = -0.76$ $M_{z,eq} = 0.45$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
L=592.00 $\lambda_{rel,y} = 1.45$ $\lambda_{rel,z} = 1.58$ $K_{c,y} = 0.40$ $K_{c,z} = 0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.27$ $\sigma_{m,d} = -85.68$ (sic.=1.663)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.17
Sollecitazioni: N=450.48 $T_z = 851.90$ $M_y = 0.00$ $T_y = 10.14$ $M_z = 28.78$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.85$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=17.05$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.120)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=17.05$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-143.31$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.261)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=17.05$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-420.11$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=10.14$ $M_z=28.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.80$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=1.72$ (L/323) (sic.=1.293)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.66$ (L/844) (sic.=2.815)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=2.73$ (L/203) (sic.=1.020)
- Asta n. 2046 (-1415 -1514) Tlg-22x24 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=47.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.41$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.119)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-19.93$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.63$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.261)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 35 SLU $X_l=2.77$
 Sollecitazioni: $N=-19.93$ $T_z=115.48$ $M_y=-2401.37$ $T_y=-1.63$ $M_z=1.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-113.77$ (sic.=1.266)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
 Sollecitazioni: $N=-19.93$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1809.07$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-5.52$ $M_{z,dx}=-3.56$ $M_{z,eq}=2.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-85.77$ (sic.=1.677)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=257.91$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.86$ $M_z=28.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=47.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.41$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.119)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=47.20$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.41$ $M_z=4.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-19.93$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.63$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.261)

Relazione di calcolo

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=47.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.41$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-220.82$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.86$ $M_z=28.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=1.72$ (L/323) (sic.=1.293)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.66$ (L/844) (sic.=2.815)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=2.73$ (L/203) (sic.=1.020)
- Asta n. 2047 (-1402 105) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.11$ $T_z=404.56$ $M_y=345.24$ $T_y=-4.02$ $M_z=2.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=50.90$ (sic.=2.519)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=0.62$
Sollecitazioni: $N=-4.58$ $T_z=348.09$ $M_y=111.66$ $T_y=12.54$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.36$ (sic.=8.804)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.58$ $T_z=404.08$ $M_y=344.83$ $T_y=12.54$ $M_z=-8.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=51.80$ (sic.=2.801)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-4.58$
[Par.] $M_{y,sx}=-344.83$ $M_{y,dx}=-8.09$ $M_{y,eq}=258.62$
[Lin.] $M_{z,sx}=8.77$ $M_{z,dx}=2.89$ $M_{z,eq}=-4.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=38.49$ (sic.=3.757)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=60.65$ $T_z=163.16$ $M_y=127.67$ $T_y=-67.35$ $M_z=42.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.11$ $T_z=404.56$ $M_y=345.24$ $T_y=-4.02$ $M_z=2.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=50.90$ (sic.=2.519)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.11$ $T_z=404.56$ $M_y=345.24$ $T_y=-4.02$ $M_z=2.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.74$ (sic.=4.500)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.58$ $T_z=404.08$ $M_y=344.83$ $T_y=12.54$ $M_z=-8.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-51.80$ (sic.=2.801)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.11$ $T_z=404.56$ $M_y=345.24$ $T_y=-4.02$ $M_z=2.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=50.90$ (sic.=2.520)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-58.76$ $T_z=163.16$ $M_y=127.67$ $T_y=-67.35$ $M_z=42.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/4136) (sic.=16.546)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6679) (sic.=22.264)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/2902) (sic.=14.511)

Asta n. 2047 (-1416 -1402) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.36$ $T_z=646.82$ $M_y=424.33$ $T_y=-24.98$ $M_z=4.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=62.79$ (sic.=2.044)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5.78$ $T_z=646.36$ $M_y=423.86$ $T_y=48.54$ $M_z=-15.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=64.35$ (sic.=2.262)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5.78$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-423.86$ $M_{y,dx}=-346.95$ $M_{y,eq}=393.10$
 [Lin.] $M_{z,sx}=15.43$ $M_{z,dx}=-9.60$ $M_{z,eq}=-13.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=59.50$ (sic.=2.443)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=97.25$ $T_z=235.10$ $M_y=156.09$ $T_y=-227.03$ $M_z=66.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.36$ $T_z=646.82$ $M_y=424.33$ $T_y=-24.98$ $M_z=4.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=62.79$ (sic.=2.044)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.36$ $T_z=646.82$ $M_y=424.33$ $T_y=-24.98$ $M_z=4.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=7.59$ (sic.=2.812)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5.78$ $T_z=646.36$ $M_y=423.86$ $T_y=48.54$ $M_z=-15.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-64.35$ (sic.=2.262)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.36$ $T_z=646.82$ $M_y=424.33$ $T_y=-24.98$ $M_z=4.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=62.79$ (sic.=2.045)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-94.21$ $T_z=235.10$ $M_y=156.09$ $T_y=-227.03$ $M_z=66.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/8530) (sic.=34.123)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/13603) (sic.=45.344)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/5921) (sic.=29.607)

Asta n. 2047 (-1416 -1516) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=165.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.116)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-58.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-7.79$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=2.77$
 Sollecitazioni: $N=-58.74$ $T_z=56.79$ $M_y=-1181.00$ $T_y=-15.53$ $M_z=3.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.10$ (sic.=3.140)

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-58.74$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-889.70$
[Lin.] $M_{z,sx}=-43.74$ $M_{z,dx}=-42.74$ $M_{z,eq}=17.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-43.03$ (sic.=4.081)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=231.45$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.86$ $M_z=5.73$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=2.96$
Sollecitazioni: $N=165.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.116)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=165.37$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.95$ $M_z=5.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $Xl=2.96$
Sollecitazioni: $N=-58.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-7.79$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $Xl=2.96$
Sollecitazioni: $N=165.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-1.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=-58.80$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.79$ $M_z=22.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.66$ (L/844) (sic.=2.817)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)
- Asta n. 2048 (-1417 -1517) Tlg-22x24 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $Xl=2.96$
Sollecitazioni: $N=217.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.114)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=2.96$
Sollecitazioni: $N=-2.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-4.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $Xl=2.77$
Sollecitazioni: $N=-2.80$ $T_z=56.79$ $M_y=-1181.00$ $T_y=-4.96$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-55.98$ (sic.=3.145)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-11.73$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-889.70$
[Lin.] $M_{z,sx}=-14.14$ $M_{z,dx}=-13.93$ $M_{z,eq}=5.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-42.42$ (sic.=4.151)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=297.64$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.52$ $M_z=7.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=2.96$
Sollecitazioni: $N=217.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.114)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=217.73$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.43$ $M_z=6.98$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-11.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-5.04$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=217.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-11.73$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.04$ $M_z=14.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.66$ (L/845) (sic.=2.817)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)

Asta n. 2050 (-1403 106) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=12.05$ $T_z=691.59$ $M_y=629.28$ $T_y=-7.06$ $M_z=3.90$ $M_x=-5.36$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=92.75$ (sic.=1.554)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-22.11$ $T_z=577.97$ $M_y=524.69$ $T_y=-1.88$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=76.86$ (sic.=1.874)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=690.66$ $M_y=628.36$ $T_y=-5.19$ $M_z=2.66$ $M_x=-5.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.43$ (sic.=1.387)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 35 SLU
Sollecitazioni: $N=-1.06$
[Lin.] $M_{y,sx}=-628.39$ $M_{y,dx}=7.34$ $M_{y,eq}=374.10$
[Lin.] $M_{z,sx}=-2.89$ $M_{z,dx}=-2.37$ $M_{z,eq}=1.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=54.97$ (sic.=2.622)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=20.85$ $T_z=581.05$ $M_y=527.78$ $T_y=-8.09$ $M_z=4.63$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=690.66$ $M_y=628.36$ $T_y=-5.19$ $M_z=2.66$ $M_x=-5.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=12.05$ $T_z=691.59$ $M_y=629.28$ $T_y=-7.06$ $M_z=3.90$ $M_x=-5.36$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=92.75$ (sic.=1.554)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=690.66$ $M_y=628.36$ $T_y=-5.19$ $M_z=2.66$ $M_x=-5.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.09$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=6.932)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=690.66$ $M_y=628.36$ $T_y=-5.19$ $M_z=2.66$ $M_x=-5.26$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.09$ (sic.=2.636)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 35 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.06$ $T_z=690.71$ $M_y=628.39$ $T_y=-5.65$ $M_z=2.89$ $M_x=-5.27$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=92.47$ (sic.=1.559)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=690.66$ $M_y=628.36$ $T_y=-5.19$ $M_z=2.66$ $M_x=-5.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.43$ (sic.=1.387)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-22.11$ $T_z=577.97$ $M_y=524.69$ $T_y=-1.88$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.04$ (L/2246) (sic.=8.988)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,G}=0.03$ (L/3424) (sic.=11.416)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.06$ (L/1599) (sic.=8.000)

Asta n. 2050 (-1418 -1403) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=17.56$ $T_z=1345.40$ $M_y=788.68$ $T_y=0.00$ $M_z=2.17$ $M_x=3.52$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=115.85$ (sic.=1.243)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.30$ $T_z=1344.53$ $M_y=787.55$ $T_y=7.53$ $M_z=0.00$ $M_x=3.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=115.36$ (sic.=1.110)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-1.03$ $T_z=1284.86$ $M_y=716.29$ $T_y=6.17$ $M_z=1.01$ $M_x=3.33$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=105.07$ (sic.=1.219)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
Sollecitazioni: $N=-1.30$
[Lin.] $M_{y,sx}=-787.55$ $M_{y,dx}=-626.31$ $M_{y,eq}=723.05$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.53$ $M_{z,dx}=1.44$ $M_{z,eq}=1.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=106.07$ (sic.=1.207)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=51.01$ $T_z=420.53$ $M_y=262.70$ $T_y=51.26$ $M_z=16.17$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.30$ $T_z=1344.53$ $M_y=787.55$ $T_y=7.53$ $M_z=0.00$ $M_x=3.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=17.56$ $T_z=1345.40$ $M_y=788.68$ $T_y=0.00$ $M_z=2.17$ $M_x=3.52$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=115.85$ (sic.=1.243)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.30$ $T_z=1344.53$ $M_y=787.55$ $T_y=7.53$ $M_z=0.00$ $M_x=3.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=15.76$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=1.832)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.30$ $T_z=1344.53$ $M_y=787.55$ $T_y=7.53$ $M_z=0.00$ $M_x=3.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=15.76$ (sic.=1.354)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.30$ $T_z=1344.53$ $M_y=787.55$ $T_y=7.53$ $M_z=0.00$ $M_x=3.61$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=115.36$ (sic.=1.110)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.30$ $T_z=1344.53$ $M_y=787.55$ $T_y=7.53$ $M_z=0.00$ $M_x=3.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=115.36$ (sic.=1.110)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-51.68$ $T_z=420.53$ $M_y=262.70$ $T_y=51.26$ $M_z=16.17$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/4301) (sic.=17.207)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/6213) (sic.=20.713)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/3126) (sic.=15.631)

Asta n. 2051 (-1419 -1518) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.114)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=12.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=3.15$
Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=-56.79$ $M_y=-1181.00$ $T_y=-15.36$ $M_z=-3.28$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.09$ (sic.=3.141)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-8.30$
[Par.] $M_y,sx=0.00$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=-889.70$
[Lin.] $M_z,sx=-42.38$ $M_z,dx=-43.20$ $M_z,eq=-17.28$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-43.02$ (sic.=4.112)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=280.35$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.87$ $M_z=7.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.114)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=6.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=12.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=209.45$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-8.30$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.36$ $M_z=42.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,g}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.66$ (L/845) (sic.=2.817)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)
- Asta n. 2052 (-1420 -1519) Tlg-22x24 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=123.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.117)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-43.47$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=7.78$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=2.77$
Sollecitazioni: $N=-77.26$ $T_z=56.79$ $M_y=-1181.00$ $T_y=-26.19$ $M_z=4.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.137)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-77.26$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-889.70$
[Lin.] $M_{z,sx}=-73.00$ $M_{z,dx}=-72.90$ $M_{z,eq}=29.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-43.63$ (sic.=4.031)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=196.41$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.35$ $M_z=33.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=123.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.117)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=123.36$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.85$ $M_z=7.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-77.26$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=23.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=123.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-77.26$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-26.19$ $M_z=73.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,L}=0.66$ (L/845) (sic.=2.817)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)
- Asta n. 2053 (-1404 107) Tlg-16x16 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.35$ $T_z=709.85$ $M_y=652.64$ $T_y=-30.57$ $M_z=15.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=97.91$ (sic.=1.481)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.31$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=704.49$ $M_y=432.93$ $T_y=-4.30$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=93.00 $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=63.42$ (sic.=2.018)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=709.23$ $M_y=652.06$ $T_y=-4.30$ $M_z=2.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=93.00 $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.82$ (sic.=1.337)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-5.16$
[Lin.] $M_{y,sx}=-651.48$ $M_{y,dx}=0.92$ $M_{y,eq}=390.52$
[Lin.] $M_{z,sx}=11.60$ $M_{z,dx}=8.83$ $M_{z,eq}=-4.64$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=57.88$ (sic.=2.495)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=30.31$ $T_z=243.04$ $M_y=220.64$ $T_y=-83.50$ $M_z=43.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.86$ $T_z=680.21$ $M_y=625.10$ $T_y=20.77$ $M_z=-11.03$ $M_x=1.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.35$ $T_z=709.85$ $M_y=652.64$ $T_y=-30.57$ $M_z=15.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=97.91$ (sic.=1.481)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.16$ $T_z=708.62$ $M_y=651.48$ $T_y=21.97$ $M_z=-11.60$ $M_x=1.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.31$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=8.341)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=709.23$ $M_y=652.06$ $T_y=-4.30$ $M_z=2.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.31$ (sic.=2.567)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.16$ $T_z=708.62$ $M_y=651.48$ $T_y=21.97$ $M_z=-11.60$ $M_x=1.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=97.13$ (sic.=1.490)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=709.23$ $M_y=652.06$ $T_y=-4.30$ $M_z=2.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.82$ (sic.=1.337)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-29.44$ $T_z=243.04$ $M_y=220.64$ $T_y=-83.50$ $M_z=43.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/2150) (sic.=8.601)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/3253) (sic.=10.844)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1536) (sic.=7.682)

Asta n. 2053 (-1421 -1404) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.17$ $T_z=1270.36$ $M_y=804.12$ $T_y=-6.15$ $M_z=1.37$ $M_x=1.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=117.99$ (sic.=1.085)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.76$ $T_z=1269.69$ $M_y=803.41$ $T_y=66.43$ $M_z=-15.34$ $M_x=1.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=12.00 $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=119.93$ (sic.=1.207)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-8.76$

[Lin.] $M_{y,sx}=-803.41$ $M_{y,dx}=-651.15$ $M_{y,eq}=742.50$
[Lin.] $M_{z,sx}=15.34$ $M_{z,dx}=-7.36$ $M_{z,eq}=-12.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=110.55$ (sic.=1.308)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=52.13$ $T_z=400.11$ $M_y=268.37$ $T_y=-198.00$ $M_z=49.15$ $M_x=1.25$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.57$ $T_z=1215.15$ $M_y=771.12$ $T_y=-7.48$ $M_z=1.73$ $M_x=1.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.17$ $T_z=1270.36$ $M_y=804.12$ $T_y=-6.15$ $M_z=1.37$ $M_x=1.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=117.99$ (sic.=1.085)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.17$ $T_z=1270.36$ $M_y=804.12$ $T_y=-6.15$ $M_z=1.37$ $M_x=1.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=14.89$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=2.053)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.17$ $T_z=1270.36$ $M_y=804.12$ $T_y=-6.15$ $M_z=1.37$ $M_x=1.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=14.89$ (sic.=1.433)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.76$ $T_z=1269.69$ $M_y=803.41$ $T_y=66.43$ $M_z=-15.34$ $M_x=1.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-119.93$ (sic.=1.207)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.17$ $T_z=1270.36$ $M_y=804.12$ $T_y=-6.15$ $M_z=1.37$ $M_x=1.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=117.99$ (sic.=1.085)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-50.52$ $T_z=400.11$ $M_y=268.37$ $T_y=-198.00$ $M_z=49.15$ $M_x=1.25$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/4415) (sic.=17.660)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/6371) (sic.=21.237)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/3185) (sic.=15.928)

Asta n. 2054 (-1422 -1520) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=8.62$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.120)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=-52.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=8.89$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.261)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=2.77$
Sollecitazioni: $N=-52.92$ $T_z=115.48$ $M_y=-2401.37$ $T_y=8.89$ $M_z=-1.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-113.80$ (sic.=1.266)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-52.92$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1809.07$
[Lin.] $M_{z,sx}=25.08$ $M_{z,dx}=24.41$ $M_{z,eq}=-10.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=-86.17$ (sic.=1.668)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=207.25$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-30.58$ $M_z=85.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=8.62$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.120)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=8.62$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.12$ $M_z=5.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-52.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=8.89$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.261)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=8.62$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-2.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-194.84$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-30.58$ $M_z=85.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.66$ (L/844) (sic.=2.816)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=2.73$ (L/203) (sic.=1.020)
- Asta n. 2055 (-1405 108) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=8.01$ $T_z=708.45$ $M_y=652.71$ $T_y=18.35$ $M_z=-9.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=97.01$ (sic.=1.490)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.19$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=704.19$ $M_y=520.07$ $T_y=-2.25$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=76.18$ (sic.=1.680)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=707.04$ $M_y=651.31$ $T_y=-2.25$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.60$ (sic.=1.340)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2.50$
 [Lin.] $M_y,sx=-651.31$ $M_y,dx=-0.39$ $M_y,eq=390.94$
 [Lin.] $M_z,sx=-1.30$ $M_z,dx=-0.80$ $M_z,eq=0.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=57.34$ (sic.=2.233)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=43.86$ $T_z=241.02$ $M_y=219.04$ $T_y=-67.03$ $M_z=35.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=8.01$ $T_z=708.45$ $M_y=652.71$ $T_y=18.35$ $M_z=-9.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=97.01$ (sic.=1.490)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=707.04$ $M_y=651.31$ $T_y=-2.25$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=8.29$ (sic.=2.575)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=707.04$ $M_y=651.31$ $T_y=-2.25$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=95.60$ (sic.=1.340)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=707.04$ $M_y=651.31$ $T_y=-2.25$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.60$ (sic.=1.340)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-46.84$ $T_z=241.02$ $M_y=219.04$ $T_y=-67.03$ $M_z=35.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/2147) (sic.=8.592)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3253) (sic.=10.844)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1534) (sic.=7.673)
- Asta n. 2055 (-1423 -1405) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=13.90$ $T_z=1296.70$ $M_y=808.72$ $T_y=25.57$ $M_z=-8.93$ $M_x=-2.82$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=119.77$ (sic.=1.205)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X1=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1293.41$ $M_y=651.67$ $T_y=-33.33$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.46$ (sic.=1.341)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1295.24$ $M_y=806.99$ $T_y=-33.33$ $M_z=5.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=118.94$ (sic.=1.078)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4.24$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-806.99$ $M_{y,dx}=-651.67$ $M_{y,eq}=744.86$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-5.00$ $M_{z,dx}=1.00$ $M_{z,eq}=3.40$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=109.61$ (sic.=1.169)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=75.35$ $T_z=405.74$ $M_y=267.48$ $T_y=-166.02$ $M_z=42.04$ $M_x=-1.64$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1295.24$ $M_y=806.99$ $T_y=-33.33$ $M_z=5.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=13.90$ $T_z=1296.70$ $M_y=808.72$ $T_y=25.57$ $M_z=-8.93$ $M_x=-2.82$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=119.77$ (sic.=1.205)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1295.24$ $M_y=806.99$ $T_y=-33.33$ $M_z=5.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=15.18$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=1.973)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1295.24$ $M_y=806.99$ $T_y=-33.33$ $M_z=5.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=15.18$ (sic.=1.405)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1295.24$ $M_y=806.99$ $T_y=-33.33$ $M_z=5.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=118.94$ (sic.=1.078)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.24$ $T_z=1295.24$ $M_y=806.99$ $T_y=-33.33$ $M_z=5.00$ $M_x=-3.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=118.94$ (sic.=1.078)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-80.33$ $T_z=405.74$ $M_y=267.48$ $T_y=-166.02$ $M_z=42.04$ $M_x=-1.64$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/4338) (sic.=17.356)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/6291) (sic.=20.972)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/3145) (sic.=15.729)
- Asta n. 2055 (-1423 -1521) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=123.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-2390.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=113.19$ (sic.=1.127)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-108.76$ $T_z=0.00$ $M_y=-1176.03$ $T_y=-10.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-55.68$ (sic.=3.161)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-94.61$ $T_z=0.00$ $M_y=-1176.03$ $T_y=-24.39$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-55.74$ (sic.=3.159)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-94.61$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-882.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-67.81$ $M_{z,dx}=-68.03$ $M_{z,eq}=-27.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=-43.17$ (sic.=4.061)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=215.92$ $T_z=1518.14$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.93$ $M_z=44.76$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=123.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-2390.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=113.19$ (sic.=1.127)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=123.73$ $T_z=1716.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=3.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.75$ (sic.=2.187)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-94.61$ $T_z=0.00$ $M_y=-1176.03$ $T_y=-24.39$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=-55.74$ (sic.=3.159)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=123.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-2390.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-113.19$ (sic.=1.131)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-108.76$ $T_z=844.55$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.29$ $M_z=28.86$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=1.70$ (L/326) (sic.=1.307)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,e}=0.65$ (L/854) (sic.=2.848)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=2.70$ (L/206) (sic.=1.030)

Asta n. 2057 (-1425 -1472) Tlg-22x24 cm Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=185.85$ $T_z=-352.57$ $M_y=103.02$ $T_y=-45.49$ $M_z=-31.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=189.35$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $\sigma_{m,d}=6.52$ (sic.=21.780)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-116.50$ $T_z=116.26$ $M_y=0.00$ $T_y=-72.92$ $M_z=60.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=189.35$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.10$ (sic.=56.747)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=-116.50$ $T_z=-203.92$ $M_y=66.56$ $T_y=-72.92$ $M_z=-50.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=189.35$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.77$ (sic.=35.306)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 59 SLU
Sollecitazioni: $N=-7.07$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-68.79$ $M_{y,eq}=-62.93$
[Lin.] $M_{z,sx}=24.97$ $M_{z,dx}=19.84$ $M_{z,eq}=-9.99$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=189.35$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-3.50$ (sic.=42.895)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=185.85$ $T_z=216.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-45.49$ $M_z=37.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=185.85$ $T_z=-352.57$ $M_y=103.02$ $T_y=-45.49$ $M_z=-31.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $\sigma_{m,d}=6.52$ (sic.=21.780)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=95.83$ $T_z=-384.31$ $M_y=96.21$ $T_y=-7.91$ $M_z=-6.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.18$ (sic.=9.768)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=-116.50$ $T_z=-203.92$ $M_y=66.56$ $T_y=-72.92$ $M_z=-50.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-5.77$ (sic.=35.303)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=185.85$ $T_z=-352.57$ $M_y=103.02$ $T_y=-45.49$ $M_z=-31.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.52$ (sic.=23.885)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-116.50$ $T_z=116.26$ $M_y=0.00$ $T_y=-72.92$ $M_z=60.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/44230) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/96502) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/29083) (sic. >100)

Asta n. 2058 (-1406 109) Tlg-16x16 cm Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.21$ $T_z=710.28$ $M_y=653.87$ $T_y=1.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=95.78$ (sic.=1.503)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.37$
Sollecitazioni: $N=-1.14$ $T_z=704.52$ $M_y=390.60$ $T_y=4.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=57.22$ (sic.=2.237)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.14$ $T_z=710.22$ $M_y=653.74$ $T_y=4.05$ $M_z=-2.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=96.10$ (sic.=1.333)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1.14$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-653.74$ $M_{y,dx}=0.14$ $M_{y,eq}=392.19$
 [Lin.] $M_{z,sx}=2.33$ $M_{z,dx}=1.45$ $M_{z,eq}=-0.93$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=57.59$ (sic.=2.224)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=21.76$ $T_z=244.23$ $M_y=221.98$ $T_y=-31.88$ $M_z=16.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.21$ $T_z=710.28$ $M_y=653.87$ $T_y=1.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=95.78$ (sic.=1.503)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.14$ $T_z=710.22$ $M_y=653.74$ $T_y=4.05$ $M_z=-2.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=8.32$ (sic.=2.563)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.14$ $T_z=710.22$ $M_y=653.74$ $T_y=4.05$ $M_z=-2.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=96.10$ (sic.=1.333)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.14$ $T_z=710.22$ $M_y=653.74$ $T_y=4.05$ $M_z=-2.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=96.10$ (sic.=1.333)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-23.04$ $T_z=244.23$ $M_y=221.98$ $T_y=-31.88$ $M_z=16.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/2144) (sic.=8.578)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/3245) (sic.=10.817)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1530) (sic.=7.651)
- Asta n. 2058 (-1426 -1406) Tlg-16x16 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.73$ $T_z=1308.48$ $M_y=810.85$ $T_y=-15.97$ $M_z=1.23$ $M_x=1.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=118.96$ (sic.=1.211)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.49$ $M_y=810.67$ $T_y=-8.98$ $M_z=0.00$ $M_x=1.57$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=118.75$ (sic.=1.078)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.01$
 Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.34$ $M_y=797.58$ $T_y=-8.98$ $M_z=-1.03$ $M_x=1.57$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=116.98$ (sic.=1.095)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1.70$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-810.67$ $M_{y,dx}=-653.76$ $M_{y,eq}=747.90$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.94$ $M_{z,dx}=-2.02$ $M_{z,eq}=-1.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=109.79$ (sic.=1.167)

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=34.62$ $T_z=411.70$ $M_y=271.23$ $T_y=55.27$ $M_z=18.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.49$ $M_y=810.67$ $T_y=-8.98$ $M_z=0.00$ $M_x=1.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.73$ $T_z=1308.48$ $M_y=810.85$ $T_y=-15.97$ $M_z=1.23$ $M_x=1.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=118.96$ (sic.=1.211)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.49$ $M_y=810.67$ $T_y=-8.98$ $M_z=0.00$ $M_x=1.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=15.33$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=1.935)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.49$ $M_y=810.67$ $T_y=-8.98$ $M_z=0.00$ $M_x=1.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=15.33$ (sic.=1.391)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.49$ $M_y=810.67$ $T_y=-8.98$ $M_z=0.00$ $M_x=1.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=118.75$ (sic.=1.078)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.70$ $T_z=1308.49$ $M_y=810.67$ $T_y=-8.98$ $M_z=0.00$ $M_x=1.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=118.75$ (sic.=1.078)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-36.46$ $T_z=411.70$ $M_y=271.23$ $T_y=55.27$ $M_z=18.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/4265) (sic.=17.062)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/6213) (sic.=20.713)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3087) (sic.=15.439)
- Asta n. 2059 (-1427 -1474) Tlg-22x24 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=20.50$ $T_z=-563.71$ $M_y=138.89$ $T_y=-6.61$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=189.35$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=6.83$ (sic.=18.765)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=-42.42$ $T_z=-68.32$ $M_y=-107.75$ $T_y=-19.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=189.35$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.10$ (sic.=28.224)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=-42.42$ $T_z=-572.05$ $M_y=151.56$ $T_y=-19.52$ $M_z=-16.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=189.35$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.02$ (sic.=18.535)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-42.42$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-151.56$ $M_{y,eq}=114.00$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.24$ $M_{z,dx}=-16.40$ $M_{z,eq}=-6.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=189.35$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=5.74$ (sic.=25.124)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=218.91$ $T_z=171.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-48.60$ $M_z=38.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=20.50$ $T_z=-563.71$ $M_y=138.89$ $T_y=-6.61$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=6.83$ (sic.=18.765)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=20.50$ $T_z=-563.71$ $M_y=138.89$ $T_y=-6.61$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=3.20$ (sic.=6.660)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=-42.42$ $T_z=-572.05$ $M_y=151.56$ $T_y=-19.52$ $M_z=-16.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-8.02$ (sic.=18.535)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 48 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=-42.42$ $T_z=-572.05$ $M_y=151.56$ $T_y=-19.52$ $M_z=-16.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.02$ (sic.=18.535)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-203.76$ $T_z=171.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-48.60$ $M_z=38.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/31221) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/70768) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/20348) (sic. >100)
- Asta n. 2060 (-1428 -1476) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 59 SLU $X_l=0.78$
 Sollecitazioni: $N=1408.18$ $T_z=10.76$ $M_y=-100.82$ $T_y=-10.37$ $M_z=12.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=189.35$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.67$ $\sigma_{m,d}=5.44$ (sic.=14.915)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-643.53$ $T_z=102.30$ $M_y=-88.79$ $T_y=-11.88$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=189.35$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.20$ (sic.=34.253)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=-643.53$ $T_z=-541.02$ $M_y=155.49$ $T_y=-11.88$ $M_z=-13.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=189.35$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.07$ (sic.=18.328)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1181.44$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-150.83$ $M_{y,eq}=113.12$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.37$ $M_{z,dx}=-17.56$ $M_{z,eq}=-10.69$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=189.35$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.24$ $\sigma_{m,d}=5.91$ (sic.=17.065)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=1752.88$ $T_z=149.69$ $M_y=0.00$ $T_y=-47.86$ $M_z=51.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.32$ (sic.=32.029)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.78$
 Sollecitazioni: $N=1408.18$ $T_z=10.76$ $M_y=-100.82$ $T_y=-10.37$ $M_z=12.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.67$ $\sigma_{m,d}=5.44$ (sic.=14.915)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=133.36$ $T_z=-531.27$ $M_y=140.69$ $T_y=-11.59$ $M_z=-7.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=3.02$ (sic.=7.066)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=-643.53$ $T_z=-541.02$ $M_y=155.49$ $T_y=-11.88$ $M_z=-13.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.22$ $\sigma_{m,d}=-8.07$ (sic.=18.296)

Relazione di calcolo

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 48 SLU $X_l=1.69$
Sollecitazioni: $N=-643.53$ $T_z=-541.02$ $M_y=155.49$ $T_y=-11.88$ $M_z=-13.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.07$ (sic.=18.328)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-1610.67$ $T_z=149.69$ $M_y=0.00$ $T_y=-47.86$ $M_z=51.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.05$ (sic.=50.483)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43035) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/82716) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/27935) (sic. >100)
- Asta n. 2061 (-1407 110) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.55$ $T_z=703.73$ $M_y=647.87$ $T_y=2.66$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=95.10$ (sic.=1.347)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 32 SLU $X_l=0.37$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=670.05$ $M_y=371.52$ $T_y=5.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=54.42$ (sic.=2.646)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-2.51$ $T_z=703.88$ $M_y=648.01$ $T_y=18.28$ $M_z=-9.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=96.33$ (sic.=1.501)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Lin.] $M_{y,sx}=-648.01$ $M_{y,dx}=-0.02$ $M_{y,eq}=388.81$
[Lin.] $M_{z,sx}=9.58$ $M_{z,dx}=7.42$ $M_{z,eq}=-3.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=57.52$ (sic.=2.510)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=30.56$ $T_z=242.64$ $M_y=220.55$ $T_y=-51.10$ $M_z=26.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.55$ $T_z=703.73$ $M_y=647.87$ $T_y=2.66$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=95.10$ (sic.=1.347)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.55$ $T_z=703.73$ $M_y=647.87$ $T_y=2.66$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.25$ (sic.=2.587)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-2.51$ $T_z=703.88$ $M_y=648.01$ $T_y=18.28$ $M_z=-9.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=96.33$ (sic.=1.501)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.55$ $T_z=703.73$ $M_y=647.87$ $T_y=2.66$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.10$ (sic.=1.347)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-28.70$ $T_z=242.64$ $M_y=220.55$ $T_y=-51.10$ $M_z=26.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/2165) (sic.=8.663)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3280) (sic.=10.935)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1545) (sic.=7.727)

Asta n. 2061 (-1429 -1407) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.40$ $T_z=1293.42$ $M_y=802.86$ $T_y=-6.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=117.61$ (sic.=1.088)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.96$ $T_z=1293.48$ $M_y=803.01$ $T_y=31.15$ $M_z=-9.87$ $M_x=-1.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=119.08$ (sic.=1.214)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4.96$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-803.01$ $M_{y,dx}=-647.90$ $M_{y,eq}=740.97$
 [Lin.] $M_{z,sx}=9.87$ $M_{z,dx}=-6.14$ $M_{z,eq}=-8.38$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=109.77$ (sic.=1.316)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=53.07$ $T_z=408.38$ $M_y=269.40$ $T_y=-98.25$ $M_z=28.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1.43$ $T_z=1237.44$ $M_y=770.10$ $T_y=-3.15$ $M_z=-1.10$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.40$ $T_z=1293.42$ $M_y=802.86$ $T_y=-6.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=117.61$ (sic.=1.088)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.40$ $T_z=1293.42$ $M_y=802.86$ $T_y=-6.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=15.16$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=1.981)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.40$ $T_z=1293.42$ $M_y=802.86$ $T_y=-6.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=15.16$ (sic.=1.407)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.96$ $T_z=1293.48$ $M_y=803.01$ $T_y=31.15$ $M_z=-9.87$ $M_x=-1.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=119.08$ (sic.=1.214)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.40$ $T_z=1293.42$ $M_y=802.86$ $T_y=-6.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=117.61$ (sic.=1.088)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-50.16$ $T_z=408.38$ $M_y=269.40$ $T_y=-98.25$ $M_z=28.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/4338) (sic.=17.356)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/6291) (sic.=20.971)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/3145) (sic.=15.729)

Asta n. 2062 (-1430 -1526) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=3.05$
 Sollecitazioni: $N=197.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-2248.16$ $T_y=0.00$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=106.50$ (sic.=1.195)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=3.05$
 Sollecitazioni: $N=-7.38$ $T_z=0.00$ $M_y=-1110.36$ $T_y=-5.46$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.57$ (sic.=3.348)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=3.05$
 Sollecitazioni: $N=-42.23$ $T_z=0.00$ $M_y=-1110.36$ $T_y=-11.60$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.64$ (sic.=3.345)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-42.23$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-832.77$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-33.00$ $M_{z,dx}=-33.63$ $M_{z,eq}=-13.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-40.13$ (sic.=4.380)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=368.32$ $T_z=1416.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.44$ $M_z=8.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=3.05$
 Sollecitazioni: $N=197.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-2248.16$ $T_y=0.00$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=106.50$ (sic.=1.195)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=5.92$
 Sollecitazioni: $N=197.10$ $T_z=-1601.14$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.10$ (sic.=2.345)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=3.05$
 Sollecitazioni: $N=-42.23$ $T_z=0.00$ $M_y=-1110.36$ $T_y=-11.60$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-52.64$ (sic.=3.345)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=3.05$
 Sollecitazioni: $N=197.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-2248.16$ $T_y=0.00$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-106.50$ (sic.=1.202)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-42.23$ $T_z=789.84$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.60$ $M_z=33.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=1.75$ (L/328) (sic.=1.315)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.66$ (L/864) (sic.=2.882)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=2.77$ (L/207) (sic.=1.036)

Asta n. 2063 (-1559 115) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.62$ $T_y=-4.29$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=120.30$ $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=0.95$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=17.85$ (sic.=7.144)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 20 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=0.00$ $M_y=-68.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.89$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=120.30 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.90$ (sic.=9.666)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.72$
 Sollecitazioni: $N=-7.06$ $T_z=-17.99$ $M_y=-26.61$ $T_y=-18.36$ $M_z=-3.05$ $M_x=-1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=120.30 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.48$ (sic.=28.006)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-7.06$
 [Par.] $M_{y,sx}=-1.53$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-20.74$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-10.23$ $M_{z,dx}=-11.87$ $M_{z,eq}=-4.75$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=120.30 $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{C,y}=0.95$ $K_{C,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-5.57$ (sic.=33.181)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 33 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=16.94$ $T_z=226.12$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.11$ $M_z=5.05$ $M_x=-3.90$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=268.71$ $M_y=-1.07$ $T_y=-4.29$ $M_z=2.64$ $M_x=-4.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.62$ $T_y=-4.29$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=17.85$ (sic.=7.144)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=-270.50$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.29$ $M_z=-2.51$ $M_x=-4.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.14$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=26.315)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=-270.50$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.29$ $M_z=-2.51$ $M_x=-4.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.14$ (sic.=5.152)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.72$
Sollecitazioni: $N=-7.06$ $T_z=-17.99$ $M_y=-26.61$ $T_y=-18.36$ $M_z=-3.05$ $M_x=-1.58$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-6.48$ (sic.=28.006)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.62$ $T_y=-4.29$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.85$ (sic.=7.172)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.37$ $T_z=93.85$ $M_y=0.00$ $T_y=-14.84$ $M_z=8.37$ $M_x=-1.59$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5532) (sic.=22.131)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/8244) (sic.=27.482)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3963) (sic.=19.818)

Asta n. 2063 (116 -1559) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=9.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.66$ $T_y=3.74$ $M_z=0.00$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=120.30 $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{C,y}=0.95$ $K_{C,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=17.85$ (sic.=7.136)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 20 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=0.00$ $M_y=-68.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=3.92$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=120.30 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.90$ (sic.=9.661)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.56$
Sollecitazioni: $N=-4.11$ $T_z=5.59$ $M_y=-27.56$ $T_y=16.09$ $M_z=-1.52$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=120.30 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.36$ (sic.=28.114)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-4.11$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-1.48$ $M_{y,eq}=-20.75$
[Lin.] $M_{z,sx}=10.52$ $M_{z,dx}=8.84$ $M_{z,eq}=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=120.30 $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{C,y}=0.95$ $K_{C,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-5.46$ (sic.=33.805)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 33 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=18.13$ $T_z=226.53$ $M_y=0.00$ $T_y=7.48$ $M_z=-4.34$ $M_x=3.93$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=9.63$ $T_z=270.56$ $M_y=0.00$ $T_y=3.74$ $M_z=-2.22$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=9.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.66$ $T_y=3.74$ $M_z=0.00$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=17.85$ (sic.=7.136)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=9.63$ $T_z=270.56$ $M_y=0.00$ $T_y=3.74$ $M_z=-2.22$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.14$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=26.304)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=9.63$ $T_z=270.56$ $M_y=0.00$ $T_y=3.74$ $M_z=-2.22$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.14$ (sic.=5.151)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.56$
Sollecitazioni: $N=-4.11$ $T_z=5.59$ $M_y=-27.56$ $T_y=16.09$ $M_z=-1.52$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-6.36$ (sic.=28.114)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=9.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.66$ $T_y=3.74$ $M_z=0.00$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.85$ (sic.=7.169)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-7.91$ $T_z=91.96$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.89$ $M_z=7.77$ $M_x=1.59$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5532) (sic.=22.131)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/8204) (sic.=27.348)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/3969) (sic.=19.849)
- Asta n. 2064 (-1408 111) Tlg-16x16 cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.89$ $T_z=703.83$ $M_y=648.09$ $T_y=-2.98$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=95.14$ (sic.=1.346)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=695.99$ $M_y=300.72$ $T_y=-20.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=44.05$ (sic.=3.269)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=703.58$ $M_y=647.82$ $T_y=-20.09$ $M_z=10.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=96.40$ (sic.=1.501)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 59 SLU
Sollecitazioni: $N=-2.08$
[Lin.] $M_{y,sx}=-541.52$ $M_{y,dx}=-0.04$ $M_{y,eq}=324.93$
[Lin.] $M_{z,sx}=-15.69$ $M_{z,dx}=-12.65$ $M_{z,eq}=6.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=48.52$ (sic.=2.984)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=31.13$ $T_z=242.16$ $M_y=220.04$ $T_y=-55.50$ $M_z=28.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.89$ $T_z=703.83$ $M_y=648.09$ $T_y=-2.98$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=95.14$ (sic.=1.346)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.89$ $T_z=703.83$ $M_y=648.09$ $T_y=-2.98$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.25$ (sic.=2.586)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-2.08$ $T_z=589.36$ $M_y=541.52$ $T_y=-30.48$ $M_z=15.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=81.62$ (sic.=1.779)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.89$ $T_z=703.83$ $M_y=648.09$ $T_y=-2.98$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=95.14$ (sic.=1.346)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-28.82$ $T_z=242.16$ $M_y=220.04$ $T_y=-55.50$ $M_z=28.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/2164) (sic.=8.659)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3275) (sic.=10.917)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1544) (sic.=7.724)
- Asta n. 2064 (-1431 -1408) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.62$ $T_z=1290.04$ $M_y=802.78$ $T_y=-10.94$ $M_z=1.80$ $M_x=1.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=117.86$ (sic.=1.087)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=1289.74$ $M_y=802.43$ $T_y=-49.24$ $M_z=11.52$ $M_x=1.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=119.23$ (sic.=1.213)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 59 SLU
Sollecitazioni: $N=-3.85$
[Lin.] $M_y,sx=-668.78$ $M_y,dx=-541.43$ $M_y,eq=617.84$
[Lin.] $M_z,sx=-17.43$ $M_z,dx=8.74$ $M_z,eq=13.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=92.55$ (sic.=1.566)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=53.19$ $T_z=406.52$ $M_y=268.61$ $T_y=-103.24$ $M_z=29.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.62$ $T_z=1290.04$ $M_y=802.78$ $T_y=-10.94$ $M_z=1.80$ $M_x=1.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.62$ $T_z=1290.04$ $M_y=802.78$ $T_y=-10.94$ $M_z=1.80$ $M_x=1.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=117.86$ (sic.=1.087)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.62$ $T_z=1290.04$ $M_y=802.78$ $T_y=-10.94$ $M_z=1.80$ $M_x=1.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=15.12$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=1.991)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.62$ $T_z=1290.04$ $M_y=802.78$ $T_y=-10.94$ $M_z=1.80$ $M_x=1.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=15.12$ (sic.=1.411)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-3.85$ $T_z=1062.19$ $M_y=668.78$ $T_y=-72.35$ $M_z=17.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=100.52$ (sic.=1.444)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=4.62$ $T_z=1290.04$ $M_y=802.78$ $T_y=-10.94$ $M_z=1.80$ $M_x=1.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=117.86$ (sic.=1.087)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-49.57$ $T_z=406.52$ $M_y=268.61$ $T_y=-103.24$ $M_z=29.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/4301) (sic.=17.207)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/6291) (sic.=20.972)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/3126) (sic.=15.631)

Asta n. 2064 (-1431 -1527) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=477.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=0.00$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.90$ $\sigma_{m,d}=114.28$ (sic.=1.106)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-38.28$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=7.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-38.28$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-8.95$ $M_z=1.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=592.00$ $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.24$ (sic.=3.130)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-38.28$
 [Par.] $M_y,sx=0.00$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=-889.70$
 [Lin.] $M_z,sx=-26.19$ $M_z,dx=-23.67$ $M_z,eq=10.47$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-42.67$ (sic.=4.118)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=752.25$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.37$ $M_z=8.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ (sic.=61.065)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=477.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=0.00$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.90$ $\sigma_{m,d}=114.28$ (sic.=1.106)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=477.65$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=3.46$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-38.28$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-8.95$ $M_z=1.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-56.24$ (sic.=3.130)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=477.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=0.00$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.28$ (sic.=1.120)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-38.28$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.95$ $M_z=26.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.66$ (L/845) (sic.=2.818)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,g}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)

Asta n. 2065 (-1560 -1551) Tlg-14x14 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.35$ $T_z=273.81$ $M_y=59.33$ $T_y=-2.86$ $M_z=2.01$ $M_x=-1.19$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$

$L=120.30$ $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=0.95$ $K_{c,z}=0.95$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=13.41$ (sic.=9.203)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.73$

Sollecitazioni: $N=-2.47$ $T_z=1.03$ $M_y=-11.82$ $T_y=5.58$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_tors=120.30$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.58$ (sic.=68.124)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=-2.47$ $T_z=77.55$ $M_y=17.30$ $T_y=-8.26$ $M_z=5.48$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_tors=120.30$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.98$ (sic.=38.082)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND

Sollecitazioni: $N=-2.47$

[Par.] $M_{y,sx}=-17.30$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=12.97$

[Lin.] $M_{z,sx}=-5.48$ $M_{z,dx}=-4.55$ $M_{z,eq}=2.19$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=120.30$ $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=0.95$ $K_{c,z}=0.95$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=3.32$ (sic.=55.213)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 32 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=103.99$ $T_z=260.90$ $M_y=56.61$ $T_y=-4.89$ $M_z=3.77$ $M_x=-1.16$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.35$ $T_z=273.81$ $M_y=59.33$ $T_y=-2.86$ $M_z=2.01$ $M_x=-1.19$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.35$ $T_z=273.81$ $M_y=59.33$ $T_y=-2.86$ $M_z=2.01$ $M_x=-1.19$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=13.41$ (sic.=9.203)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.35$ $T_z=273.81$ $M_y=59.33$ $T_y=-2.86$ $M_z=2.01$ $M_x=-1.19$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=4.19$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=25.853)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.35$ $T_z=273.81$ $M_y=59.33$ $T_y=-2.86$ $M_z=2.01$ $M_x=-1.19$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$

Tensioni: $\tau_d=4.19$ (sic.=5.090)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=-2.47$ $T_z=77.55$ $M_y=17.30$ $T_y=-8.26$ $M_z=5.48$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-4.98$ (sic.=38.082)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.35$ $T_z=273.81$ $M_y=59.33$ $T_y=-2.86$ $M_z=2.01$ $M_x=-1.19$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.41$ (sic.=9.638)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=-2.47$ $T_z=76.52$ $M_y=16.06$ $T_y=-8.26$ $M_z=5.48$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/15525) (sic.=62.102)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/20022) (sic.=66.743)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/11707) (sic.=58.535)

Asta n. 2065 (-1565 -1560) Tlg-14x14 Crit. 1

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=69.52$ $T_z=-273.05$ $M_y=58.41$ $T_y=1.57$ $M_z=1.69$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=120.30$ $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=0.95$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $\sigma_{m,d}=13.14$ (sic.=9.400)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.48$
Sollecitazioni: $N=-6.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-11.87$ $T_y=-5.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=120.30$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.60$ (sic.=67.806)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=-2.09$ $T_z=-76.51$ $M_y=16.05$ $T_y=6.23$ $M_z=4.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=120.30$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.51$ (sic.=41.806)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-6.80$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-16.44$ $M_{y,eq}=12.33$
[Lin.] $M_{z,sx}=3.64$ $M_{z,dx}=4.42$ $M_{z,eq}=1.77$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=120.30$ $\lambda_{rel,y}=0.50$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=0.95$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=3.08$ (sic.=58.495)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 32 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=98.30$ $T_z=167.63$ $M_y=0.00$ $T_y=3.09$ $M_z=0.00$ $M_x=1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=69.52$ $T_z=175.94$ $M_y=0.00$ $T_y=1.57$ $M_z=0.00$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=69.52$ $T_z=-273.05$ $M_y=58.41$ $T_y=1.57$ $M_z=1.69$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $\sigma_{m,d}=13.14$ (sic.=9.400)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=69.52$ $T_z=-273.05$ $M_y=58.41$ $T_y=1.57$ $M_z=1.69$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.18$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=25.997)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=69.52$ $T_z=-273.05$ $M_y=58.41$ $T_y=1.57$ $M_z=1.69$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.18$ (sic.=5.104)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=-2.09$ $T_z=-76.51$ $M_y=16.05$ $T_y=6.23$ $M_z=4.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-4.51$ (sic.=41.806)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.20$
Sollecitazioni: $N=69.52$ $T_z=-273.05$ $M_y=58.41$ $T_y=1.57$ $M_z=1.69$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.14$ (sic.=9.823)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.80$ $T_z=49.50$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.17$ $M_z=3.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15290) (sic.=61.161)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/20022) (sic.=66.743)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11415) (sic.=57.079)

Asta n. 2067 (-1432 -1529) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=636.46$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-3.61$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.21$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.102)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-2.97$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-6.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=2.77$
 Sollecitazioni: $N=-2.97$ $T_z=56.79$ $M_y=-1181.00$ $T_y=-6.12$ $M_z=1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=592.00 $\lambda_{rel,m}=0.35$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-55.99$ (sic.=3.145)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.97$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-889.70$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-17.11$ $M_{z,dx}=-17.00$ $M_{z,eq}=6.85$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=592.00 $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-42.48$ (sic.=4.152)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=968.47$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.85$ $M_z=13.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.83$ (sic.=47.431)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=636.46$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-3.61$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.21$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.102)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=636.46$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.61$ $M_z=10.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=-2.97$ $T_z=0.00$ $M_y=-1186.27$ $T_y=-6.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-56.17$ (sic.=3.133)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=636.46$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-3.61$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-2.97$ $T_z=851.90$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.12$ $M_z=17.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,t}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,t}=0.66$ (L/845) (sic.=2.817)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,t}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)
- Asta n. 2067 (-1529 -1570) Tlg-18x20cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
 Sollecitazioni: $N=89.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-820.75$ $T_y=-3.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 L=401.00 $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=68.40$ (sic.=1.860)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 33 SLU $X_l=2.00$
 Sollecitazioni: $N=-15.52$ $T_z=0.00$ $M_y=-725.05$ $T_y=-4.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=401.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.42$ (sic.=2.383)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 33 SLU $X_l=2.13$
 Sollecitazioni: $N=-15.52$ $T_z=-52.83$ $M_y=-721.83$ $T_y=-4.12$ $M_z=-1.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=401.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.27$ (sic.=2.391)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-15.52$

[Par.] $M_{y, sx}=0.00$ $M_{y, dx}=0.00$ $M_{y, eq}=-543.79$
[Lin.] $M_{z, sx}=-6.73$ $M_{z, dx}=-8.35$ $M_{z, eq}=-3.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel, y}=1.18$ $\lambda_{rel, z}=1.31$ $K_{c, y}=0.56$ $K_{c, z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.04$ $\sigma_{m, d}=-45.62$ (sic.=3.155)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 20 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=177.49$ $T_z=792.40$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.55$ $M_z=6.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.49$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=2.00$
Sollecitazioni: $N=89.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-820.75$ $T_y=-3.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=77.33$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.25$ $\sigma_{m, d}=68.40$ (sic.=1.860)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $Xl=3.83$
Sollecitazioni: $N=89.51$ $T_z=-896.99$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.98$ $M_z=-7.70$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=7.47$ (sic.=2.854)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 33 SLU $Xl=2.00$
Sollecitazioni: $N=-15.52$ $T_z=0.00$ $M_y=-725.05$ $T_y=-4.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c, 0, d}=126.00$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.04$ $\sigma_{m, d}=-60.42$ (sic.=2.383)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $Xl=2.00$
Sollecitazioni: $N=89.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-820.75$ $T_y=-3.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m, d}=-68.40$ (sic.=1.871)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=-100.82$ $T_z=439.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.92$ $M_z=10.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.28$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z, L}=0.53$ (L/685) (sic.=2.742)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z, L}=0.21$ (L/1775) (sic.=5.919)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z, L}=0.85$ (L/432) (sic.=2.164)

Asta n. 2068 (-1409 112) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.71$ $T_z=714.64$ $M_y=656.64$ $T_y=1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c, 0, t}=87.00$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel, y}=0.34$ $\lambda_{rel, z}=0.34$ $K_{c, y}=0.99$ $K_{c, z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.01$ $\sigma_{m, d}=96.19$ (sic.=1.497)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $Xl=0.43$
Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=707.86$ $M_y=347.82$ $T_y=-4.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel, m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m, d}=50.95$ (sic.=2.512)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=714.51$ $M_y=656.47$ $T_y=-4.81$ $M_z=2.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=93.00$ $\lambda_{rel, m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m, d}=96.59$ (sic.=1.327)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
Sollecitazioni: $N=-2.50$
[Lin.] $M_{y, sx}=-656.47$ $M_{y, dx}=1.40$ $M_{y, eq}=393.32$
[Lin.] $M_{z, sx}=-2.89$ $M_{z, dx}=-1.59$ $M_{z, eq}=1.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel, y}=0.34$ $\lambda_{rel, z}=0.34$ $K_{c, y}=0.99$ $K_{c, z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.01$ $\sigma_{m, d}=57.79$ (sic.=2.217)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=31.71$ $T_z=245.51$ $M_y=222.70$ $T_y=-47.73$ $M_z=24.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.12$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1.71$ $T_z=714.64$ $M_y=656.64$ $T_y=1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=87.00$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.01$ $\sigma_{m, d}=96.19$ (sic.=1.497)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=714.51$ $M_y=656.47$ $T_y=-4.81$ $M_z=2.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=8.37$ (sic.=2.548)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=714.51$ $M_y=656.47$ $T_y=-4.81$ $M_z=2.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=96.59$ (sic.=1.327)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=714.51$ $M_y=656.47$ $T_y=-4.81$ $M_z=2.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=96.59$ (sic.=1.327)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-34.14$ $T_z=245.51$ $M_y=222.70$ $T_y=-47.73$ $M_z=24.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/2140) (sic.=8.564)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3234) (sic.=10.781)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.06$ (L/1529) (sic.=7.645)
- Asta n. 2068 (-1433 -1409) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.58$ $T_z=1285.50$ $M_y=810.36$ $T_y=-6.24$ $M_z=1.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=118.96$ (sic.=1.211)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.17$ $T_z=1285.38$ $M_y=810.13$ $T_y=-16.26$ $M_z=4.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=12.00$ $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=119.38$ (sic.=1.074)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4.17$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-810.13$ $M_{y,dx}=-656.00$ $M_{y,eq}=748.48$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-4.80$ $M_{z,dx}=2.85$ $M_{z,eq}=4.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=12.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=110.23$ (sic.=1.163)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=55.40$ $T_z=405.72$ $M_y=271.01$ $T_y=-64.76$ $M_z=23.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.58$ $T_z=1285.50$ $M_y=810.36$ $T_y=-6.24$ $M_z=1.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=118.96$ (sic.=1.211)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.17$ $T_z=1285.38$ $M_y=810.13$ $T_y=-16.26$ $M_z=4.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=15.06$ (sic.=1.416)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.17$ $T_z=1285.38$ $M_y=810.13$ $T_y=-16.26$ $M_z=4.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=119.38$ (sic.=1.074)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.17$ $T_z=1285.38$ $M_y=810.13$ $T_y=-16.26$ $M_z=4.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=119.38$ (sic.=1.074)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-59.46$ $T_z=405.72$ $M_y=271.01$ $T_y=-64.76$ $M_z=23.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ (sic. >100)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/4338) (sic.=17.356)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/6291) (sic.=20.971)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/3126) (sic.=15.631)

Asta n. 2069 (-1434 -1530) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=549.11$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-4.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=592.00$ $\lambda_{rel,y}=1.45$ $\lambda_{rel,z}=1.58$ $K_{c,y}=0.40$ $K_{c,z}=0.35$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.104)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=765.61$ $T_z=1531.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.75$ $M_z=9.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.45$ (sic.=59.999)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=549.11$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-4.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=114.21$ (sic.=1.104)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=549.11$ $T_z=1732.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.05$ $M_z=10.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.84$ (sic.=2.168)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.96$
Sollecitazioni: $N=549.11$ $T_z=0.00$ $M_y=-2412.09$ $T_y=-4.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-114.21$ (sic.=1.121)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,G}=1.72$ (L/323) (sic.=1.294)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=0.66$ (L/845) (sic.=2.817)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,L}=2.73$ (L/204) (sic.=1.020)

Asta n. 2069 (-1530 -1571) Tlg-18x20cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=125.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=-4.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $\sigma_{m,d}=85.39$ (sic.=1.489)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-111.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-499.25$ $T_y=-6.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=401.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.60$ (sic.=4.230)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.88$
Sollecitazioni: $N=-151.82$ $T_z=36.38$ $M_y=-497.04$ $T_y=-8.37$ $M_z=1.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=401.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.53$ (sic.=4.241)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-151.82$
[Par.] $M_y,sx=0.00$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-374.44$
[Lin.] $M_z,sx=-15.48$ $M_z,dx=-15.14$ $M_z,eq=6.19$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=-31.78$ (sic.=5.396)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=277.93$ $T_z=545.63$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.37$ $M_z=15.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=125.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=-4.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $\sigma_{m,d}=85.39$ (sic.=1.489)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=3.83$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=125.92$ $T_z=-1119.83$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.01$ $M_z=-7.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.33$ (sic.=2.286)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-151.82$ $T_z=0.00$ $M_y=-499.25$ $T_y=-8.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=-41.60$ (sic.=4.230)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=125.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=-4.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-85.39$ (sic.=1.499)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-151.82$ $T_z=545.63$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.37$ $M_z=15.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.67$ (L/549) (sic.=2.199)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1409) (sic.=4.697)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=1.05$ (L/347) (sic.=1.738)
- Asta n. 2070 (-1435 -1466) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=466.09$ $T_z=-41.37$ $M_y=0.00$ $T_y=-687.05$ $M_z=549.18$ $M_x=-34.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=130.00$ $\lambda_{rel,y}=0.32$ $\lambda_{rel,z}=0.35$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=28.37$ (sic.=4.291)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-42.33$ $T_z=-35.43$ $M_y=0.00$ $T_y=-362.52$ $M_z=292.44$ $M_x=-17.35$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=130.00$ $\lambda_{rel,m}=0.16$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.11$ (sic.=11.651)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-42.33$ $T_z=-66.63$ $M_y=4.82$ $T_y=-362.52$ $M_z=263.41$ $M_x=-17.35$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=130.00$ $\lambda_{rel,m}=0.16$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.83$ (sic.=12.786)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-45.72$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-170.69$ $M_{y,eq}=128.02$
[Lin.] $M_{z,sx}=-287.73$ $M_{z,dx}=-121.32$ $M_{z,eq}=124.11$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=130.00$ $\lambda_{rel,y}=0.32$ $\lambda_{rel,z}=0.35$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $\sigma_{m,d}=12.47$ (sic.=16.366)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=689.11$ $T_z=-42.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-594.73$ $M_z=467.01$ $M_x=-30.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.31$ (sic.=66.660)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=466.09$ $T_z=-41.37$ $M_y=0.00$ $T_y=-687.05$ $M_z=549.18$ $M_x=-34.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.04$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=466.09$ $T_z=-41.37$ $M_y=0.00$ $T_y=-687.05$ $M_z=549.18$ $M_x=-34.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=28.37$ (sic.=4.291)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=1.30$
Sollecitazioni: $N=466.09$ $T_z=-409.00$ $M_y=253.33$ $T_y=-687.05$ $M_z=-223.75$ $M_x=-34.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.54$ $\tau_{tor,d}=0.04$ (sic.=21.359)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=1.30$
Sollecitazioni: $N=466.09$ $T_z=-409.00$ $M_y=253.33$ $T_y=-687.05$ $M_z=-223.75$ $M_x=-34.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.54$ (sic.=4.696)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$

Sollecitazioni: $N=-42.33$ $T_z=-35.43$ $M_y=0.00$ $T_y=-362.52$ $M_z=292.44$ $M_x=-17.35$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-15.11$ (sic.=11.651)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=466.09$ $T_z=-41.37$ $M_y=0.00$ $T_y=-687.05$ $M_z=549.18$ $M_x=-34.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=28.37$ (sic.=4.512)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-45.72$ $T_z=-29.93$ $M_y=0.00$ $T_y=-348.07$ $M_z=287.73$ $M_x=-17.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5411) (sic.=21.645)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/9913) (sic.=33.043)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3657) (sic.=18.289)

Asta n. 2070 (-1466 102) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.07$
 Sollecitazioni: $N=444.06$ $T_z=108.54$ $M_y=-660.93$ $T_y=84.59$ $M_z=-55.82$ $M_x=8.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=462.00$ $\lambda_{rel,y}=1.13$ $\lambda_{rel,z}=1.23$ $K_{c,y}=0.59$ $K_{c,z}=0.52$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=34.18$ (sic.=3.688)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=4.45$
 Sollecitazioni: $N=-55.73$ $T_z=-327.46$ $M_y=0.00$ $T_y=49.42$ $M_z=93.82$ $M_x=4.25$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=462.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.85$ (sic.=36.318)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=2.37$
 Sollecitazioni: $N=-55.73$ $T_z=14.99$ $M_y=-337.65$ $T_y=49.42$ $M_z=-20.54$ $M_x=4.25$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=462.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.05$ (sic.=10.520)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-55.73$
 [Par.] $M_y,sx=-175.35$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-253.40$
 [Lin.] $M_z,sx=126.16$ $M_z,dx=93.82$ $M_z,eq=-50.46$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=462.00$ $\lambda_{rel,y}=1.13$ $\lambda_{rel,z}=1.23$ $K_{c,y}=0.59$ $K_{c,z}=0.52$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-14.60$ (sic.=12.524)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=667.44$ $T_z=701.35$ $M_y=244.95$ $T_y=78.71$ $M_z=-209.79$ $M_x=7.44$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.26$ (sic.=68.824)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=444.06$ $T_z=786.38$ $M_y=267.25$ $T_y=84.59$ $M_z=-231.29$ $M_x=8.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.07$
 Sollecitazioni: $N=444.06$ $T_z=108.54$ $M_y=-660.93$ $T_y=84.59$ $M_z=-55.82$ $M_x=8.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=34.18$ (sic.=3.688)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=444.06$ $T_z=786.38$ $M_y=267.25$ $T_y=84.59$ $M_z=-231.29$ $M_x=8.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=4.49$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=22.353)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=444.06$ $T_z=786.38$ $M_y=267.25$ $T_y=84.59$ $M_z=-231.29$ $M_x=8.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=4.49$ (sic.=4.747)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.37$
 Sollecitazioni: $N=-55.73$ $T_z=14.99$ $M_y=-337.65$ $T_y=49.42$ $M_z=-20.54$ $M_x=4.25$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-17.05$ (sic.=10.520)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.07$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=444.06$ $T_z=108.54$ $M_y=-660.93$ $T_y=84.59$ $M_z=-55.82$ $M_x=8.59$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-34.18$ (sic.=3.842)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-55.73$ $T_z=399.82$ $M_y=146.28$ $T_y=28.51$ $M_z=-86.95$ $M_x=4.25$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1509) (sic.=6.036)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.12$ (L/3584) (sic.=11.949)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,L}=0.46$ (L/965) (sic.=4.827)
- Asta n. 2070 (102 -1572) Tlg-18x20cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=117.53$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=-2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=85.39$ (sic.=1.490)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-49.67$ $T_z=0.00$ $M_y=-499.25$ $T_y=-5.77$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=401.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.60$ (sic.=4.230)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.88$
Sollecitazioni: $N=-61.26$ $T_z=36.38$ $M_y=-497.04$ $T_y=-10.86$ $M_z=1.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=401.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.59$ (sic.=4.237)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-61.26$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-374.44$
[Lin.] $M_{z,sx}=-20.31$ $M_{z,dx}=-19.44$ $M_{z,eq}=8.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-31.96$ (sic.=5.476)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=152.25$ $T_z=988.07$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.95$ $M_z=14.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=117.53$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=-2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=85.39$ (sic.=1.490)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=3.83$
Sollecitazioni: $N=117.53$ $T_z=-1119.83$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.06$ $M_z=-3.76$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.33$ (sic.=2.286)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-61.26$ $T_z=0.00$ $M_y=-499.25$ $T_y=-10.86$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-41.60$ (sic.=4.230)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=117.53$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=-2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-85.39$ (sic.=1.499)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-61.26$ $T_z=545.63$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.86$ $M_z=20.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.67$ (L/549) (sic.=2.198)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.26$ (L/1408) (sic.=4.696)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,L}=1.05$ (L/347) (sic.=1.738)

Relazione di calcolo

Asta n. 2071 (-1410 113) Tlg-16x16 cm Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=15.57$ $T_z=239.04$ $M_y=214.92$ $T_y=77.03$ $M_z=-39.54$ $M_x=1.90$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=37.27$ (sic.=4.939)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=577.58$ $M_y=524.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=4.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=76.86$ (sic.=1.874)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.90$ $T_z=687.79$ $M_y=625.92$ $T_y=6.88$ $M_z=-3.71$ $M_x=5.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=93.00$ $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.23$ (sic.=1.390)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
Sollecitazioni: $N=-4.90$
[Lin.] $M_{y,sx}=-625.92$ $M_{y,dx}=7.10$ $M_{y,eq}=372.71$
[Lin.] $M_{z,sx}=3.71$ $M_{z,dx}=2.69$ $M_{z,eq}=-1.48$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=54.81$ (sic.=2.337)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=29.18$ $T_z=239.01$ $M_y=214.90$ $T_y=-55.24$ $M_z=28.32$ $M_x=2.05$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.90$ $T_z=687.79$ $M_y=625.92$ $T_y=6.88$ $M_z=-3.71$ $M_x=5.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=15.57$ $T_z=239.04$ $M_y=214.92$ $T_y=77.03$ $M_z=-39.54$ $M_x=1.90$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=37.27$ (sic.=4.939)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.90$ $T_z=687.79$ $M_y=625.92$ $T_y=6.88$ $M_z=-3.71$ $M_x=5.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.06$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=6.987)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.90$ $T_z=687.79$ $M_y=625.92$ $T_y=6.88$ $M_z=-3.71$ $M_x=5.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.06$ (sic.=2.647)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.90$ $T_z=687.79$ $M_y=625.92$ $T_y=6.88$ $M_z=-3.71$ $M_x=5.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=92.23$ (sic.=1.390)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.90$ $T_z=687.79$ $M_y=625.92$ $T_y=6.88$ $M_z=-3.71$ $M_x=5.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.23$ (sic.=1.390)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-33.69$ $T_z=239.01$ $M_y=214.90$ $T_y=-55.24$ $M_z=28.32$ $M_x=2.05$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 32 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/2257) (sic.=9.029)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/3448) (sic.=11.496)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1607) (sic.=8.036)

Asta n. 2071 (-1436 -1410) Tlg-16x16 cm Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=28.74$ $T_z=420.46$ $M_y=264.74$ $T_y=98.65$ $M_z=-36.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$

L=12.00 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=44.08$ (sic.=4.124)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.07$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=1098.27$ $M_y=578.21$ $T_y=9.06$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=12.00 $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=84.70$ (sic.=1.700)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.73$ $T_z=1334.38$ $M_y=784.20$ $T_y=31.83$ $M_z=-6.72$ $M_x=-2.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=12.00 $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=115.86$ (sic.=1.108)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
Sollecitazioni: $N=-6.73$
[Lin.] $M_{y,sx}=-784.20$ $M_{y,dx}=-624.19$ $M_{y,eq}=720.20$
[Lin.] $M_{z,sx}=6.72$ $M_{z,dx}=-2.90$ $M_{z,eq}=-5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=12.00 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=106.26$ (sic.=1.207)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=52.65$ $T_z=420.47$ $M_y=264.72$ $T_y=-71.34$ $M_z=25.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.73$ $T_z=1334.38$ $M_y=784.20$ $T_y=31.83$ $M_z=-6.72$ $M_x=-2.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=28.74$ $T_z=420.46$ $M_y=264.74$ $T_y=98.65$ $M_z=-36.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=44.08$ (sic.=4.124)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.73$ $T_z=1334.38$ $M_y=784.20$ $T_y=31.83$ $M_z=-6.72$ $M_x=-2.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=15.64$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=1.860)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.73$ $T_z=1334.38$ $M_y=784.20$ $T_y=31.83$ $M_z=-6.72$ $M_x=-2.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=15.64$ (sic.=1.364)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.73$ $T_z=1334.38$ $M_y=784.20$ $T_y=31.83$ $M_z=-6.72$ $M_x=-2.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=115.86$ (sic.=1.108)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.73$ $T_z=1334.38$ $M_y=784.20$ $T_y=31.83$ $M_z=-6.72$ $M_x=-2.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=115.86$ (sic.=1.108)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-58.87$ $T_z=420.47$ $M_y=264.72$ $T_y=-71.34$ $M_z=25.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/4338) (sic.=17.356)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 19 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/6291) (sic.=20.971)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/3126) (sic.=15.631)

Asta n. 2072 (-1531 -1574) Tlg-18x20cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=41.19$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=401.00 $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=85.39$ (sic.=1.496)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-41.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=4.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=401.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-85.39$ (sic.=1.686)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=1.64$
Sollecitazioni: $N=-41.75$ $T_z=223.97$ $M_y=-983.66$ $T_y=4.90$ $M_z=-2.18$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=401.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-82.17$ (sic.=1.754)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-41.75$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-768.48$
[Lin.] $M_{z,sx}=9.35$ $M_{z,dx}=8.57$ $M_{z,eq}=-3.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-64.39$ (sic.=2.230)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=171.06$ $T_z=988.07$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.59$ $M_z=13.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=41.19$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=85.39$ (sic.=1.496)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=3.83$
Sollecitazioni: $N=41.19$ $T_z=-1119.83$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=9.33$ (sic.=2.286)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-41.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=4.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-85.39$ (sic.=1.686)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=41.19$ $T_z=0.00$ $M_y=-1024.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-85.39$ (sic.=1.499)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-105.42$ $T_z=988.07$ $M_y=0.00$ $T_y=7.67$ $M_z=-14.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.29$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,g}=0.67$ (L/549) (sic.=2.198)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1408) (sic.=4.694)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=1.05$ (L/347) (sic.=1.737)

Asta n. 2074 (-1411 114) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.73$ $T_z=397.24$ $M_y=338.67$ $T_y=9.96$ $M_z=-6.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=93.00$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=50.49$ (sic.=2.547)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=344.77$ $M_y=288.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=93.00 $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=42.24$ (sic.=3.409)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.22$ $T_z=161.66$ $M_y=126.22$ $T_y=63.39$ $M_z=-37.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=93.00 $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.94$ (sic.=7.890)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-32.22$
[Par.] $M_{y,sx}=-126.76$ $M_{y,dx}=-2.71$ $M_{y,eq}=95.07$
[Lin.] $M_{z,sx}=37.22$ $M_{z,dx}=21.74$ $M_{z,eq}=-14.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=93.00 $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.34$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=16.11$ (sic.=11.283)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.88$ $T_z=161.66$ $M_y=126.22$ $T_y=-53.66$ $M_z=31.39$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.73$ $T_z=397.24$ $M_y=338.67$ $T_y=9.96$ $M_z=-6.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=50.49$ (sic.=2.547)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.73$ $T_z=397.24$ $M_y=338.67$ $T_y=9.96$ $M_z=-6.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.66$ (sic.=4.581)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.22$ $T_z=161.66$ $M_y=126.22$ $T_y=63.39$ $M_z=-37.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=-23.94$ (sic.=7.890)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.73$ $T_z=397.24$ $M_y=338.67$ $T_y=9.96$ $M_z=-6.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=50.49$ (sic.=2.548)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.22$ $T_z=161.66$ $M_y=126.22$ $T_y=-53.66$ $M_z=31.39$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/4221) (sic.=16.886)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6819) (sic.=22.731)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/2961) (sic.=14.809)

Asta n. 2074 (-1438 -1411) Tlg-16x16 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.60$ $T_z=634.10$ $M_y=416.26$ $T_y=67.68$ $M_z=-13.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=12.00 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=62.90$ (sic.=2.052)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $Xl=0.11$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=527.89$ $M_y=295.30$ $T_y=38.47$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=12.00 $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.26$ (sic.=3.329)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=537.82$ $M_y=353.91$ $T_y=38.47$ $M_z=-4.88$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=12.00 $\lambda_{rel,m}=0.06$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=52.56$ (sic.=2.751)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-48.54$
[Lin.] $M_y,sx=-154.96$ $M_y,dx=-127.49$ $M_y,eq=143.97$
[Lin.] $M_z,sx=42.15$ $M_z,dx=-28.72$ $M_z,eq=-36.77$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=12.00 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.04$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ $\sigma_{m,d}=26.48$ (sic.=7.018)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=55.58$ $T_z=231.91$ $M_y=153.79$ $T_y=-35.73$ $M_z=22.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.60$ $T_z=634.10$ $M_y=416.26$ $T_y=67.68$ $M_z=-13.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=62.90$ (sic.=2.052)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.60$ $T_z=634.10$ $M_y=416.26$ $T_y=67.68$ $M_z=-13.15$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=7.47$ (sic.=2.855)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-48.54$ $T_z=232.12$ $M_y=154.24$ $T_y=112.61$ $M_z=-42.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ $\sigma_{m,d}=-28.77$ (sic.=6.539)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.60$ $T_z=634.10$ $M_y=416.26$ $T_y=67.68$ $M_z=-13.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=62.90$ (sic.=2.054)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-48.99$ $T_z=231.91$ $M_y=153.79$ $T_y=-35.73$ $M_z=22.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/8530) (sic.=34.123)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/13981) (sic.=46.603)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/5991) (sic.=29.959)
- Asta n. 2135 (-1494 -1523) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=222.07$ $T_z=380.55$ $M_y=133.12$ $T_y=51.68$ $M_z=-41.22$ $M_x=1.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=175.53$ $\lambda_{rel,y}=0.43$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=8.43$ (sic.=16.962)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.63$
Sollecitazioni: $N=-99.34$ $T_z=125.40$ $M_y=-49.67$ $T_y=-24.15$ $M_z=0.00$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=175.53$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.35$ (sic.=61.230)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-31.87$ $T_z=412.25$ $M_y=123.66$ $T_y=-8.18$ $M_z=3.06$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=175.53$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.01$ (sic.=24.139)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 48 SLU
Sollecitazioni: $N=-31.87$
[Par.] $M_{y,sx}=-123.66$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=92.74$
[Lin.] $M_{z,sx}=-3.06$ $M_{z,dx}=-9.87$ $M_{z,eq}=-4.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=175.53$ $\lambda_{rel,y}=0.43$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=4.63$ (sic.=31.081)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=309.81$ $T_z=199.63$ $M_y=52.19$ $T_y=-45.63$ $M_z=31.42$ $M_x=1.28$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=64.55$ $T_z=417.68$ $M_y=132.24$ $T_y=14.57$ $M_z=-13.80$ $M_x=1.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=222.07$ $T_z=380.55$ $M_y=133.12$ $T_y=51.68$ $M_z=-41.22$ $M_x=1.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=8.43$ (sic.=16.962)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=64.55$ $T_z=417.68$ $M_y=132.24$ $T_y=14.57$ $M_z=-13.80$ $M_x=1.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.37$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=80.213)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=64.55$ $T_z=417.68$ $M_y=132.24$ $T_y=14.57$ $M_z=-13.80$ $M_x=1.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.37$ (sic.=8.984)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-31.87$ $T_z=412.25$ $M_y=123.66$ $T_y=-8.18$ $M_z=3.06$ $M_x=1.78$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-6.01$ (sic.=24.139)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=222.07$ $T_z=380.55$ $M_y=133.12$ $T_y=51.68$ $M_z=-41.22$ $M_x=1.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.43$ (sic.=18.477)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-213.19$ $T_z=199.63$ $M_y=52.19$ $T_y=-45.63$ $M_z=31.42$ $M_x=1.28$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/56171) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/120512) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/37029) (sic. >100)

Asta n. 2137 (-1496 -1524) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=42.26$ $T_z=347.63$ $M_y=138.96$ $T_y=39.26$ $M_z=-33.74$ $M_x=2.86$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=175.53$ $\lambda_{rel,y}=0.43$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=8.32$ (sic.=22.189)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-229.11$ $T_z=607.03$ $M_y=218.26$ $T_y=1.95$ $M_z=0.00$ $M_x=2.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=175.53$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.33$ (sic.=13.934)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-158.37$ $T_z=692.21$ $M_y=256.86$ $T_y=7.55$ $M_z=-6.16$ $M_x=3.65$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=175.53$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.48$ (sic.=10.335)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SLU
Sollecitazioni: $N=-158.37$
[Par.] $M_y,sx=-256.86$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=192.64$
[Lin.] $M_z,sx=6.16$ $M_z,dx=7.10$ $M_z,eq=2.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=175.53$ $\lambda_{rel,y}=0.43$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.30$ $\sigma_{m,d}=9.27$ (sic.=13.359)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=82.82$ $T_z=336.17$ $M_y=118.84$ $T_y=-17.37$ $M_z=15.38$ $M_x=2.74$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-158.37$ $T_z=692.21$ $M_y=256.86$ $T_y=7.55$ $M_z=-6.16$ $M_x=3.65$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=42.26$ $T_z=347.63$ $M_y=138.96$ $T_y=39.26$ $M_z=-33.74$ $M_x=2.86$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=8.32$ (sic.=22.189)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-158.37$ $T_z=692.21$ $M_y=256.86$ $T_y=7.55$ $M_z=-6.16$ $M_x=3.65$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=29.285)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-158.37$ $T_z=692.21$ $M_y=256.86$ $T_y=7.55$ $M_z=-6.16$ $M_x=3.65$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ (sic.=5.424)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-158.37$ $T_z=692.21$ $M_y=256.86$ $T_y=7.55$ $M_z=-6.16$ $M_x=3.65$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.30$ $\sigma_{m,d}=-12.48$ (sic.=10.335)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-158.37$ $T_z=692.21$ $M_y=256.86$ $T_y=7.55$ $M_z=-6.16$ $M_x=3.65$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.48$ (sic.=10.335)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-229.11$ $T_z=607.03$ $M_y=218.26$ $T_y=1.95$ $M_z=0.00$ $M_x=2.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/35058) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/67543) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/23372) (sic. >100)

Asta n. 2138 (-1498 -1525) Tlg-22x24 cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=62.79$ $T_z=669.50$ $M_y=285.21$ $T_y=8.41$ $M_z=-6.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=175.53$ $\lambda_{rel,y}=0.43$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=13.83$ (sic.=9.188)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-288.50$ $T_z=677.38$ $M_y=299.06$ $T_y=-3.59$ $M_z=0.00$ $M_x=1.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=175.53$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.16$ (sic.=10.170)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-515.77$ $T_z=608.25$ $M_y=280.30$ $T_y=-10.79$ $M_z=3.59$ $M_x=1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=175.53$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.46$ (sic.=10.745)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-288.50$
[Par.] $M_{y,sx}=-299.06$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=224.29$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.10$ $M_{z,dx}=-6.41$ $M_{z,eq}=-3.89$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=175.53$ $\lambda_{rel,y}=0.43$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.55$ $\sigma_{m,d}=10.82$ (sic.=12.619)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1149.15$ $T_z=320.91$ $M_y=124.61$ $T_y=-34.64$ $M_z=23.71$ $M_x=1.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.18$ (sic.=48.857)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-515.77$ $T_z=608.25$ $M_y=280.30$ $T_y=-10.79$ $M_z=3.59$ $M_x=1.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=62.79$ $T_z=669.50$ $M_y=285.21$ $T_y=8.41$ $M_z=-6.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=13.83$ (sic.=9.188)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-288.50$ $T_z=677.38$ $M_y=299.06$ $T_y=-3.59$ $M_z=0.00$ $M_x=1.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.85$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=38.825)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=62.79$ $T_z=669.50$ $M_y=285.21$ $T_y=8.41$ $M_z=-6.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.80$ (sic.=5.608)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-288.50$ $T_z=677.38$ $M_y=299.06$ $T_y=-3.59$ $M_z=0.00$ $M_x=1.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.55$ $\sigma_{m,d}=-14.16$ (sic.=10.168)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=62.79$ $T_z=669.50$ $M_y=285.21$ $T_y=8.41$ $M_z=-6.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.83$ (sic.=9.319)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1115.33$ $T_z=320.91$ $M_y=124.61$ $T_y=-34.64$ $M_z=23.71$ $M_x=1.13$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.11$ (sic.=72.904)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/58430) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/82721) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/42311) (sic. >100)

Asta n. 2152 (-1532 -1576) Tlg-18x20cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=11.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-1111.15$ $T_y=1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=92.60$ (sic.=1.382)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-76.49$ $T_z=0.00$ $M_y=-1111.15$ $T_y=4.86$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=401.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-92.60$ (sic.=1.555)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 61 SLU $X_l=2.37$
Sollecitazioni: $N=-76.49$ $T_z=-242.87$ $M_y=-1066.70$ $T_y=4.86$ $M_z=1.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=401.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-89.07$ (sic.=1.618)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 61 SLU
Sollecitazioni: $N=-76.49$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-833.36$
[Lin.] $M_{z,sx}=8.79$ $M_{z,dx}=8.99$ $M_{z,eq}=3.59$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=401.00$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.48$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-69.78$ (sic.=2.052)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=157.10$ $T_z=1071.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.36$ $M_z=9.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=11.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-1111.15$ $T_y=1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=92.60$ (sic.=1.382)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SLU $X_l=3.83$
Sollecitazioni: $N=11.69$ $T_z=-1214.37$ $M_y=0.00$ $T_y=1.13$ $M_z=2.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=10.12$ (sic.=2.108)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 61 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=-76.49$ $T_z=0.00$ $M_y=-1111.15$ $T_y=4.86$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-92.60$ (sic.=1.555)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=2.00$
Sollecitazioni: $N=11.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-1111.15$ $T_y=1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-92.60$ (sic.=1.382)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-136.84$ $T_z=1071.08$ $M_y=0.00$ $T_y=7.07$ $M_z=-12.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.72$ (L/506) (sic.=2.028)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1295) (sic.=4.317)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 58 (teorica) $f_{z,l}=1.14$ (L/320) (sic.=1.604)

Asta n. 3040 (-2065 -2064) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=2.94$ $T_z=37.68$ $M_y=6.49$ $T_y=22.44$ $M_z=-4.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.14$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-2.94$ $T_z=37.68$ $M_y=6.49$ $T_y=9.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.94$
 [Par.] $M_{y,sx}=-6.49$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=4.87$
 [Par.] $M_{z,sx}=4.59$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-3.44$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.86$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=4.44$ $T_z=1.63$ $M_y=0.00$ $T_y=3.49$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=2.94$ $T_z=37.68$ $M_y=6.49$ $T_y=22.44$ $M_z=-4.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.14$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-2.94$ $T_z=37.68$ $M_y=6.49$ $T_y=22.44$ $M_z=-4.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.14$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-4.44$ $T_z=33.15$ $M_y=5.04$ $T_y=12.73$ $M_z=-1.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/37282) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/31956) (sic. >100)

Asta n. 3066 (-1923 -2065) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=756.59$ $T_z=-1612.32$ $M_y=1368.32$ $T_y=188.12$ $M_z=-65.98$ $M_x=405.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=48.96$ (sic.=2.872)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=755.26$ $T_z=-1382.72$ $M_y=1173.90$ $T_y=207.60$ $M_z=-50.95$ $M_x=345.85$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ (sic.=69.217)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=745.04$ $T_z=-1591.16$ $M_y=413.02$ $T_y=188.12$ $M_z=-178.18$ $M_x=405.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.37$ (sic.=73.813)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=756.59$ $T_z=-1612.32$ $M_y=1368.32$ $T_y=188.12$ $M_z=-65.98$ $M_x=405.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=48.96$ (sic.=2.872)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=756.59$ $T_z=-1612.32$ $M_y=1368.32$ $T_y=188.12$ $M_z=-65.98$ $M_x=405.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.20$ $\tau_{tor,d}=0.37$ (sic.=9.649)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=756.59$ $T_z=-1612.32$ $M_y=1368.32$ $T_y=188.12$ $M_z=-65.98$ $M_x=405.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.20$ (sic.=3.332)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=756.59$ $T_z=-1612.32$ $M_y=1368.32$ $T_y=188.12$ $M_z=-65.98$ $M_x=405.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.96$ (sic.=2.982)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/5583) (sic.=22.335)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10252) (sic.=34.174)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/4060) (sic.=20.305) $f_{z,c}=0.01$ (L/4483) (sic.=22.415)

Asta n. 3066 (-1779 -1923) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=266.86$ $T_z=-563.97$ $M_y=412.99$ $T_y=321.92$ $M_z=98.97$ $M_x=43.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=17.48$ (sic.=8.413)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=266.27$ $T_z=-487.41$ $M_y=355.54$ $T_y=322.55$ $M_z=100.76$ $M_x=37.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=252.33$ $T_z=-537.36$ $M_y=0.00$ $T_y=321.92$ $M_z=-142.46$ $M_x=43.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.04$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=266.86$ $T_z=-563.97$ $M_y=412.99$ $T_y=321.92$ $M_z=98.97$ $M_x=43.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=17.48$ (sic.=8.413)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=266.27$ $T_z=-487.41$ $M_y=355.54$ $T_y=322.55$ $M_z=100.76$ $M_x=37.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.59$ $\tau_{tor,d}=0.03$ (sic.=61.723)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=266.27$ $T_z=-487.41$ $M_y=355.54$ $T_y=322.55$ $M_z=100.76$ $M_x=37.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.59$ (sic.=8.225)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=266.86$ $T_z=-563.97$ $M_y=412.99$ $T_y=321.92$ $M_z=98.97$ $M_x=43.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.48$ (sic.=8.747)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43690) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/87381) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/31457) (sic. >100)

Asta n. 3075 (-1924 -2073) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=753.32$ $T_z=-1611.53$ $M_y=1367.73$ $T_y=-188.12$ $M_z=58.44$ $M_x=-403.27$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.11$ $\sigma_{m,d}=48.69$ (sic.=2.884)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=754.64$ $T_z=-1381.85$ $M_y=1173.41$ $T_y=-207.60$ $M_z=49.50$ $M_x=-343.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ (sic.=69.275)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=741.76$ $T_z=-1590.37$ $M_y=412.91$ $T_y=-188.12$ $M_z=170.63$ $M_x=-403.27$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.37$ (sic.=74.144)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=753.32$ $T_z=-1611.53$ $M_y=1367.73$ $T_y=-188.12$ $M_z=58.44$ $M_x=-403.27$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.11$ $\sigma_{m,d}=48.69$ (sic.=2.884)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=753.32$ $T_z=-1611.53$ $M_y=1367.73$ $T_y=-188.12$ $M_z=58.44$ $M_x=-403.27$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=7.20$ $\tau_{tor,d}=0.37$ (sic.=9.662)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=753.32$ $T_z=-1611.53$ $M_y=1367.73$ $T_y=-188.12$ $M_z=58.44$ $M_x=-403.27$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.20$ (sic.=3.333)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
 Sollecitazioni: $N=753.32$ $T_z=-1611.53$ $M_y=1367.73$ $T_y=-188.12$ $M_z=58.44$ $M_x=-403.27$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.69$ (sic.=2.995)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/5299) (sic.=21.199) $f_{z,G}=0.01$ (L/5984) (sic.=23.938)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/9926) (sic.=33.089)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/3933) (sic.=19.666) $f_{z,G}=0.01$ (L/4404) (sic.=22.020)

Asta n. 3075 (-1780 -1924) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=265.39$ $T_z=-563.79$ $M_y=412.87$ $T_y=-321.92$ $M_z=-102.38$ $M_x=-42.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=17.59$ (sic.=8.377)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=265.99$ $T_z=-487.26$ $M_y=355.50$ $T_y=-322.55$ $M_z=-101.41$ $M_x=-37.37$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=250.86$ $T_z=-537.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-321.92$ $M_z=139.06$ $M_x=-42.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.04$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=265.39$ $T_z=-563.79$ $M_y=412.87$ $T_y=-321.92$ $M_z=-102.38$ $M_x=-42.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=17.59$ (sic.=8.377)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=265.99$ $T_z=-487.26$ $M_y=355.50$ $T_y=-322.55$ $M_z=-101.41$ $M_x=-37.37$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.59$ $\tau_{tor,d}=0.03$ (sic.=61.795)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=265.99$ $T_z=-487.26$ $M_y=355.50$ $T_y=-322.55$ $M_z=-101.41$ $M_x=-37.37$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.59$ (sic.=8.226)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=265.39$ $T_z=-563.79$ $M_y=412.87$ $T_y=-321.92$ $M_z=-102.38$ $M_x=-42.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.59$ (sic.=8.706)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/43690) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/78643) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/29127) (sic. >100)

Relazione di calcolo

Asta n. 3076 (-1920 -2043) Tlg-26x28cm Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=926.69$ $T_z=-3107.01$ $M_y=-2076.07$ $T_y=-17.32$ $M_z=-3.36$ $M_x=17.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=81.91$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.19$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.27$ $\sigma_{m,d}=61.22$ (sic.=2.275)

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.67$
 Sollecitazioni: $N=-153.74$ $T_z=-1088.98$ $M_y=0.00$ $T_y=-108.26$ $M_z=-62.42$ $M_x=5.80$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=81.91$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.98$ (sic.=88.951)

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-164.42$ $T_z=-1069.42$ $M_y=-718.17$ $T_y=-108.26$ $M_z=-15.35$ $M_x=5.80$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=81.91$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.63$ (sic.=8.194)

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-164.42$
 [Lin.] $M_{y,sx}=718.17$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-430.90$
 [Lin.] $M_{z,sx}=15.35$ $M_{z,dx}=-62.42$ $M_{z,eq}=-43.59$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=81.91$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.19$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ $\sigma_{m,d}=-14.07$ (sic.=12.654)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 45 SLU $X_l=0.67$
 Sollecitazioni: $N=1555.86$ $T_z=-2250.86$ $M_y=0.00$ $T_y=38.62$ $M_z=12.46$ $M_x=13.18$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.14$ (sic.=40.708)

 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=926.69$ $T_z=-3107.01$ $M_y=-2076.07$ $T_y=-17.32$ $M_z=-3.36$ $M_x=17.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=926.69$ $T_z=-3107.01$ $M_y=-2076.07$ $T_y=-17.32$ $M_z=-3.36$ $M_x=17.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.27$ $\sigma_{m,d}=61.22$ (sic.=2.275)

 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.67$
 Sollecitazioni: $N=940.58$ $T_z=-3132.44$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.32$ $M_z=-14.88$ $M_x=17.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=12.91$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=3.450)

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.67$
 Sollecitazioni: $N=940.58$ $T_z=-3132.44$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.32$ $M_z=-14.88$ $M_x=17.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=12.91$ (sic.=1.859)

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-164.42$ $T_z=-1069.42$ $M_y=-718.17$ $T_y=-108.26$ $M_z=-15.35$ $M_x=5.80$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ $\sigma_{m,d}=-21.63$ (sic.=8.194)

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=926.69$ $T_z=-3107.01$ $M_y=-2076.07$ $T_y=-17.32$ $M_z=-3.36$ $M_x=17.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.22$ (sic.=2.354)

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-164.42$ $T_z=-1069.42$ $M_y=-718.17$ $T_y=105.60$ $M_z=12.35$ $M_x=5.80$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ (sic. >100)

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1066) (sic.=4.265) $f_{z,g}=0.06$ (L/1203) (sic.=4.812)

 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/1875) (sic.=6.253) $f_{z,g}=0.03$ (L/2124) (sic.=7.081)

 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.08$ (L/792) (sic.=3.962) $f_{z,g}=0.07$ (L/892) (sic.=4.464)

Asta n. 3076 (-1761 -1920) Tlg-26x28cm Crit. 1

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=304.06$ $T_z=-1133.03$ $M_y=-2614.34$ $T_y=35.03$ $M_z=-12.50$ $M_x=4.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=77.35$ (sic.=1.643)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=0.25$
Sollecitazioni: $N=-39.35$ $T_z=-1336.03$ $M_y=-2714.96$ $T_y=39.73$ $M_z=0.00$ $M_x=5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-79.91$ (sic.=1.802)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-44.57$ $T_z=-1326.48$ $M_y=-3047.77$ $T_y=39.73$ $M_z=-10.39$ $M_x=5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-90.04$ (sic.=1.601)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-44.57$
[Lin.] $M_{y,sx}=3047.77$ $M_{y,dx}=2042.17$ $M_{y,eq}=-2645.53$
[Lin.] $M_{z,sx}=10.39$ $M_{z,dx}=19.40$ $M_{z,eq}=7.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-78.12$ (sic.=1.843)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=828.64$ $T_z=-556.25$ $M_y=-839.67$ $T_y=19.09$ $M_z=1.85$ $M_x=2.49$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ (sic.=76.433)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=304.06$ $T_z=-1133.03$ $M_y=-2614.34$ $T_y=35.03$ $M_z=-12.50$ $M_x=4.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=304.06$ $T_z=-1133.03$ $M_y=-2614.34$ $T_y=35.03$ $M_z=-12.50$ $M_x=4.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=77.35$ (sic.=1.643)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-28.92$ $T_z=-1355.13$ $M_y=-2042.17$ $T_y=39.73$ $M_z=19.40$ $M_x=5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.59$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=18.398)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-28.92$ $T_z=-1355.13$ $M_y=-2042.17$ $T_y=39.73$ $M_z=19.40$ $M_x=5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.59$ (sic.=4.296)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-44.57$ $T_z=-1326.48$ $M_y=-3047.77$ $T_y=39.73$ $M_z=-10.39$ $M_x=5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-90.04$ (sic.=1.601)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-44.57$ $T_z=-1326.48$ $M_y=-3047.77$ $T_y=39.73$ $M_z=-10.39$ $M_x=5.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-90.04$ (sic.=1.601)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-349.10$ $T_z=-1172.42$ $M_y=-2690.88$ $T_y=34.74$ $M_z=-5.44$ $M_x=4.41$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.48$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3139) (sic.=12.558) $f_{z,e}=0.02$ (L/3582) (sic.=14.331)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/5617) (sic.=18.725) $f_{z,e}=0.01$ (L/6367) (sic.=21.226)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/2323) (sic.=11.616) $f_{z,e}=0.03$ (L/2656) (sic.=13.284)

Asta n. 3076 (-1608 -1761) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=205.11$ $T_z=132.79$ $M_y=-1240.46$ $T_y=5.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=36.51$ (sic.=3.894)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $Xl=0.40$
Sollecitazioni: $N=-1016.33$ $T_z=299.05$ $M_y=-2930.63$ $T_y=38.70$ $M_z=0.00$ $M_x=1.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-86.26$ (sic.=1.669)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
Sollecitazioni: $N=-1009.03$ $T_z=285.68$ $M_y=-3032.95$ $T_y=38.70$ $M_z=12.73$ $M_x=1.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-89.68$ (sic.=1.608)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-1024.68$
[Lin.] $M_{y,sx}=2807.95$ $M_{y,dx}=3032.95$ $M_{y,eq}=-2942.95$
[Lin.] $M_{z,sx}=16.30$ $M_{z,dx}=12.73$ $M_{z,eq}=-6.52$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.41$ $\sigma_{m,d}=-86.83$ (sic.=1.629)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $Xl=0.75$
Sollecitazioni: $N=205.11$ $T_z=132.79$ $M_y=-1240.46$ $T_y=5.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1024.68$ $T_z=314.33$ $M_y=-2807.95$ $T_y=38.70$ $M_z=-16.30$ $M_x=1.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.75$
Sollecitazioni: $N=205.11$ $T_z=132.79$ $M_y=-1240.46$ $T_y=5.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=36.51$ (sic.=3.894)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1024.68$ $T_z=314.33$ $M_y=-2807.95$ $T_y=38.70$ $M_z=-16.30$ $M_x=1.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.31$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-628.63$ $T_z=281.65$ $M_y=-2401.31$ $T_y=28.64$ $M_z=-13.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=1.17$ (sic.=18.286)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
Sollecitazioni: $N=-1009.03$ $T_z=285.68$ $M_y=-3032.95$ $T_y=38.70$ $M_z=12.73$ $M_x=1.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.39$ $\sigma_{m,d}=-89.68$ (sic.=1.608)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
Sollecitazioni: $N=-1009.03$ $T_z=285.68$ $M_y=-3032.95$ $T_y=38.70$ $M_z=12.73$ $M_x=1.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-89.68$ (sic.=1.608)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1130.68$ $T_z=270.39$ $M_y=-2485.59$ $T_y=38.82$ $M_z=-15.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.55$ (sic.=81.126)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/3152) (sic.=12.608) $f_{z,c}=0.02$ (L/3566) (sic.=14.266)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/5637) (sic.=18.792) $f_{z,c}=0.01$ (L/6342) (sic.=21.141)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/2330) (sic.=11.651) $f_{z,c}=0.03$ (L/2639) (sic.=13.195)

Asta n. 3076 (-1580 -1608) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $Xl=0.55$
Sollecitazioni: $N=-2000.09$ $T_z=1925.77$ $M_y=-2430.65$ $T_y=26.59$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -71.55$ (sic.=2.013)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l = 0.75$
 Sollecitazioni: $N = -1995.92$ $T_z = 1918.13$ $M_y = -2815.03$ $T_y = 26.59$ $M_z = 5.51$ $M_x = -1.71$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 75.00$ $\lambda_{rel,m} = 0.11$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -83.03$ (sic.=1.735)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N = -2011.57$
 [Lin.] $M_{y,sx} = 1365.69$ $M_{y,dx} = 2815.03$ $M_{y,eq} = -2235.30$
 [Lin.] $M_{z,sx} = 14.43$ $M_{z,dx} = 5.51$ $M_{z,eq} = -6.46$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 75.00$ $\lambda_{rel,y} = 0.16$ $\lambda_{rel,z} = 0.17$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -2.76$ $\sigma_{m,d} = -66.00$ (sic.=2.084)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -1566.63$ $T_z = 1689.66$ $M_y = -1151.03$ $T_y = 19.08$ $M_z = -8.37$ $M_x = -1.54$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -2011.57$ $T_z = 1946.78$ $M_y = -1365.69$ $T_y = 26.59$ $M_z = -14.43$ $M_x = -1.71$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 8.02$ $\tau_{tor,d} = 0.00$ (sic.=8.944)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -2011.57$ $T_z = 1946.78$ $M_y = -1365.69$ $T_y = 26.59$ $M_z = -14.43$ $M_x = -1.71$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 24.00$
 Tensioni: $\tau_d = 8.02$ (sic.=2.991)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l = 0.75$
 Sollecitazioni: $N = -1995.92$ $T_z = 1918.13$ $M_y = -2815.03$ $T_y = 26.59$ $M_z = 5.51$ $M_x = -1.71$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,d} = 126.00$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -2.74$ $\sigma_{m,d} = -83.03$ (sic.=1.734)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l = 0.75$
 Sollecitazioni: $N = -1995.92$ $T_z = 1918.13$ $M_y = -2815.03$ $T_y = 26.59$ $M_z = 5.51$ $M_x = -1.71$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -83.03$ (sic.=1.735)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -2011.57$ $T_z = 1946.78$ $M_y = -1365.69$ $T_y = 26.59$ $M_z = -14.43$ $M_x = -1.71$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,d} = 126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -2.76$ (sic.=45.600)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l} = 0.01$ (L/5173) (sic.=20.696) $f_{z,g} = 0.01$ (L/5782) (sic.=23.130)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l} = 0.01$ (L/9091) (sic.=30.306)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l} = 0.02$ (L/3845) (sic.=19.228) $f_{z,g} = 0.02$ (L/4297) (sic.=21.487)

Asta n. 3076 (-1398 -1580) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l = 0.75$
 Sollecitazioni: $N = -2665.53$ $T_z = 3148.12$ $M_y = -1243.50$ $T_y = 8.55$ $M_z = 0.00$ $M_x = -4.74$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 75.00$ $\lambda_{rel,m} = 0.11$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -36.60$ (sic.=3.934)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l = 0.75$
 Sollecitazioni: $N = -2953.61$ $T_z = 3592.11$ $M_y = -1388.43$ $T_y = 14.54$ $M_z = 5.39$ $M_x = -5.59$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 75.00$ $\lambda_{rel,m} = 0.11$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -41.04$ (sic.=3.513)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 60 SLU
 Sollecitazioni: $N = -2694.37$
 [Par.] $M_{y,sx} = -1188.23$ $M_{y,dx} = 1258.56$ $M_{y,eq} = -1258.56$
 [Lin.] $M_{z,sx} = 5.10$ $M_{z,dx} = 4.32$ $M_{z,eq} = -2.04$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 75.00$ $\lambda_{rel,y} = 0.16$ $\lambda_{rel,z} = 0.17$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -3.70$ $\sigma_{m,d} = -37.11$ (sic.=3.485)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -2479.44$ $T_z = 3133.53$ $M_y = 1168.83$ $T_y = 16.98$ $M_z = -2.59$ $M_x = -4.97$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2969.26$ $T_z=3620.77$ $M_y=1316.40$ $T_y=14.54$ $M_z=-5.52$ $M_x=-5.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=14.92$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=2.586)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2969.26$ $T_z=3620.77$ $M_y=1316.40$ $T_y=14.54$ $M_z=-5.52$ $M_x=-5.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=14.92$ (sic.=1.608)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-2953.61$ $T_z=3592.11$ $M_y=-1388.43$ $T_y=14.54$ $M_z=5.39$ $M_x=-5.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.06$ $\sigma_{m,d}=-41.04$ (sic.=3.501)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-2953.61$ $T_z=3592.11$ $M_y=-1388.43$ $T_y=14.54$ $M_z=5.39$ $M_x=-5.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.04$ (sic.=3.513)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2969.26$ $T_z=3620.77$ $M_y=1316.40$ $T_y=14.54$ $M_z=-5.52$ $M_x=-5.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ (sic.=30.893)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/7672) (sic.=30.690) $f_{z,G}=0.01$ (L/8987) (sic.=35.951)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/14169) (sic.=47.233)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/5617) (sic.=28.087) $f_{z,G}=0.01$ (L/6567) (sic.=32.836)

Asta n. 3076 (-1361 -1398) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $Xl=0.35$
 Sollecitazioni: $N=-3344.22$ $T_z=4621.03$ $M_y=2983.61$ $T_y=42.48$ $M_z=0.00$ $M_x=-14.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=87.82$ (sic.=1.457)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $Xl=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=132.10$ (sic.=1.091)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-4480.77$ $M_{y,dx}=-1293.38$ $M_{y,eq}=3205.82$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-6.55$ $M_{z,dx}=13.59$ $M_{z,eq}=10.77$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.32$ $\sigma_{m,d}=94.70$ (sic.=1.430)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $Xl=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $Xl=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=22.07$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=1.182)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=22.07$ (sic.=1.087)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.32$ $\sigma_{m,d}=-132.10$ (sic.=1.088)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=132.10$ (sic.=1.091)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-3876.04$ $T_z=5355.67$ $M_y=4480.77$ $T_y=11.80$ $M_z=6.55$ $M_x=-17.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.32$ (sic.=23.665)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/1434) (sic.=5.737) $f_{z,g}=0.04$ (L/1650) (sic.=6.600)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/2594) (sic.=8.650) $f_{z,g}=0.02$ (L/2988) (sic.=9.962)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1058) (sic.=5.291) $f_{z,g}=0.05$ (L/1216) (sic.=6.081)

Asta n. 3076 (-1195 -1361) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1388.93$ $T_z=-2850.35$ $M_y=2416.22$ $T_y=-2.62$ $M_z=-16.60$ $M_x=14.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.91$ $\sigma_{m,d}=71.65$ (sic.=1.929)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1355.62$ $T_z=-2452.44$ $M_y=2078.63$ $T_y=10.14$ $M_z=-8.57$ $M_x=13.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.86$ (sic.=41.530)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1376.48$ $T_z=-2827.56$ $M_y=723.04$ $T_y=-2.62$ $M_z=-15.04$ $M_x=14.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1388.93$ $T_z=-2850.35$ $M_y=2416.22$ $T_y=-2.62$ $M_z=-16.60$ $M_x=14.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.91$ $\sigma_{m,d}=71.65$ (sic.=1.929)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1388.93$ $T_z=-2850.35$ $M_y=2416.22$ $T_y=-2.62$ $M_z=-16.60$ $M_x=14.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=11.75$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=4.167)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1388.93$ $T_z=-2850.35$ $M_y=2416.22$ $T_y=-2.62$ $M_z=-16.60$ $M_x=14.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=11.75$ (sic.=2.043)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1388.93$ $T_z=-2850.35$ $M_y=2416.22$ $T_y=-2.62$ $M_z=-16.60$ $M_x=14.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=71.65$ (sic.=2.014)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3635) (sic.=14.544) $f_{z,g}=0.01$ (L/4047) (sic.=16.191)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6653) (sic.=22.177)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/2672) (sic.=13.363) $f_{z,g}=0.02$ (L/2967) (sic.=14.837)

Asta n. 3076 (-999 -1195) Tlg-26x28cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=487.02$ $T_z=-985.47$ $M_y=724.80$ $T_y=15.27$ $M_z=4.09$ $M_x=-1.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.67$ $\sigma_{m,d}=21.46$ (sic.=6.391)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=477.15$ $T_z=-852.08$ $M_y=624.76$ $T_y=16.92$ $M_z=4.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=471.37$ $T_z=-956.81$ $M_y=-3.55$ $T_y=15.27$ $M_z=-7.36$ $M_x=-1.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=487.02$ $T_z=-985.47$ $M_y=724.80$ $T_y=15.27$ $M_z=4.09$ $M_x=-1.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.67$ $\sigma_{m,d}=21.46$ (sic.=6.391)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=487.02$ $T_z=-985.47$ $M_y=724.80$ $T_y=15.27$ $M_z=4.09$ $M_x=-1.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=34.878)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=487.02$ $T_z=-985.47$ $M_y=724.80$ $T_y=15.27$ $M_z=4.09$ $M_x=-1.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ (sic.=5.909)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=487.02$ $T_z=-985.47$ $M_y=724.80$ $T_y=15.27$ $M_z=4.09$ $M_x=-1.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=21.46$ (sic.=6.721)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/30247) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/54236) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22152) (sic. >100)

Asta n. 3196 (-2074 -2073) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=2.88$ $T_z=-36.20$ $M_y=6.02$ $T_y=-19.27$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=0.99$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-2.88$ $T_z=-29.24$ $M_y=3.93$ $T_y=-9.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.40$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.88$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.02$ $M_{y,eq}=4.51$
 [Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.57$ $M_{z,eq}=-2.68$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.74$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=4.42$ $T_z=-33.66$ $M_y=5.21$ $T_y=-13.82$ $M_z=-1.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=2.88$ $T_z=-36.20$ $M_y=6.02$ $T_y=-19.27$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=0.99$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.028)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-2.88$ $T_z=-36.20$ $M_y=6.02$ $T_y=-19.27$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.99$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.42$ $T_z=-1.12$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 29 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/44739) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/83887) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/30504) (sic. >100)

Asta n. 4005 (-2612 -2611) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=2.28$ $T_z=43.44$ $M_y=7.38$ $T_y=-24.79$ $M_z=4.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.26$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.20$
 Sollecitazioni: $N=-2.28$ $T_z=40.73$ $M_y=6.49$ $T_y=-11.94$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.28$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.38$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=5.54$
 [Par.] $M_{z,sx}=-4.89$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=3.67$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.95$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=4.06$ $T_z=38.57$ $M_y=5.82$ $T_y=-23.66$ $M_z=4.53$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=2.28$ $T_z=43.44$ $M_y=7.38$ $T_y=-24.79$ $M_z=4.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.26$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-2.28$ $T_z=43.44$ $M_y=7.38$ $T_y=-24.79$ $M_z=4.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.26$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-4.06$ $T_z=38.57$ $M_y=5.82$ $T_y=-23.66$ $M_z=4.53$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/47934) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/37282) (sic. >100)

Asta n. 4026 (-2673 -2672) Tlg-18x18 Crit. 1

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=4.28$ $T_z=38.37$ $M_y=6.14$ $T_y=5.52$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=0.81$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=113.79$ $M_y=18.21$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.87$ (sic.=68.338)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=129.14$ $M_y=20.66$ $T_y=-8.39$ $M_z=1.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.26$ (sic.=64.794)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-4.28$
[Par.] $M_{y,sx}=-6.14$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=4.60$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.77$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=1.06$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.58$ (sic. >100)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=4.28$ $T_z=38.37$ $M_y=6.14$ $T_y=5.52$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=4.28$ $T_z=38.37$ $M_y=6.14$ $T_y=5.52$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=0.81$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=129.14$ $M_y=20.66$ $T_y=-8.39$ $M_z=1.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-2.69$ $T_z=38.37$ $M_y=6.14$ $T_y=5.60$ $M_z=1.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.82$ (sic. >100)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=129.14$ $M_y=20.66$ $T_y=-8.39$ $M_z=1.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.26$ (sic.=64.794)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-4.28$ $T_z=38.37$ $M_y=6.14$ $T_y=5.52$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/95869) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/41943) (sic. >100)
- Asta n. 4161 (-2635 -2634) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=3.51$ $T_z=-42.70$ $M_y=7.15$ $T_y=23.20$ $M_z=4.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.19$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-2.09$ $T_z=-34.59$ $M_y=4.68$ $T_y=10.91$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-3.51
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-7.15$ $M_{y,eq}=5.36$
[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=4.38$ $M_{z,eq}=3.29$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.89$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=3.51 $T_z=1.96$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.20$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: N=3.51 $T_z=-42.70$ $M_y=7.15$ $T_y=23.20$ $M_z=4.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.19$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: N=0.00 $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: N=-2.09 $T_z=-42.74$ $M_y=7.16$ $T_y=23.29$ $M_z=4.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.19$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: N=0.00 $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-3.51 $T_z=1.96$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.20$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/134218) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/51622) (sic. >100)

Asta n. 4182 (-2699 -2698) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: N=2.42 $T_z=-36.42$ $M_y=6.09$ $T_y=-19.75$ $M_z=-3.73$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.01$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.28$
Sollecitazioni: N=-2.42 $T_z=-31.79$ $M_y=4.64$ $T_y=-10.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: N=0.00 $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: N=-2.42
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.09$ $M_{y,eq}=4.57$
[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.73$ $M_{z,eq}=-2.79$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.76$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=4.09 $T_z=-1.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.58$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=2.42$ $T_z=-36.42$ $M_y=6.09$ $T_y=-19.75$ $M_z=-3.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.01$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-2.42$ $T_z=-36.42$ $M_y=6.09$ $T_y=-19.75$ $M_z=-3.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.01$ (sic. >100)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.09$ $T_z=-1.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.58$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/167773) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/74565) (sic. >100)
- Asta n. 5006 (-2701 -2700) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=3.52$ $T_z=43.49$ $M_y=7.40$ $T_y=-24.89$ $M_z=4.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.27$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.20$
 Sollecitazioni: $N=-3.52$ $T_z=40.77$ $M_y=6.50$ $T_y=-11.84$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-3.52$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.40$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=5.55$
 [Par.] $M_{z,sx}=-4.92$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=3.69$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.95$ (sic. >100)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=6.94$ $T_z=38.46$ $M_y=5.79$ $T_y=-23.89$ $M_z=4.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=3.52$ $T_z=43.49$ $M_y=7.40$ $T_y=-24.89$ $M_z=4.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.27$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-3.52$ $T_z=43.49$ $M_y=7.40$ $T_y=-24.89$ $M_z=4.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.27$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-6.94$ $T_z=38.46$ $M_y=5.79$ $T_y=-23.89$ $M_z=4.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/95869) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/41943) (sic. >100)

Asta n. 5006 (-2702 -2701) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=313.28$ $T_z=-283.24$ $M_y=214.49$ $T_y=156.31$ $M_z=151.85$ $M_x=-3.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.97$ $\sigma_{m,d}=37.69$ (sic.=5.086)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.56$
Sollecitazioni: $N=-316.04$ $T_z=195.16$ $M_y=52.41$ $T_y=-74.94$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.40$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.39$ (sic.=32.640)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-440.42$ $T_z=-831.53$ $M_y=580.16$ $T_y=408.93$ $M_z=317.58$ $M_x=-6.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.36$ (sic.=1.550)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-440.42$
[Par.] $M_{y,sx}=-548.01$ $M_{y,dx}=-580.16$ $M_{y,eq}=580.16$
[Par.] $M_{z,sx}=-213.21$ $M_{z,dx}=317.58$ $M_{z,eq}=317.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.36$ $\sigma_{m,d}=92.36$ (sic.=1.482)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=313.28$ $T_z=254.03$ $M_y=152.81$ $T_y=-137.53$ $M_z=112.53$ $M_x=-3.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.97$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-339.69$ $T_z=948.11$ $M_y=629.29$ $T_y=-370.12$ $M_z=230.97$ $M_x=-7.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=313.28$ $T_z=-283.24$ $M_y=214.49$ $T_y=156.31$ $M_z=151.85$ $M_x=-3.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.97$ $\sigma_{m,d}=37.69$ (sic.=5.086)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-339.69$ $T_z=-975.57$ $M_y=687.23$ $T_y=404.88$ $M_z=304.33$ $M_x=-7.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=9.78$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=6.008)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-339.69$ $T_z=-975.57$ $M_y=687.23$ $T_y=404.88$ $M_z=304.33$ $M_x=-7.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=9.78$ (sic.=2.454)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-440.42$ $T_z=-831.53$ $M_y=580.16$ $T_y=408.93$ $M_z=317.58$ $M_x=-6.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.36$ $\sigma_{m,d}=-92.36$ (sic.=1.550)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-440.42$ $T_z=-831.53$ $M_y=580.16$ $T_y=408.93$ $M_z=317.58$ $M_x=-6.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.36$ (sic.=1.550)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-541.15$ $T_z=684.47$ $M_y=466.73$ $T_y=-348.81$ $M_z=195.45$ $M_x=-6.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.67$ (sic.=75.439)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1480) (sic.=5.921) $f_{z,L}=0.27$ (L/1583) (sic.=6.334)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/2580) (sic.=8.601) $f_{z,L}=0.16$ (L/2714) (sic.=9.049)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.38$ (L/1103) (sic.=5.518) $f_{z,L}=0.36$ (L/1186) (sic.=5.935)
- Asta n. 5006 (-2703 -2702) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=166.15$ $T_z=-274.80$ $M_y=198.42$ $T_y=134.64$ $M_z=114.06$ $M_x=3.95$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=32.15$ (sic.=5.971)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SLU $X_l=1.08$
 Sollecitazioni: $N=-410.06$ $T_z=151.98$ $M_y=-298.29$ $T_y=-182.32$ $M_z=0.00$ $M_x=8.85$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-30.69$ (sic.=4.692)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-331.67$ $T_z=-956.79$ $M_y=618.27$ $T_y=289.95$ $M_z=139.15$ $M_x=10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=77.92$ (sic.=1.956)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-348.95$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-537.49$ $M_{y,eq}=403.12$
 [Par.] $M_{z,sx}=-237.58$ $M_{z,dx}=113.67$ $M_{z,eq}=228.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $\sigma_{m,d}=64.96$ (sic.=2.130)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=166.15$ $T_z=158.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-156.23$ $M_z=151.45$ $M_x=3.95$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-331.67$ $T_z=593.10$ $M_y=0.00$ $T_y=-334.46$ $M_z=214.82$ $M_x=10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=166.15$ $T_z=-274.80$ $M_y=198.42$ $T_y=134.64$ $M_z=114.06$ $M_x=3.95$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=32.15$ (sic.=5.971)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-331.67$ $T_z=-956.79$ $M_y=618.27$ $T_y=289.95$ $M_z=139.15$ $M_x=10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=9.26$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=6.700)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-331.67$ $T_z=-956.79$ $M_y=618.27$ $T_y=289.95$ $M_z=139.15$ $M_x=10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.26$ (sic.=2.593)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-331.67$ $T_z=-956.79$ $M_y=618.27$ $T_y=289.95$ $M_z=139.15$ $M_x=10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.02$ $\sigma_{m,d}=-77.92$ (sic.=1.956)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-331.67$ $T_z=-956.79$ $M_y=618.27$ $T_y=289.95$ $M_z=139.15$ $M_x=10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=77.92$ (sic.=1.956)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.17$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-410.06$ $T_z=506.01$ $M_y=0.00$ $T_y=-347.41$ $M_z=239.88$ $M_x=8.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.27$ (sic.=99.556)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1557) (sic.=6.230) $f_{z,g}=0.21$ (L/1596) (sic.=6.385)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2639) (sic.=8.800) $f_{z,g}=0.12$ (L/2723) (sic.=9.079)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.29$ (L/1172) (sic.=5.863) $f_{z,g}=0.28$ (L/1199) (sic.=5.997)
- Asta n. 5006 (-2704 -2703) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=251.14$ $T_z=281.37$ $M_y=205.79$ $T_y=-108.14$ $M_z=68.65$ $M_x=-3.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ $\sigma_{m,d}=28.23$ (sic.=6.424)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.50$
Sollecitazioni: $N=-222.09$ $T_z=-509.28$ $M_y=0.00$ $T_y=384.59$ $M_z=302.89$ $M_x=-7.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.16$ (sic.=4.108)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-205.08$ $T_z=996.89$ $M_y=700.04$ $T_y=-259.66$ $M_z=81.72$ $M_x=-7.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=80.43$ (sic.=1.848)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-222.09$
[Par.] $M_{y,sx}=-604.93$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=453.70$
[Par.] $M_{z,sx}=-70.83$ $M_{z,dx}=302.89$ $M_{z,eq}=242.92$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.69$ $\sigma_{m,d}=71.67$ (sic.=1.951)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=251.14$ $T_z=276.80$ $M_y=189.82$ $T_y=-108.14$ $M_z=68.65$ $M_x=-3.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-222.09$ $T_z=855.45$ $M_y=604.93$ $T_y=-251.79$ $M_z=70.83$ $M_x=-7.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=251.14$ $T_z=281.37$ $M_y=205.79$ $T_y=-108.14$ $M_z=68.65$ $M_x=-3.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ $\sigma_{m,d}=28.23$ (sic.=6.424)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-205.08$ $T_z=996.89$ $M_y=700.04$ $T_y=-259.66$ $M_z=81.72$ $M_x=-7.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=9.54$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=6.316)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-205.08$ $T_z=996.89$ $M_y=700.04$ $T_y=-259.66$ $M_z=81.72$ $M_x=-7.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=9.54$ (sic.=2.516)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-205.08$ $T_z=996.89$ $M_y=700.04$ $T_y=-259.66$ $M_z=81.72$ $M_x=-7.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.63$ $\sigma_{m,d}=-80.43$ (sic.=1.848)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-205.08$ $T_z=996.89$ $M_y=700.04$ $T_y=-259.66$ $M_z=81.72$ $M_x=-7.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=80.43$ (sic.=1.848)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-319.39$ $T_z=276.80$ $M_y=189.82$ $T_y=-108.14$ $M_z=68.65$ $M_x=-3.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.99$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1551) (sic.=6.208) $f_{z,g}=0.22$ (L/1598) (sic.=6.393)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2635) (sic.=8.785) $f_{z,g}=0.13$ (L/2728) (sic.=9.096)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1167) (sic.=5.837) $f_{z,g}=0.29$ (L/1200) (sic.=6.004)

Asta n. 5006 (-2705 -2704) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=225.41 T_z=284.95 M_y=206.97 T_y=-152.71 M_z=141.91 M_x=2.45
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,t}=106.33
 L=461.00 $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ K_{c,y}=0.38 K_{c,z}=0.38
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ $\sigma_{m,d}=35.89$ (sic.=5.388)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU Xl=1.06
 Sollecitazioni: N=-547.07 T_z=428.08 M_y=0.00 T_y=-266.35 M_z=41.17 M_x=5.04
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ K_{crit}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.24$ (sic.=33.998)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-476.46 T_z=864.00 M_y=616.10 T_y=-425.42 M_z=340.92 M_x=5.55
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ K_{crit}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=98.46$ (sic.=1.456)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: N=-476.46
 [Par.] M_{y,sx}=-616.10 M_{y,dx}=-624.49 M_{y,eq}=624.49
 [Par.] M_{z,sx}=-340.92 M_{z,dx}=244.89 M_{z,eq}=340.92
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=461.00 $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ K_{c,y}=0.38 K_{c,z}=0.38
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.47$ $\sigma_{m,d}=99.32$ (sic.=1.373)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=225.41 T_z=277.80 M_y=193.22 T_y=-152.71 M_z=141.91 M_x=2.45
 Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 f_{c,0,t}=106.33
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-476.46 T_z=864.00 M_y=616.10 T_y=-425.42 M_z=340.92 M_x=5.55
 Resistenze: K_{mod}=0.80
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=225.41 T_z=284.95 M_y=206.97 T_y=-152.71 M_z=141.91 M_x=2.45
 Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 f_{c,0,t}=106.33 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ $\sigma_{m,d}=35.89$ (sic.=5.388)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-405.85 T_z=1011.54 M_y=725.12 T_y=-424.38 M_z=333.41 M_x=6.05
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50
 Tensioni: $\tau_d=10.16$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=5.574)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-405.85 T_z=1011.54 M_y=725.12 T_y=-424.38 M_z=333.41 M_x=6.05
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50 K₁=1.00 f_{v,d}=24.00
 Tensioni: $\tau_d=10.16$ (sic.=2.363)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-476.46 T_z=864.00 M_y=616.10 T_y=-425.42 M_z=340.92 M_x=5.55
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=112.00 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.47$ $\sigma_{m,d}=98.46$ (sic.=1.455)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-476.46 T_z=864.00 M_y=616.10 T_y=-425.42 M_z=340.92 M_x=5.55
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=98.46$ (sic.=1.456)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU Xl=0.17
 Sollecitazioni: N=-547.07 T_z=716.45 M_y=507.08 T_y=-426.47 M_z=348.43 M_x=5.04
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=126.00
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ (sic.=74.623)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.35$ (L/1254) (sic.=5.019) $f_{z,l}=0.33$ (L/1336) (sic.=5.345)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.20$ (L/2186) (sic.=7.288) $f_{z,l}=0.19$ (L/2290) (sic.=7.634)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.47$ (L/935) (sic.=4.679) $f_{z,l}=0.44$ (L/1002) (sic.=5.011)
- Asta n. 5006 (-2706 -2705) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=6.18$ $T_z=-42.85$ $M_y=7.19$ $T_y=23.52$ $M_z=4.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.20$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-6.18$ $T_z=-34.70$ $M_y=4.71$ $T_y=10.68$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-6.18$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-7.19$ $M_{y,eq}=5.39$
[Par.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=4.49$ $M_{z,eq}=3.36$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.90$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.18$ $T_z=-2.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=6.18$ $T_z=-42.85$ $M_y=7.19$ $T_y=23.52$ $M_z=4.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.20$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=-6.18$ $T_z=-42.85$ $M_y=7.19$ $T_y=23.52$ $M_z=4.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.20$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.18$ $T_z=-2.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/61008) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/47935) (sic. >100)

Asta n. 5009 (-2726 -2725) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=5.11$ $T_z=43.57$ $M_y=7.42$ $T_y=-25.06$ $M_z=4.98$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.28$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.20$
 Sollecitazioni: $N=-5.11$ $T_z=40.85$ $M_y=6.52$ $T_y=-11.67$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-5.11$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.42$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=5.57$
 [Par.] $M_{z,sx}=-4.98$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=3.73$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.96$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=11.30$ $T_z=38.40$ $M_y=5.77$ $T_y=-24.02$ $M_z=4.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=5.11$ $T_z=43.57$ $M_y=7.42$ $T_y=-25.06$ $M_z=4.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.28$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-5.11$ $T_z=43.57$ $M_y=7.42$ $T_y=-25.06$ $M_z=4.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.28$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-11.30$ $T_z=38.40$ $M_y=5.77$ $T_y=-24.02$ $M_z=4.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/47934) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/33554) (sic. >100)
- Asta n. 5009 (-2727 -2726) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=23.56$ $T_z=-300.27$ $M_y=250.41$ $T_y=159.32$ $M_z=158.90$ $M_x=-2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=42.11$ (sic.=4.715)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.84$
 Sollecitazioni: $N=-415.92$ $T_z=129.55$ $M_y=0.00$ $T_y=-88.06$ $M_z=-40.63$ $M_x=-2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.18$ (sic.=42.101)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-527.66$ $T_z=-872.52$ $M_y=664.76$ $T_y=412.80$ $M_z=326.32$ $M_x=-5.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=101.96$ (sic.=1.393)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU

Sollecitazioni: $N=-527.66$
 [Par.] $M_{y,sx}=-459.60$ $M_{y,dx}=-664.76$ $M_{y,eq}=621.59$
 [Par.] $M_{z,sx}=-205.60$ $M_{z,dx}=326.32$ $M_{z,eq}=326.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ $\sigma_{m,d}=97.52$ (sic.=1.391)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=103.43$ $T_z=245.86$ $M_y=135.83$ $T_y=-133.08$ $M_z=102.73$ $M_x=-2.04$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-527.66$ $T_z=775.29$ $M_y=459.60$ $T_y=-355.59$ $M_z=205.60$ $M_x=-5.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=23.56$ $T_z=-300.27$ $M_y=250.41$ $T_y=159.32$ $M_z=158.90$ $M_x=-2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=42.11$ (sic.=4.715)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-551.63$ $T_z=-1021.21$ $M_y=781.78$ $T_y=407.84$ $M_z=310.94$ $M_x=-5.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=10.18$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=5.548)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-551.63$ $T_z=-1021.21$ $M_y=781.78$ $T_y=407.84$ $M_z=310.94$ $M_x=-5.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=10.18$ (sic.=2.357)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-527.66$ $T_z=-872.52$ $M_y=664.76$ $T_y=412.80$ $M_z=326.32$ $M_x=-5.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ $\sigma_{m,d}=-101.96$ (sic.=1.393)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-527.66$ $T_z=-872.52$ $M_y=664.76$ $T_y=412.80$ $M_z=326.32$ $M_x=-5.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=101.96$ (sic.=1.393)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-626.05$ $T_z=773.81$ $M_y=457.87$ $T_y=-356.17$ $M_z=206.82$ $M_x=-5.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.93$ (sic.=65.208)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1469) (sic.=5.878) $f_{z,l}=0.27$ (L/1569) (sic.=6.279)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/2563) (sic.=8.546) $f_{z,l}=0.16$ (L/2692) (sic.=8.975)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.39$ (L/1095) (sic.=5.479) $f_{z,l}=0.36$ (L/1177) (sic.=5.887)

Asta n. 5009 (-2728 -2727) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=30.14$ $T_z=-269.31$ $M_y=179.76$ $T_y=130.77$ $M_z=108.00$ $M_x=2.60$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=29.61$ (sic.=6.660)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-559.69$ $T_z=528.31$ $M_y=0.00$ $T_y=-351.09$ $M_z=247.54$ $M_x=6.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.47$ (sic.=5.026)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-594.75$ $T_z=-931.50$ $M_y=532.29$ $T_y=283.24$ $M_z=129.13$ $M_x=7.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=68.05$ (sic.=2.248)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-559.69$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-460.71$ $M_{y,eq}=354.51$

[Par.] $M_{z,sx}=-247.54$ $M_{z,dx}=106.28$ $M_{z,eq}=229.98$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=60.13$ (sic.=2.265)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=214.62$ $T_z=168.34$ $M_y=0.00$ $T_y=-146.76$ $M_z=136.02$ $M_x=2.58$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-559.69$ $T_z=528.31$ $M_y=0.00$ $T_y=-351.09$ $M_z=247.54$ $M_x=6.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=30.14$ $T_z=-269.31$ $M_y=179.76$ $T_y=130.77$ $M_z=108.00$ $M_x=2.60$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=29.61$ (sic.=6.660)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-594.75$ $T_z=-931.50$ $M_y=532.29$ $T_y=283.24$ $M_z=129.13$ $M_x=7.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=9.01$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=7.071)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-594.75$ $T_z=-931.50$ $M_y=532.29$ $T_y=283.24$ $M_z=129.13$ $M_x=7.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.01$ (sic.=2.662)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-594.75$ $T_z=-931.50$ $M_y=532.29$ $T_y=283.24$ $M_z=129.13$ $M_x=7.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.84$ $\sigma_{m,d}=-68.05$ (sic.=2.247)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-594.75$ $T_z=-931.50$ $M_y=532.29$ $T_y=283.24$ $M_z=129.13$ $M_x=7.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=68.05$ (sic.=2.248)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-652.43$ $T_z=528.77$ $M_y=0.00$ $T_y=-352.36$ $M_z=249.71$ $M_x=6.62$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.01$ (sic.=62.572)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1355) (sic.=5.423) $f_{z,g}=0.24$ (L/1403) (sic.=5.612)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/2316) (sic.=7.722) $f_{z,g}=0.14$ (L/2410) (sic.=8.035)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.33$ (L/1017) (sic.=5.087) $f_{z,g}=0.32$ (L/1051) (sic.=5.255)

Asta n. 5009 (-2729 -2728) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=195.72$ $T_z=275.29$ $M_y=184.56$ $T_y=-109.16$ $M_z=69.99$ $M_x=-2.83$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ $\sigma_{m,d}=26.19$ (sic.=7.032)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.50$
 Sollecitazioni: $N=-358.35$ $T_z=-525.71$ $M_y=0.00$ $T_y=385.36$ $M_z=304.48$ $M_x=-5.78$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.32$ (sic.=4.086)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-323.98$ $T_z=979.39$ $M_y=638.86$ $T_y=-259.49$ $M_z=81.27$ $M_x=-5.84$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=74.09$ (sic.=2.012)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-358.35$
 [Par.] $M_{y,sx}=-547.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=410.63$
 [Par.] $M_{z,sx}=-69.73$ $M_{z,dx}=304.48$ $M_{z,eq}=243.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=367.00 $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.11$ $\sigma_{m,d}=67.27$ (sic.=2.062)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=195.72$ $T_z=272.03$ $M_y=173.17$ $T_y=-109.16$ $M_z=69.99$ $M_x=-2.83$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-358.35$ $T_z=839.02$ $M_y=547.51$ $T_y=-251.02$ $M_z=69.73$ $M_x=-5.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=195.72$ $T_z=275.29$ $M_y=184.56$ $T_y=-109.16$ $M_z=69.99$ $M_x=-2.83$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ $\sigma_{m,d}=26.19$ (sic.=7.032)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-323.98$ $T_z=979.39$ $M_y=638.86$ $T_y=-259.49$ $M_z=81.27$ $M_x=-5.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=9.38$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=6.533)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-323.98$ $T_z=979.39$ $M_y=638.86$ $T_y=-259.49$ $M_z=81.27$ $M_x=-5.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=9.38$ (sic.=2.558)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-323.98$ $T_z=979.39$ $M_y=638.86$ $T_y=-259.49$ $M_z=81.27$ $M_x=-5.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.00$ $\sigma_{m,d}=-74.09$ (sic.=2.012)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-323.98$ $T_z=979.39$ $M_y=638.86$ $T_y=-259.49$ $M_z=81.27$ $M_x=-5.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=74.09$ (sic.=2.012)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-358.35$ $T_z=839.02$ $M_y=547.51$ $T_y=-251.02$ $M_z=69.73$ $M_x=-5.78$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.11$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1401) (sic.=5.605) $f_{z,g}=0.24$ (L/1451) (sic.=5.806)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/2396) (sic.=7.987) $f_{z,g}=0.14$ (L/2496) (sic.=8.321)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.33$ (L/1050) (sic.=5.255) $f_{z,g}=0.32$ (L/1086) (sic.=5.433)

Asta n. 5009 (-2730 -2729) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=134.34$ $T_z=295.18$ $M_y=230.78$ $T_y=-155.78$ $M_z=149.51$ $M_x=2.23$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
L=461.00 $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=39.12$ (sic.=5.000)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=4.02$
Sollecitazioni: $N=-80.23$ $T_z=-200.09$ $M_y=42.93$ $T_y=79.18$ $M_z=0.00$ $M_x=1.40$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.42$ (sic.=39.845)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-389.46$ $T_z=895.43$ $M_y=682.50$ $T_y=-430.61$ $M_z=353.14$ $M_x=4.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=106.55$ (sic.=1.338)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-389.46$
[Par.] $M_{y,sx}=-682.50$ $M_{y,dx}=-551.49$ $M_{y,eq}=682.50$
[Par.] $M_{z,sx}=-353.14$ $M_{z,dx}=234.10$ $M_{z,eq}=353.14$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=461.00 $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.20$ $\sigma_{m,d}=106.55$ (sic.=1.289)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=134.34$ $T_z=288.20$ $M_y=212.72$ $T_y=-155.78$ $M_z=149.51$ $M_x=2.23$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-389.46$ $T_z=895.43$ $M_y=682.50$ $T_y=-430.61$ $M_z=353.14$ $M_x=4.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=134.34$ $T_z=295.18$ $M_y=230.78$ $T_y=-155.78$ $M_z=149.51$ $M_x=2.23$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=39.12$ (sic.=5.000)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-367.69$ $T_z=1044.82$ $M_y=795.63$ $T_y=-429.40$ $M_z=345.04$ $M_x=4.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=10.46$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=5.259)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-367.69$ $T_z=1044.82$ $M_y=795.63$ $T_y=-429.40$ $M_z=345.04$ $M_x=4.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=10.46$ (sic.=2.295)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-389.46$ $T_z=895.43$ $M_y=682.50$ $T_y=-430.61$ $M_z=353.14$ $M_x=4.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.20$ $\sigma_{m,d}=-106.55$ (sic.=1.338)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-389.46$ $T_z=895.43$ $M_y=682.50$ $T_y=-430.61$ $M_z=353.14$ $M_x=4.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=106.55$ (sic.=1.338)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-389.46$ $T_z=895.43$ $M_y=682.50$ $T_y=-430.61$ $M_z=353.14$ $M_x=4.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.20$ (sic.=93.175)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.35$ (L/1250) (sic.=5.000) $f_{z,l}=0.33$ (L/1330) (sic.=5.320)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.20$ (L/2182) (sic.=7.274) $f_{z,l}=0.19$ (L/2285) (sic.=7.617)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.48$ (L/931) (sic.=4.659) $f_{z,l}=0.44$ (L/997) (sic.=4.985)
- Asta n. 5009 (-2731 -2730) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=10.53$ $T_z=-42.72$ $M_y=7.15$ $T_y=23.24$ $M_z=4.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.19$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-4.99$ $T_z=-34.64$ $M_y=4.70$ $T_y=10.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-10.53$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-7.15$ $M_{y,eq}=5.36$
[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=4.40$ $M_{z,eq}=3.30$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=0.89$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$

-
- Sollecitazioni: $N=10.53$ $T_z=-1.98$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=10.53$ $T_z=-42.72$ $M_y=7.15$ $T_y=23.24$ $M_z=4.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.19$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-4.99$ $T_z=-42.79$ $M_y=7.17$ $T_y=23.39$ $M_z=4.45$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.20$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-10.53$ $T_z=-1.98$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/95870) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)
- Asta n. 5012 (-2746 -2745) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=15.05$ $T_z=43.11$ $M_y=7.28$ $T_y=-24.09$ $M_z=4.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=1.23$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.20$
 Sollecitazioni: $N=-6.48$ $T_z=40.92$ $M_y=6.54$ $T_y=-11.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-6.48$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.45$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=5.58$
 [Par.] $M_{z,sx}=-5.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=3.77$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.96$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=15.05$ $T_z=38.37$ $M_y=5.76$ $T_y=-24.09$ $M_z=4.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=15.05$ $T_z=43.11$ $M_y=7.28$ $T_y=-24.09$ $M_z=4.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=1.23$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-6.48$ $T_z=43.64$ $M_y=7.45$ $T_y=-25.21$ $M_z=5.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.28$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=-58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.779)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-15.05$ $T_z=38.37$ $M_y=5.76$ $T_y=-24.09$ $M_z=4.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/39475) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67108) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/27962) (sic. >100)
- Asta n. 5012 (-2747 -2746) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.56$
Sollecitazioni: $N=-102.07$ $T_z=161.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-105.01$ $M_z=46.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.74$ (sic.=37.121)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-558.73$ $T_z=-882.49$ $M_y=685.98$ $T_y=411.01$ $M_z=321.65$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=103.67$ (sic.=1.365)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-558.73$
[Par.] $M_{y,sx}=-438.77$ $M_{y,dx}=-685.98$ $M_{y,eq}=622.26$
[Par.] $M_{z,sx}=-208.51$ $M_{z,dx}=321.65$ $M_{z,eq}=321.65$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ $\sigma_{m,d}=97.11$ (sic.=1.391)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-558.37$ $T_z=779.47$ $M_y=446.35$ $T_y=-283.38$ $M_z=185.93$ $M_x=2.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-641.15$ $T_z=-1030.67$ $M_y=802.57$ $T_y=406.07$ $M_z=306.61$ $M_x=2.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=10.26$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=5.472)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-641.15$ $T_z=-1030.67$ $M_y=802.57$ $T_y=406.07$ $M_z=306.61$ $M_x=2.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=10.26$ (sic.=2.340)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-558.73$ $T_z=-882.49$ $M_y=685.98$ $T_y=411.01$ $M_z=321.65$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ $\sigma_{m,d}=-103.67$ (sic.=1.365)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-558.73$ $T_z=-882.49$ $M_y=685.98$ $T_y=411.01$ $M_z=321.65$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=103.67$ (sic.=1.365)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-641.15$ $T_z=893.00$ $M_y=512.09$ $T_y=-368.93$ $M_z=228.25$ $M_x=2.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.98$ (sic.=63.673)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1474) (sic.=5.898) $f_{z,l}=0.27$ (L/1578) (sic.=6.315)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/2575) (sic.=8.586) $f_{z,l}=0.16$ (L/2708) (sic.=9.027)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.38$ (L/1098) (sic.=5.493) $f_{z,l}=0.36$ (L/1182)

Relazione di calcolo

(sic.=5.915)

Asta n. 5012 (-2748 -2747) Tlg-18x18 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=3.58
Sollecitazioni: N=191.45 Tz=-262.55 My=156.78 Ty=114.86 Mz=80.26 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 f_{c,0,t}=106.33
L=357.50 λ_{rel,y}=1.17 λ_{rel,z}=1.17 K_{c,y}=0.57 K_{c,z}=0.57
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.59 σ_{m,d}=24.39 (sic.=7.690)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU Xl=0.17
Sollecitazioni: N=-566.19 Tz=534.90 My=0.00 Ty=-356.26 Mz=256.38 Mx=-1.51
Resistenze: Kmod=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.50 λ_{rel,m}=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=26.38 (sic.=4.853)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-628.60 Tz=-925.40 My=511.58 Ty=277.28 Mz=119.24 Mx=-2.50
Resistenze: Kmod=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=357.50 λ_{rel,m}=0.29 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=64.90 (sic.=2.352)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: N=-566.19
[Par.] My,sx=-0.00 My,dx=-438.30 My,eq=348.69
[Par.] Mz,sx=-256.38 Mz,dx=97.55 Mz,eq=230.06
Resistenze: Kmod=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=357.50 λ_{rel,y}=1.17 λ_{rel,z}=1.17 K_{c,y}=0.57 K_{c,z}=0.57
Tensioni: σ_{c,0,d}=-1.75 σ_{m,d}=59.54 (sic.=2.287)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND Xl=0.17
Sollecitazioni: N=191.45 Tz=170.33 My=0.00 Ty=-146.03 Mz=135.65 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 K_h=1.00 f_{c,0,t}=106.33
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.59 (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU Xl=0.17
Sollecitazioni: N=-531.22 Tz=545.99 My=0.00 Ty=-249.00 Mz=159.71 Mx=-2.76
Resistenze: Kmod=0.90
Tensioni: τ_{tor,d}=0.00 (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=3.58
Sollecitazioni: N=191.45 Tz=-262.55 My=156.78 Ty=114.86 Mz=80.26 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 K_h=1.00 f_{c,0,t}=106.33 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.59 σ_{m,d}=24.39 (sic.=7.690)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-628.60 Tz=-925.40 My=511.58 Ty=277.28 Mz=119.24 Mx=-2.50
Resistenze: Kmod=0.90 K_{cr}=0.50
Tensioni: τ_d=8.94 τ_{tor,d}=0.00 (sic.=7.193)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-628.60 Tz=-925.40 My=511.58 Ty=277.28 Mz=119.24 Mx=-2.50
Resistenze: Kmod=0.90 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=24.00
Tensioni: τ_d=8.94 (sic.=2.683)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-628.60 Tz=-925.40 My=511.58 Ty=277.28 Mz=119.24 Mx=-2.50
Resistenze: Kmod=0.90 f_{c,0,d}=126.00 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{c,0,d}=-1.94 σ_{m,d}=-64.90 (sic.=2.351)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU Xl=3.58
Sollecitazioni: N=-628.60 Tz=-925.40 My=511.58 Ty=277.28 Mz=119.24 Mx=-2.50
Resistenze: Kmod=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=64.90 (sic.=2.352)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=2.90
Sollecitazioni: N=-640.39 Tz=-526.74 My=-11.71 Ty=138.09 Mz=-39.87 Mx=-1.50
Resistenze: Kmod=0.90 f_{c,0,d}=126.00
Tensioni: σ_{c,0,d}=-1.98 (sic.=63.749)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) f_{z,l}=0.26 (L/1310) (sic.=5.244) f_{z,g}=0.25 (L/1361) (sic.=5.445)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) f_{z,l}=0.15 (L/2260) (sic.=7.533) f_{z,g}=0.14 (L/2356) (sic.=7.854)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) f_{z,l}=0.35 (L/981) (sic.=4.909) f_{z,g}=0.33 (L/1017) (sic.=5.089)

Relazione di calcolo

Asta n. 5012 (-2749 -2748) Tlg-18x18 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=48.13$ $T_z=273.65$ $M_y=178.81$ $T_y=-108.29$ $M_z=68.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=25.42$ (sic.=7.472)

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.50$
 Sollecitazioni: $N=-466.25$ $T_z=-532.17$ $M_y=0.00$ $T_y=385.36$ $M_z=304.34$ $M_x=1.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.31$ (sic.=4.088)

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-479.43$ $T_z=973.72$ $M_y=619.06$ $T_y=-260.55$ $M_z=82.88$ $M_x=2.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.22$ (sic.=2.067)

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-466.25$
 [Par.] $M_{y,sx}=-524.91$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=393.68$
 [Par.] $M_{z,sx}=-69.57$ $M_{z,dx}=304.34$ $M_{z,eq}=243.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.44$ $\sigma_{m,d}=65.51$ (sic.=2.098)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=3.26$
 Sollecitazioni: $N=143.06$ $T_z=-144.90$ $M_y=-37.22$ $T_y=135.68$ $M_z=108.58$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ (sic. >100)

 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-361.48$ $T_z=852.26$ $M_y=545.86$ $T_y=-200.45$ $M_z=71.16$ $M_x=2.42$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=48.13$ $T_z=273.65$ $M_y=178.81$ $T_y=-108.29$ $M_z=68.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=25.42$ (sic.=7.472)

 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-479.43$ $T_z=973.72$ $M_y=619.06$ $T_y=-260.55$ $M_z=82.88$ $M_x=2.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=9.33$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=6.608)

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-479.43$ $T_z=973.72$ $M_y=619.06$ $T_y=-260.55$ $M_z=82.88$ $M_x=2.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.33$ (sic.=2.571)

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-479.43$ $T_z=973.72$ $M_y=619.06$ $T_y=-260.55$ $M_z=82.88$ $M_x=2.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ $\sigma_{m,d}=-72.22$ (sic.=2.067)

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-479.43$ $T_z=973.72$ $M_y=619.06$ $T_y=-260.55$ $M_z=82.88$ $M_x=2.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.22$ (sic.=2.067)

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-466.25$ $T_z=832.55$ $M_y=524.91$ $T_y=-251.02$ $M_z=69.57$ $M_x=1.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.44$ (sic.=77.830)

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1358) (sic.=5.435) $f_{z,g}=0.25$ (L/1406) (sic.=5.625)

 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/2345) (sic.=7.818) $f_{z,g}=0.14$ (L/2443) (sic.=8.144)

 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.34$ (L/1016) (sic.=5.081) $f_{z,g}=0.33$ (L/1050) (sic.=5.250)

Asta n. 5012 (-2750 -2749) Tlg-18x18 Crit. 1

Relazione di calcolo

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=1.36$
Sollecitazioni: $N=-56.76$ $T_z=145.77$ $M_y=-32.86$ $T_y=-61.22$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.38$ (sic.=52.062)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-446.79$ $T_z=903.64$ $M_y=699.96$ $T_y=-431.08$ $M_z=352.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=108.31$ (sic.=1.314)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-446.79$
[Par.] $M_{y,sx}=-699.96$ $M_{y,dx}=-532.53$ $M_{y,eq}=683.85$
[Par.] $M_{z,sx}=-352.86$ $M_{z,dx}=231.74$ $M_{z,eq}=352.86$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.38$ $\sigma_{m,d}=106.66$ (sic.=1.281)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-388.89$ $T_z=916.69$ $M_y=703.40$ $T_y=-318.51$ $M_z=250.51$ $M_x=-1.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-485.52$ $T_z=1051.87$ $M_y=810.88$ $T_y=-430.48$ $M_z=346.24$ $M_x=-1.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=10.52$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=5.199)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-485.52$ $T_z=1051.87$ $M_y=810.88$ $T_y=-430.48$ $M_z=346.24$ $M_x=-1.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=10.52$ (sic.=2.281)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-446.79$ $T_z=903.64$ $M_y=699.96$ $T_y=-431.08$ $M_z=352.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.38$ $\sigma_{m,d}=-108.31$ (sic.=1.314)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-446.79$ $T_z=903.64$ $M_y=699.96$ $T_y=-431.08$ $M_z=352.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=108.31$ (sic.=1.314)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=4.61$
Sollecitazioni: $N=-446.79$ $T_z=-828.14$ $M_y=532.53$ $T_y=376.46$ $M_z=231.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.38$ (sic.=81.219)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.36$ (L/1245) (sic.=4.980) $f_{z,L}=0.33$ (L/1328) (sic.=5.314)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.20$ (L/2179) (sic.=7.264) $f_{z,L}=0.19$ (L/2287) (sic.=7.625)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.48$ (L/927) (sic.=4.637) $f_{z,L}=0.45$ (L/994) (sic.=4.974)
- Asta n. 5012 (-2751 -2750) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=14.47$ $T_z=-42.43$ $M_y=7.06$ $T_y=22.63$ $M_z=4.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=1.16$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-6.42$ $T_z=-34.61$ $M_y=4.69$ $T_y=10.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)

-
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-14.47$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-7.06$ $M_{y,eq}=5.30$
 [Par.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=4.20$ $M_{z,eq}=3.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=0.87$ (sic. >100)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=14.47$ $T_z=1.69$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.63$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=14.47$ $T_z=-42.43$ $M_y=7.06$ $T_y=22.63$ $M_z=4.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=1.16$ (sic. >100)

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ (sic.=16.482)

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-6.42$ $T_z=-42.76$ $M_y=7.16$ $T_y=23.32$ $M_z=4.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.19$ (sic. >100)

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-145.87$ $M_y=23.34$ $T_y=58.77$ $M_z=9.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ (sic.=46.778)

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-14.47$ $T_z=1.69$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.63$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ (sic. >100)

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/74565) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/39476) (sic. >100)
- Asta n. 5016 (-2763 -2762) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=16.09$ $T_z=41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=5.60$ $M_z=1.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=0.87$ (sic. >100)

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=125.83$ $M_y=20.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.07$ (sic.=61.798)

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=127.74$ $M_y=20.44$ $T_y=8.39$ $M_z=-1.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.24$ (sic.=65.476)

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-16.09$
 [Par.] $M_{y,sx}=-6.67$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=5.00$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.79$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=1.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=0.62$ (sic. >100)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=16.09$ $T_z=41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=5.60$ $M_z=1.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=16.09$ $T_z=41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=5.60$ $M_z=1.79$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=0.87$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=125.83$ $M_y=20.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=1.17$ (sic.=18.311)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-6.87$ $T_z=41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=6.58$ $M_z=2.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-0.90$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=125.83$ $M_y=20.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.07$ (sic.=61.798)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-16.09$ $T_z=41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=5.60$ $M_z=1.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/41943) (sic. >100)

Asta n. 5016 (-2764 -2763) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=2.01$
Sollecitazioni: $N=-951.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-308.99$ $T_y=5.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=439.50 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.79$ (sic.=4.027)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-951.51$ $T_z=-868.19$ $M_y=649.46$ $T_y=5.73$ $M_z=11.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=439.50 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=68.05$ (sic.=1.891)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-951.51$
[Par.] $M_y,sx=-486.97$ $M_y,dx=-649.46$ $M_y,eq=626.35$
[Lin.] $M_z,sx=12.20$ $M_z,dx=11.97$ $M_z,eq=-4.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.94$ $\sigma_{m,d}=64.94$ (sic.=1.754)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-951.51$ $T_z=-868.19$ $M_y=649.46$ $T_y=5.73$ $M_z=11.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.04$ (sic.=2.654)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-951.51$ $T_z=-868.19$ $M_y=649.46$ $T_y=5.73$ $M_z=11.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.94$ $\sigma_{m,d}=-68.05$ (sic.=1.889)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
Sollecitazioni: $N=-951.51$ $T_z=-868.19$ $M_y=649.46$ $T_y=5.73$ $M_z=11.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=68.05$ (sic.=1.891)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-951.51$ $T_z=791.18$ $M_y=486.97$ $T_y=5.73$ $M_z=-12.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.94$ (sic.=38.137)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1816) (sic.=7.266)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/3534) (sic.=11.781)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/1307) (sic.=6.538)

Asta n. 5016 (-2765 -2764) Tlg-18x18 Crit. 1

Relazione di calcolo

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=1.76$
Sollecitazioni: $N=-695.45$ $T_z=-92.11$ $M_y=-348.81$ $T_y=-4.66$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.89$ (sic.=3.567)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-695.45$ $T_z=-805.14$ $M_y=464.70$ $T_y=-4.66$ $M_z=-7.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.59$ (sic.=2.647)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-695.45$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-464.70$ $M_{y,eq}=357.20$
[Lin.] $M_{z,sx}=-8.22$ $M_{z,dx}=-7.62$ $M_{z,eq}=3.29$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ $\sigma_{m,d}=37.09$ (sic.=3.099)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-695.45$ $T_z=-805.14$ $M_y=464.70$ $T_y=-4.66$ $M_z=-7.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=7.46$ (sic.=2.862)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-695.45$ $T_z=-805.14$ $M_y=464.70$ $T_y=-4.66$ $M_z=-7.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ $\sigma_{m,d}=48.59$ (sic.=2.644)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-695.45$ $T_z=-805.14$ $M_y=464.70$ $T_y=-4.66$ $M_z=-7.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.59$ (sic.=2.647)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-695.45$ $T_z=531.79$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.66$ $M_z=8.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ (sic.=52.179)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1551) (sic.=6.206)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/3021) (sic.=10.071)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1116) (sic.=5.585)
- Asta n. 5016 (-2766 -2765) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 61 SLU $X_l=2.12$
Sollecitazioni: $N=-516.49$ $T_z=0.00$ $M_y=-271.30$ $T_y=41.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-27.91$ (sic.=5.159)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-696.60$ $T_z=836.32$ $M_y=521.38$ $T_y=34.12$ $M_z=-59.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=59.74$ (sic.=2.210)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-696.60$
[Par.] $M_{y,sx}=-521.38$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=391.04$
[Lin.] $M_{z,sx}=59.30$ $M_{z,dx}=59.96$ $M_{z,eq}=23.99$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ $\sigma_{m,d}=42.70$ (sic.=2.755)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-696.60$ $T_z=836.32$ $M_y=521.38$ $T_y=34.12$ $M_z=-59.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=7.75$ (sic.=2.753)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-696.60$ $T_z=836.32$ $M_y=521.38$ $T_y=34.12$ $M_z=-59.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ $\sigma_{m,d}=59.74$ (sic.=2.208)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-696.60$ $T_z=836.32$ $M_y=521.38$ $T_y=34.12$ $M_z=-59.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=59.74$ (sic.=2.210)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-696.60$ $T_z=836.32$ $M_y=521.38$ $T_y=34.12$ $M_z=-59.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ (sic.=52.093)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1521) (sic.=6.088)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2998) (sic.=9.997)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/1092) (sic.=5.460)

Asta n. 5016 (-2767 -2766) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=4.61$
Sollecitazioni: $N=-1036.10$ $T_z=-833.15$ $M_y=559.14$ $T_y=39.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=57.52$ (sic.=2.503)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-1049.40$ $T_z=894.42$ $M_y=675.09$ $T_y=-16.71$ $M_z=36.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=73.19$ (sic.=1.776)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-1049.40$
[Par.] $M_{y,sx}=-675.09$ $M_{y,dx}=-575.47$ $M_{y,eq}=675.09$
[Lin.] $M_{z,sx}=-36.32$ $M_{z,dx}=-37.78$ $M_{z,eq}=-15.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=461.00 $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=71.01$ (sic.=1.593)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-1049.40$ $T_z=894.42$ $M_y=675.09$ $T_y=-16.71$ $M_z=36.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=8.28$ (sic.=2.576)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-1049.40$ $T_z=894.42$ $M_y=675.09$ $T_y=-16.71$ $M_z=36.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=73.19$ (sic.=1.773)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-1049.40$ $T_z=894.42$ $M_y=675.09$ $T_y=-16.71$ $M_z=36.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=73.19$ (sic.=1.776)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-1049.40$ $T_z=894.42$ $M_y=675.09$ $T_y=-16.71$ $M_z=36.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ (sic.=34.580)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.29$ (L/1546) (sic.=6.186)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/3008) (sic.=10.027)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.40$ (L/1113) (sic.=5.569)

Asta n. 5016 (-2768 -2767) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=16.08$ $T_z=-41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=3.26$ $M_z=1.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=0.79$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-125.83$ $M_y=20.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.07$ (sic.=61.798)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-127.74$ $M_y=20.44$ $T_y=-8.39$ $M_z=-1.34$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.24$ (sic.=65.475)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-16.08$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-6.67$ $M_{y,eq}=5.00$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=1.04$ $M_{z,eq}=0.63$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=0.58$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=16.08$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=16.08$ $T_z=-41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=3.26$ $M_z=1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=0.79$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-125.83$ $M_y=20.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.17$ (sic.=18.311)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-6.91$ $T_z=-41.66$ $M_y=6.67$ $T_y=4.47$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-0.83$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-125.83$ $M_y=20.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.07$ (sic.=61.798)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-16.08$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/47935) (sic. >100)

Asta n. 5020 (-2753 -2752) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=12.44$ $T_z=37.11$ $M_y=6.31$ $T_y=21.23$ $M_z=-4.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=1.08$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-5.15$ $T_z=37.30$ $M_y=6.37$ $T_y=10.79$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.66$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-12.44$
 [Par.] $M_{y,sx}=-6.31$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=4.73$
 [Par.] $M_{z,sx}=4.20$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-3.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=0.81$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=12.44$ $T_z=32.44$ $M_y=4.82$ $T_y=11.20$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=12.44$ $T_z=37.11$ $M_y=6.31$ $T_y=21.23$ $M_z=-4.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=1.08$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-5.15$ $T_z=37.30$ $M_y=6.37$ $T_y=21.64$ $M_z=-4.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.10$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-12.44$ $T_z=32.44$ $M_y=4.82$ $T_y=11.20$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/41943) (sic. >100)

Asta n. 5020 (-2754 -2753) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.28$
 Sollecitazioni: $N=-119.14$ $T_z=193.42$ $M_y=87.75$ $T_y=67.54$ $M_z=0.00$ $M_x=1.09$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=439.50 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.03$ (sic.=19.496)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-511.74$ $T_z=-719.01$ $M_y=546.48$ $T_y=-332.80$ $M_z=-252.11$ $M_x=1.89$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=439.50 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=82.16$ (sic.=1.721)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-511.74$
 [Par.] $M_{y,sx}=-381.81$ $M_{y,dx}=-546.48$ $M_{y,eq}=513.02$
 [Par.] $M_{z,sx}=185.79$ $M_{z,dx}=-252.11$ $M_{z,eq}=-240.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=439.50 $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.58$ $\sigma_{m,d}=77.49$ (sic.=1.718)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-324.05$ $T_z=297.27$ $M_y=174.49$ $T_y=221.71$ $M_z=-113.26$ $M_x=2.67$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-550.30$ $T_z=-839.92$ $M_y=637.27$ $T_y=-315.76$ $M_z=-226.69$ $M_x=1.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.31$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=8.340)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-550.30$ $T_z=-839.92$ $M_y=637.27$ $T_y=-315.76$ $M_z=-226.69$ $M_x=1.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.31$ (sic.=2.889)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-511.74$ $T_z=-719.01$ $M_y=546.48$ $T_y=-332.80$ $M_z=-252.11$ $M_x=1.89$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.58$ $\sigma_{m,d}=-82.16$ (sic.=1.720)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-511.74$ $T_z=-719.01$ $M_y=546.48$ $T_y=-332.80$ $M_z=-252.11$ $M_x=1.89$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=82.16$ (sic.=1.721)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-578.18$ $T_z=639.59$ $M_y=380.18$ $T_y=301.37$ $M_z=-185.87$ $M_x=1.90$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.78$ (sic.=70.608)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.24$ (L/1784) (sic.=7.140) $f_{z,l}=0.22$ (L/1899) (sic.=7.597)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/3192) (sic.=10.642) $f_{z,l}=0.13$ (L/3319) (sic.=11.065)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.32$ (L/1320) (sic.=6.601) $f_{z,l}=0.30$ (L/1414) (sic.=7.073)
- Asta n. 5020 (-2755 -2754) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=130.79$ $T_z=-225.94$ $M_y=140.09$ $T_y=-103.43$ $M_z=-78.15$ $M_x=-1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=22.45$ (sic.=8.499)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-492.13$ $T_z=364.50$ $M_y=0.00$ $T_y=316.34$ $M_z=-242.61$ $M_x=-3.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_t=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-24.96$ (sic.=5.769)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-540.25$ $T_z=-770.39$ $M_y=441.21$ $T_y=-225.02$ $M_z=-100.75$ $M_x=-1.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_t=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=55.76$ (sic.=2.735)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-516.19$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-374.63$ $M_{y,eq}=291.13$
 [Par.] $M_{z,sx}=213.41$ $M_{z,dx}=-78.24$ $M_{z,eq}=-160.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.59$ $\sigma_{m,d}=46.42$ (sic.=2.864)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=130.79$ $T_z=143.53$ $M_y=0.00$ $T_y=68.86$ $M_z=-19.39$ $M_x=-1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-352.01$ $T_z=205.88$ $M_y=0.00$ $T_y=256.31$ $M_z=-208.67$ $M_x=-3.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=130.79$ $T_z=-225.94$ $M_y=140.09$ $T_y=-103.43$ $M_z=-78.15$ $M_x=-1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=22.45$ (sic.=8.499)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-540.25$ $T_z=-770.39$ $M_y=441.21$ $T_y=-225.02$ $M_z=-100.75$ $M_x=-1.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=7.43$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=10.423)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-540.25$ $T_z=-770.39$ $M_y=441.21$ $T_y=-225.02$ $M_z=-100.75$ $M_x=-1.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.43$ (sic.=3.230)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-540.25$ $T_z=-770.39$ $M_y=441.21$ $T_y=-225.02$ $M_z=-100.75$ $M_x=-1.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.67$ $\sigma_{m,d}=55.76$ (sic.=2.734)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-540.25$ $T_z=-770.39$ $M_y=441.21$ $T_y=-225.02$ $M_z=-100.75$ $M_x=-1.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=55.76$ (sic.=2.735)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.17$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-516.19$ $T_z=437.67$ $M_y=0.00$ $T_y=295.23$ $M_z=-213.41$ $M_x=-2.35$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.59$ (sic.=70.300)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1639) (sic.=6.560) $f_{z,g}=0.20$ (L/1700) (sic.=6.804)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2889) (sic.=9.630) $f_{z,g}=0.11$ (L/3013) (sic.=10.046)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1217) (sic.=6.086) $f_{z,g}=0.27$ (L/1260) (sic.=6.303)
- Asta n. 5020 (-2756 -2755) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=75.16$ $T_z=232.84$ $M_y=150.06$ $T_y=109.15$ $M_z=-87.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=24.42$ (sic.=7.960)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.50$
Sollecitazioni: $N=-364.70$ $T_z=-444.21$ $M_y=0.00$ $T_y=-266.54$ $M_z=-159.63$ $M_x=1.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.42$ (sic.=7.794)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-401.56$ $T_z=797.37$ $M_y=485.30$ $T_y=255.12$ $M_z=-146.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=65.01$ (sic.=2.381)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-364.70$
[Par.] $M_{y,sx}=-415.75$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=312.82$
[Par.] $M_{z,sx}=145.89$ $M_{z,dx}=-159.63$ $M_{z,eq}=-159.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.13$ $\sigma_{m,d}=48.61$ (sic.=2.781)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=75.16$ $T_z=226.78$ $M_y=128.88$ $T_y=67.25$ $M_z=-14.28$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-208.60$ $T_z=318.47$ $M_y=194.80$ $T_y=200.33$ $M_z=-109.22$ $M_x=2.32$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=75.16$ $T_z=232.84$ $M_y=150.06$ $T_y=109.15$ $M_z=-87.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=24.42$ (sic.=7.960)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-364.70$ $T_z=682.12$ $M_y=415.75$ $T_y=258.68$ $M_z=-145.89$ $M_x=1.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=6.75$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=9.967)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-401.56$ $T_z=797.37$ $M_y=485.30$ $T_y=255.12$ $M_z=-146.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.75$ (sic.=3.096)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-401.56$ $T_z=797.37$ $M_y=485.30$ $T_y=255.12$ $M_z=-146.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.24$ $\sigma_{m,d}=-65.01$ (sic.=2.380)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-401.56$ $T_z=797.37$ $M_y=485.30$ $T_y=255.12$ $M_z=-146.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=65.01$ (sic.=2.381)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-364.70$ $T_z=682.12$ $M_y=415.75$ $T_y=258.68$ $M_z=-145.89$ $M_x=1.37$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.13$ (sic.=99.501)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1561) (sic.=6.246) $f_{z,g}=0.22$ (L/1604) (sic.=6.418)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2743) (sic.=9.144) $f_{z,g}=0.12$ (L/2847) (sic.=9.492)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1161) (sic.=5.806) $f_{z,g}=0.29$ (L/1188) (sic.=5.942)

Asta n. 5020 (-2757 -2756) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.77$
Sollecitazioni: $N=-52.84$ $T_z=198.95$ $M_y=86.76$ $T_y=68.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.93$ (sic.=19.717)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-410.73$ $T_z=877.55$ $M_y=687.62$ $T_y=319.91$ $M_z=-224.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=461.00 $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=93.80$ (sic.=1.657)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-410.73$
[Par.] $M_{y,sx}=-687.62$ $M_{y,dx}=-501.73$ $M_{y,eq}=660.19$
[Par.] $M_{z,sx}=224.15$ $M_{z,dx}=-249.14$ $M_{z,eq}=-249.14$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.27$ $\sigma_{m,d}=93.55$ (sic.=1.605)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-142.86$ $T_z=347.54$ $M_y=265.84$ $T_y=262.36$ $M_z=-190.43$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-343.26$ $T_z=749.37$ $M_y=584.50$ $T_y=329.41$ $M_z=-233.60$ $M_x=-1.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.58$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=7.919)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-410.73$ $T_z=877.55$ $M_y=687.62$ $T_y=319.91$ $M_z=-224.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.65$ (sic.=2.775)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-410.73$ $T_z=877.55$ $M_y=687.62$ $T_y=319.91$ $M_z=-224.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.27$ $\sigma_{m,d}=-93.80$ (sic.=1.657)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-410.73$ $T_z=877.55$ $M_y=687.62$ $T_y=319.91$ $M_z=-224.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=93.80$ (sic.=1.657)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-410.73$ $T_z=877.55$ $M_y=687.62$ $T_y=319.91$ $M_z=-224.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.27$ (sic.=99.395)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1512) (sic.=6.049) $f_{z,l}=0.28$ (L/1602) (sic.=6.410)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/2732) (sic.=9.108) $f_{z,l}=0.16$ (L/2833) (sic.=9.446)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.40$ (L/1114) (sic.=5.571) $f_{z,l}=0.37$ (L/1188) (sic.=5.944)

Asta n. 5020 (-2758 -2757) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=5.00$ $T_z=-36.50$ $M_y=6.12$ $T_y=-19.92$ $M_z=-3.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.28$
 Sollecitazioni: $N=-5.00$ $T_z=-31.87$ $M_y=4.66$ $T_y=-10.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-5.00$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-6.12$ $M_{y,eq}=4.59$
 [Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.78$ $M_{z,eq}=-2.84$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.76$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=11.84$ $T_z=1.24$ $M_y=0.00$ $T_y=2.65$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=5.00$ $T_z=-36.50$ $M_y=6.12$ $T_y=-19.92$ $M_z=-3.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-5.00$ $T_z=-36.50$ $M_y=6.12$ $T_y=-19.92$ $M_z=-3.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.02$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-11.84$ $T_z=1.24$ $M_y=0.00$ $T_y=2.65$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/47935) (sic. >100)

Asta n. 5023 (-2733 -2732) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=9.26$ $T_z=37.27$ $M_y=6.36$ $T_y=21.56$ $M_z=-4.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 L=49.50 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.10$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-3.89$ $T_z=37.28$ $M_y=6.37$ $T_y=10.84$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.66$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-9.26$

[Par.] $M_{y, sx}=-6.36$ $M_{y, dx}=0.00$ $M_{y, eq}=4.77$
 [Par.] $M_{z, sx}=4.30$ $M_{z, dx}=-0.00$ $M_{z, eq}=-3.23$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel, y}=0.16$ $\lambda_{rel, z}=0.16$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.03$ $\sigma_{m, d}=0.82$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=9.26$ $T_z=32.28$ $M_y=4.77$ $T_y=10.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=9.26$ $T_z=37.27$ $M_y=6.36$ $T_y=21.56$ $M_z=-4.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.03$ $\sigma_{m, d}=1.10$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v, d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-3.89$ $T_z=37.28$ $M_y=6.37$ $T_y=21.59$ $M_z=-4.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.01$ $\sigma_{m, d}=-1.10$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-9.26$ $T_z=32.28$ $M_y=4.77$ $T_y=10.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.03$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z, g}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{z, l}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 17 (teorica) $f_{z, l}=0.00$ (L/67108) (sic. >100)

Asta n. 5023 (-2734 -2733) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $Xl=4.22$
 Sollecitazioni: $N=151.59$ $T_z=-248.18$ $M_y=194.70$ $T_y=-139.29$ $M_z=-142.37$ $M_x=1.97$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, t}=106.33$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel, y}=1.43$ $\lambda_{rel, z}=1.43$ $K_{c, y}=0.41$ $K_{c, z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.47$ $\sigma_{m, d}=34.68$ (sic.=5.667)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.28$
 Sollecitazioni: $N=-378.45$ $T_z=199.21$ $M_y=99.07$ $T_y=68.10$ $M_z=0.00$ $M_x=1.83$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=439.50$ $\lambda_{rel, m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=10.19$ (sic.=17.267)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $Xl=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-449.65$ $T_z=-704.70$ $M_y=516.64$ $T_y=-335.52$ $M_z=-258.49$ $M_x=4.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=439.50$ $\lambda_{rel, m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=79.75$ (sic.=1.784)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-449.65$
 [Par.] $M_{y, sx}=-412.35$ $M_{y, dx}=-516.64$ $M_{y, eq}=512.56$
 [Par.] $M_{z, sx}=180.67$ $M_{z, dx}=-258.49$ $M_{z, eq}=-240.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel, y}=1.43$ $\lambda_{rel, z}=1.43$ $K_{c, y}=0.41$ $K_{c, z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-1.39$ $\sigma_{m, d}=77.49$ (sic.=1.731)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=151.59$ $T_z=210.40$ $M_y=114.60$ $T_y=74.55$ $M_z=-5.76$ $M_x=1.97$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.47$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-449.65$ $T_z=655.28$ $M_y=412.35$ $T_y=298.64$ $M_z=-180.67$ $M_x=4.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor, d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=151.59$ $T_z=-248.18$ $M_y=194.70$ $T_y=-139.29$ $M_z=-142.37$ $M_x=1.97$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=34.68$ (sic.=5.667)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-421.15$ $T_z=-826.71$ $M_y=609.22$ $T_y=-318.44$ $M_z=-232.84$ $M_x=4.99$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.20$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=8.543)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-421.15$ $T_z=-826.71$ $M_y=609.22$ $T_y=-318.44$ $M_z=-232.84$ $M_x=4.99$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.20$ (sic.=2.926)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-449.65$ $T_z=-704.70$ $M_y=516.64$ $T_y=-335.52$ $M_z=-258.49$ $M_x=4.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.39$ $\sigma_{m,d}=-79.75$ (sic.=1.783)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.22$
 Sollecitazioni: $N=-449.65$ $T_z=-704.70$ $M_y=516.64$ $T_y=-335.52$ $M_z=-258.49$ $M_x=4.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=79.75$ (sic.=1.784)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-528.56$ $T_z=654.00$ $M_y=410.94$ $T_y=299.23$ $M_z=-181.76$ $M_x=4.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ (sic.=77.236)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.24$ (L/1784) (sic.=7.137) $f_{z,l}=0.22$ (L/1895) (sic.=7.584)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/3183) (sic.=10.611) $f_{z,l}=0.13$ (L/3309) (sic.=11.032)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.32$ (L/1319) (sic.=6.599) $f_{z,l}=0.30$ (L/1412) (sic.=7.062)
- Asta n. 5023 (-2735 -2734) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=119.12$ $T_z=-231.19$ $M_y=157.95$ $T_y=-120.64$ $M_z=-106.92$ $M_x=-2.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=27.25$ (sic.=7.167)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-495.49$ $T_z=354.70$ $M_y=0.00$ $T_y=314.77$ $M_z=-239.86$ $M_x=-6.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-24.68$ (sic.=5.835)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-472.18$ $T_z=-778.59$ $M_y=469.09$ $T_y=-228.88$ $M_z=-106.64$ $M_x=-6.28$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=59.23$ (sic.=2.574)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-483.83$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-405.23$ $M_{y,eq}=303.92$
 [Par.] $M_{z,sx}=208.41$ $M_{z,dx}=-82.48$ $M_{z,eq}=-159.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.49$ $\sigma_{m,d}=47.64$ (sic.=2.799)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=159.44$ $T_z=140.68$ $M_y=0.00$ $T_y=64.43$ $M_z=-11.82$ $M_x=-2.51$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-483.83$ $T_z=428.67$ $M_y=0.00$ $T_y=292.51$ $M_z=-208.41$ $M_x=-6.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=119.12$ $T_z=-231.19$ $M_y=157.95$ $T_y=-120.64$ $M_z=-106.92$ $M_x=-2.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=27.25$ (sic.=7.167)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-472.18$ $T_z=-778.59$ $M_y=469.09$ $T_y=-228.88$ $M_z=-106.64$ $M_x=-6.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.51$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=10.170)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-472.18$ $T_z=-778.59$ $M_y=469.09$ $T_y=-228.88$ $M_z=-106.64$ $M_x=-6.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.51$ (sic.=3.194)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-472.18$ $T_z=-778.59$ $M_y=469.09$ $T_y=-228.88$ $M_z=-106.64$ $M_x=-6.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.46$ $\sigma_{m,d}=-59.23$ (sic.=2.573)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-472.18$ $T_z=-778.59$ $M_y=469.09$ $T_y=-228.88$ $M_z=-106.64$ $M_x=-6.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=59.23$ (sic.=2.574)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-556.15$ $T_z=429.10$ $M_y=0.00$ $T_y=293.45$ $M_z=-209.99$ $M_x=-6.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ (sic.=73.405)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1728) (sic.=6.913) $f_{z,g}=0.19$ (L/1787) (sic.=7.148)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/3013) (sic.=10.046) $f_{z,g}=0.11$ (L/3135) (sic.=10.452)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1287) (sic.=6.438) $f_{z,g}=0.26$ (L/1328) (sic.=6.644)
- Asta n. 5023 (-2736 -2735) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.29$ $T_z=496.08$ $M_y=320.14$ $T_y=232.50$ $M_z=-128.12$ $M_x=3.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=46.12$ (sic.=3.414)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.50$
Sollecitazioni: $N=-52.70$ $T_z=-437.91$ $M_y=0.00$ $T_y=-268.57$ $M_z=-163.95$ $M_x=4.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.87$ (sic.=7.589)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-101.08$ $T_z=803.28$ $M_y=505.93$ $T_y=252.14$ $M_z=-142.38$ $M_x=5.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=66.70$ (sic.=2.311)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-52.70$
[Par.] $M_{y,sx}=-437.77$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=328.33$
[Par.] $M_{z,sx}=143.09$ $M_{z,dx}=-163.95$ $M_{z,eq}=-163.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=50.65$ (sic.=2.787)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=115.94$ $T_z=229.08$ $M_y=136.95$ $T_y=63.96$ $M_z=-8.90$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-52.70$ $T_z=688.42$ $M_y=437.77$ $T_y=256.64$ $M_z=-143.09$ $M_x=4.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4.29$ $T_z=496.08$ $M_y=320.14$ $T_y=232.50$ $M_z=-128.12$ $M_x=3.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=46.12$ (sic.=3.414)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-101.08$ $T_z=803.28$ $M_y=505.93$ $T_y=252.14$ $M_z=-142.38$ $M_x=5.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_{d,0,d}=7.80$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=9.455)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-101.08$ $T_z=803.28$ $M_y=505.93$ $T_y=252.14$ $M_z=-142.38$ $M_x=5.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_{d,0,d}=7.80$ (sic.=3.079)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-101.08$ $T_z=803.28$ $M_y=505.93$ $T_y=252.14$ $M_z=-142.38$ $M_x=5.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ $\sigma_{m,d}=-66.70$ (sic.=2.311)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-101.08$ $T_z=803.28$ $M_y=505.93$ $T_y=252.14$ $M_z=-142.38$ $M_x=5.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=66.70$ (sic.=2.311)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-113.49$ $T_z=706.62$ $M_y=440.54$ $T_y=185.03$ $M_z=-106.69$ $M_x=4.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1620) (sic.=6.481) $f_{z,g}=0.21$ (L/1665) (sic.=6.660)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2825) (sic.=9.419) $f_{z,g}=0.12$ (L/2938) (sic.=9.796)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.29$ (L/1206) (sic.=6.032) $f_{z,g}=0.28$ (L/1235) (sic.=6.178)

Asta n. 5023 (-2737 -2736) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=8.34$ $T_z=528.77$ $M_y=398.71$ $T_y=303.26$ $M_z=-220.93$ $M_x=-2.93$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=63.75$ (sic.=2.528)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=1.06$
 Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=534.95$ $M_y=47.39$ $T_y=190.03$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.88$ (sic.=29.535)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.17$ (sic.=1.690)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-129.85$
 [Par.] $M_y,sx=-670.13$ $M_y,dx=-521.24$ $M_y,eq=660.27$
 [Par.] $M_z,sx=225.80$ $M_z,dx=-249.28$ $M_z,eq=-249.28$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=93.57$ (sic.=1.653)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=62.23$ $T_z=340.40$ $M_y=251.16$ $T_y=264.02$ $M_z=-195.12$ $M_x=-2.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-65.01$ $T_z=740.61$ $M_y=566.24$ $T_y=330.37$ $M_z=-236.76$ $M_x=-3.79$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=8.34$ $T_z=528.77$ $M_y=398.71$ $T_y=303.26$ $M_z=-220.93$ $M_x=-2.93$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=63.75$ (sic.=2.528)

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.58$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=7.817)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.58$ (sic.=2.798)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-92.17$ (sic.=1.690)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-129.85$ $T_z=869.20$ $M_y=670.13$ $T_y=320.25$ $M_z=-225.80$ $M_x=-4.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=92.17$ (sic.=1.690)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-153.90$ $T_z=769.05$ $M_y=597.46$ $T_y=230.29$ $M_z=-158.59$ $M_x=-3.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.47$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1520) (sic.=6.083) $f_{z,l}=0.28$ (L/1610) (sic.=6.441)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/2742) (sic.=9.140) $f_{z,l}=0.16$ (L/2846) (sic.=9.487)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.40$ (L/1121) (sic.=5.607) $f_{z,l}=0.37$ (L/1194) (sic.=5.973)
- Asta n. 5023 (-2738 -2737) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=3.63$ $T_z=-36.51$ $M_y=6.12$ $T_y=-19.94$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.28$
Sollecitazioni: $N=-3.63$ $T_z=-31.87$ $M_y=4.66$ $T_y=-10.33$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-3.63$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.12$ $M_{y,eq}=4.59$
[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.79$ $M_{z,eq}=-2.84$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.76$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.34$ $T_z=1.30$ $M_y=0.00$ $T_y=2.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=3.63$ $T_z=-36.51$ $M_y=6.12$ $T_y=-19.94$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=-3.63$ $T_z=-36.51$ $M_y=6.12$ $T_y=-19.94$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.02$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.34$ $T_z=1.30$ $M_y=0.00$ $T_y=2.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)

Asta n. 5025 (-2708 -2707) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=6.06$ $T_z=37.22$ $M_y=6.34$ $T_y=21.45$ $M_z=-4.27$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.09$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-6.06$ $T_z=37.22$ $M_y=6.34$ $T_y=10.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.65$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-6.06$
[Par.] $M_{y,sx}=-6.34$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=4.76$
[Par.] $M_{z,sx}=4.27$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-3.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.82$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=6.06$ $T_z=32.33$ $M_y=4.78$ $T_y=10.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=6.06$ $T_z=37.22$ $M_y=6.34$ $T_y=21.45$ $M_z=-4.27$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.09$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-6.06$ $T_z=37.22$ $M_y=6.34$ $T_y=21.45$ $M_z=-4.27$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.09$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-6.06$ $T_z=32.33$ $M_y=4.78$ $T_y=10.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/37282) (sic. >100)
- Asta n. 5025 (-2709 -2708) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND Xl=4.22
Sollecitazioni: N=345.59 T_z=-238.38 M_y=174.69 T_y=-137.43 M_z=-137.20 M_x=2.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,t}=106.33
L=439.50 $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ K_{c,y}=0.41 K_{c,z}=0.41
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ $\sigma_{m,d}=32.09$ (sic.=5.942)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.28
Sollecitazioni: N=-526.18 T_z=203.50 M_y=105.69 T_y=67.52 M_z=0.00 M_x=2.06
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=439.50 $\lambda_{rel,m}=0.32$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.87$ (sic.=16.186)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU Xl=4.22
Sollecitazioni: N=-416.06 T_z=-677.10 M_y=460.54 T_y=-336.84 M_z=-260.77 M_x=4.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=439.50 $\lambda_{rel,m}=0.32$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=74.21$ (sic.=1.935)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: N=-416.06
[Par.] M_{y,sx}=-472.72 M_{y,dx}=-460.54 M_{y,eq}=472.72
[Par.] M_{z,sx}=177.40 M_{z,dx}=-260.77 M_{z,eq}=-240.46
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=439.50 $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ K_{c,y}=0.41 K_{c,z}=0.41
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.28$ $\sigma_{m,d}=73.37$ (sic.=1.841)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=345.59 T_z=220.21 M_y=135.98 T_y=76.41 M_z=-8.44 M_x=2.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_t=1.00 f_{c,0,t}=106.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ (sic.=99.690)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-416.06 T_z=682.88 M_y=472.72 T_y=297.33 M_z=-177.40 M_x=4.86
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND Xl=4.22
Sollecitazioni: N=345.59 T_z=-238.38 M_y=174.69 T_y=-137.43 M_z=-137.20 M_x=2.07
Resistenze: K_{mod}=1.10 K_t=1.00 f_{c,0,t}=106.33 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ $\sigma_{m,d}=32.09$ (sic.=5.942)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU Xl=4.22
Sollecitazioni: N=-292.46 T_z=-797.00 M_y=548.50 T_y=-320.84 M_z=-237.90 M_x=5.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50
Tensioni: $\tau_d=7.96$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=9.080)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU Xl=4.22
Sollecitazioni: N=-292.46 T_z=-797.00 M_y=548.50 T_y=-320.84 M_z=-237.90 M_x=5.41
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50 K₁=1.00 f_{v,d}=24.00
Tensioni: $\tau_d=7.96$ (sic.=3.017)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU Xl=4.22
Sollecitazioni: N=-416.06 T_z=-677.10 M_y=460.54 T_y=-336.84 M_z=-260.77 M_x=4.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=112.00 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.28$ $\sigma_{m,d}=-74.21$ (sic.=1.934)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU Xl=4.22
Sollecitazioni: N=-416.06 T_z=-677.10 M_y=460.54 T_y=-336.84 M_z=-260.77 M_x=4.86
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=74.21$ (sic.=1.935)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 45 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-539.66 T_z=572.51 M_y=404.87 T_y=295.98 M_z=-163.65 M_x=4.31
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=126.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.67$ (sic.=75.648)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.23$ (L/1798) (sic.=7.194) $f_{z,L}=0.22$ (L/1912) (sic.=7.649)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/3210) (sic.=10.700) $f_{z,L}=0.13$ (L/3334) (sic.=11.115)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.32$ (L/1330) (sic.=6.650) $f_{z,L}=0.30$ (L/1425)

Relazione di calcolo

(sic.=7.126)

Asta n. 5025 (-2710 -2709) Tlg-18x18 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=148.79$ $T_z=-235.42$ $M_y=172.31$ $T_y=-120.00$ $M_z=-106.13$ $M_x=-2.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=28.65$ (sic.=6.736)

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-463.99$ $T_z=341.41$ $M_y=0.00$ $T_y=313.56$ $M_z=-237.10$ $M_x=-5.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-24.39$ (sic.=5.903)

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-354.19$ $T_z=-794.41$ $M_y=522.90$ $T_y=-229.64$ $M_z=-107.42$ $M_x=-6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=64.85$ (sic.=2.340)

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-409.09$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-454.73$ $M_{y,eq}=341.05$
[Par.] $M_{z,sx}=206.14$ $M_{z,dx}=-83.53$ $M_{z,eq}=-158.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.26$ $\sigma_{m,d}=51.42$ (sic.=2.609)

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=148.79$ $T_z=134.06$ $M_y=0.00$ $T_y=52.28$ $M_z=9.00$ $M_x=-2.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ (sic. >100)

 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-409.09$ $T_z=414.12$ $M_y=0.00$ $T_y=291.53$ $M_z=-206.14$ $M_x=-6.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=148.79$ $T_z=-235.42$ $M_y=172.31$ $T_y=-120.00$ $M_z=-106.13$ $M_x=-2.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=28.65$ (sic.=6.736)

 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-354.19$ $T_z=-794.41$ $M_y=522.90$ $T_y=-229.64$ $M_z=-107.42$ $M_x=-6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.66$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=9.793)

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-354.19$ $T_z=-794.41$ $M_y=522.90$ $T_y=-229.64$ $M_z=-107.42$ $M_x=-6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.66$ (sic.=3.134)

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-354.19$ $T_z=-794.41$ $M_y=522.90$ $T_y=-229.64$ $M_z=-107.42$ $M_x=-6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.09$ $\sigma_{m,d}=-64.85$ (sic.=2.340)

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-354.19$ $T_z=-794.41$ $M_y=522.90$ $T_y=-229.64$ $M_z=-107.42$ $M_x=-6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=64.85$ (sic.=2.340)

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 45 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-463.99$ $T_z=341.41$ $M_y=0.00$ $T_y=313.56$ $M_z=-237.10$ $M_x=-5.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.43$ (sic.=87.985)

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1928) (sic.=7.713) $f_{z,c}=0.17$ (L/1976) (sic.=7.905)

 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.10$ (L/3331) (sic.=11.106) $f_{z,c}=0.10$ (L/3441) (sic.=11.471)

 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1440) (sic.=7.202) $f_{z,c}=0.23$ (L/1473) (sic.=7.369)

Relazione di calcolo

Asta n. 5025 (-2711 -2710) Tlg-18x18 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=85.40$ $T_z=698.80$ $M_y=474.05$ $T_y=253.75$ $M_z=-138.80$ $M_x=5.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=63.05$ (sic.=2.162)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 60 SLU $X_l=3.50$
Sollecitazioni: $N=-4.62$ $T_z=-453.07$ $M_y=0.00$ $T_y=-233.82$ $M_z=-145.36$ $M_x=6.17$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.95$ (sic.=9.629)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 60 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.62$ $T_z=737.30$ $M_y=496.69$ $T_y=220.20$ $M_z=-121.57$ $M_x=6.17$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=63.61$ (sic.=2.406)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 60 SLU
Sollecitazioni: $N=-4.62$
[Par.] $M_{y,sx}=-496.69$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=372.51$
[Par.] $M_{z,sx}=121.57$ $M_{z,dx}=-145.36$ $M_{z,eq}=-143.86$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=53.13$ (sic.=2.956)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=177.01$ $T_z=327.63$ $M_y=226.85$ $T_y=198.87$ $M_z=-107.75$ $M_x=2.22$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=10.42$ $T_z=815.99$ $M_y=550.35$ $T_y=248.58$ $M_z=-136.84$ $M_x=6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=85.40$ $T_z=698.80$ $M_y=474.05$ $T_y=253.75$ $M_z=-138.80$ $M_x=5.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=63.05$ (sic.=2.162)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=10.42$ $T_z=815.99$ $M_y=550.35$ $T_y=248.58$ $M_z=-136.84$ $M_x=6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.90$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=9.206)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=10.42$ $T_z=815.99$ $M_y=550.35$ $T_y=248.58$ $M_z=-136.84$ $M_x=6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.90$ (sic.=3.039)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 60 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4.62$ $T_z=737.30$ $M_y=496.69$ $T_y=220.20$ $M_z=-121.57$ $M_x=6.17$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=63.61$ (sic.=2.406)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=10.42$ $T_z=815.99$ $M_y=550.35$ $T_y=248.58$ $M_z=-136.84$ $M_x=6.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.70$ (sic.=2.166)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-169.54$ $T_z=231.50$ $M_y=145.39$ $T_y=71.73$ $M_z=-23.09$ $M_x=3.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1763) (sic.=7.054) $f_{z,c}=0.19$ (L/1807) (sic.=7.228)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/3092) (sic.=10.309) $f_{z,c}=0.11$ (L/3197) (sic.=10.660)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.27$ (L/1313) (sic.=6.565) $f_{z,c}=0.26$ (L/1340) (sic.=6.701)

Asta n. 5025 (-2712 -2711) Tlg-18x18 Crit. 1

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=18.43$ $T_z=721.22$ $M_y=526.37$ $T_y=330.80$ $M_z=-238.08$ $M_x=-4.27$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=78.65$ (sic.=1.793)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=1.06$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=511.62$ $M_y=19.52$ $T_y=190.70$ $M_z=0.00$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.01$ (sic.=71.722)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=845.87$ $M_y=621.56$ $T_y=320.92$ $M_z=-227.65$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=87.37$ (sic.=1.792)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-38.05$
[Par.] $M_{y,sx}=-621.56$ $M_{y,dx}=-576.16$ $M_{y,eq}=621.56$
[Par.] $M_{z,sx}=227.65$ $M_{z,dx}=-248.15$ $M_{z,eq}=-248.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=89.48$ (sic.=1.752)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=101.59$ $T_z=332.54$ $M_y=235.99$ $T_y=263.90$ $M_z=-195.15$ $M_x=-1.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=845.87$ $M_y=621.56$ $T_y=320.92$ $M_z=-227.65$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=18.43$ $T_z=721.22$ $M_y=526.37$ $T_y=330.80$ $M_z=-238.08$ $M_x=-4.27$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=78.65$ (sic.=1.793)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=845.87$ $M_y=621.56$ $T_y=320.92$ $M_z=-227.65$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.38$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=8.192)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=845.87$ $M_y=621.56$ $T_y=320.92$ $M_z=-227.65$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.38$ (sic.=2.865)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=845.87$ $M_y=621.56$ $T_y=320.92$ $M_z=-227.65$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-87.37$ (sic.=1.792)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-38.05$ $T_z=845.87$ $M_y=621.56$ $T_y=320.92$ $M_z=-227.65$ $M_x=-5.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=87.37$ (sic.=1.792)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-86.65$ $T_z=748.02$ $M_y=553.28$ $T_y=230.97$ $M_z=-160.37$ $M_x=-4.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.29$ (L/1536) (sic.=6.146) $f_{z,l}=0.27$ (L/1630) (sic.=6.522)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/2762) (sic.=9.208) $f_{z,l}=0.15$ (L/2872) (sic.=9.575)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.39$ (L/1133) (sic.=5.670) $f_{z,l}=0.37$ (L/1211) (sic.=6.055)
- Asta n. 5025 (-2713 -2712) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=2.58$ $T_z=-36.49$ $M_y=6.11$ $T_y=-19.90$ $M_z=-3.77$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.28$
Sollecitazioni: $N=-2.58$ $T_z=-31.86$ $M_y=4.66$ $T_y=-10.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-2.58$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-6.11$ $M_{y,eq}=4.59$
[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.77$ $M_{z,eq}=-2.83$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.76$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=5.17$ $T_z=1.34$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=2.58$ $T_z=-36.49$ $M_y=6.11$ $T_y=-19.90$ $M_z=-3.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=-2.58$ $T_z=-36.49$ $M_y=6.11$ $T_y=-19.90$ $M_z=-3.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.02$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.17$ $T_z=1.34$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,0}=0.00$ (L/74565) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)

Asta n. 5043 (-2507 -2596) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $Xl=0.90$
Sollecitazioni: $N=274.95$ $T_z=-517.18$ $M_y=454.98$ $T_y=-312.90$ $M_z=-113.62$ $M_x=-16.64$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=19.41$ (sic.=6.765)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $Xl=0.90$
Sollecitazioni: $N=274.95$ $T_z=-517.18$ $M_y=454.98$ $T_y=-312.90$ $M_z=-113.62$ $M_x=-16.64$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=260.42$ $T_z=-483.96$ $M_y=5.99$ $T_y=-312.90$ $M_z=167.03$ $M_x=-16.64$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.90$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=274.95$ $T_z=-517.18$ $M_y=454.98$ $T_y=-312.90$ $M_z=-113.62$ $M_x=-16.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=19.41$ (sic.=6.765)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=274.95$ $T_z=-517.18$ $M_y=454.98$ $T_y=-312.90$ $M_z=-113.62$ $M_x=-16.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.68$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=60.835)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=274.95$ $T_z=-517.18$ $M_y=454.98$ $T_y=-312.90$ $M_z=-113.62$ $M_x=-16.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.68$ (sic.=7.953)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=274.95$ $T_z=-517.18$ $M_y=454.98$ $T_y=-312.90$ $M_z=-113.62$ $M_x=-16.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.41$ (sic.=7.015)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26125) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/48232) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/19392) (sic.=96.962)

Asta n. 5043 (-2596 -2612) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=770.84$ $T_z=-1510.64$ $M_y=1562.67$ $T_y=-396.25$ $M_z=-111.14$ $M_x=-268.84$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $\sigma_{m,d}=57.14$ (sic.=2.211)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=770.84$ $T_z=-1510.64$ $M_y=1562.67$ $T_y=-396.25$ $M_z=-111.14$ $M_x=-268.84$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ (sic.=67.819)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=744.42$ $T_z=-1721.58$ $M_y=529.91$ $T_y=-274.61$ $M_z=175.80$ $M_x=-313.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.29$ (sic.=95.328)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=770.84$ $T_z=-1510.64$ $M_y=1562.67$ $T_y=-396.25$ $M_z=-111.14$ $M_x=-268.84$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $\sigma_{m,d}=57.14$ (sic.=2.211)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=756.35$ $T_z=-1748.87$ $M_y=1808.12$ $T_y=-274.61$ $M_z=-26.48$ $M_x=-313.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=7.86$ $\tau_{tor,d}=0.29$ (sic.=8.500)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=756.35$ $T_z=-1748.87$ $M_y=1808.12$ $T_y=-274.61$ $M_z=-26.48$ $M_x=-313.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.86$ (sic.=3.055)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=770.84$ $T_z=-1510.64$ $M_y=1562.67$ $T_y=-396.25$ $M_z=-111.14$ $M_x=-268.84$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=57.14$ (sic.=2.286)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3795) (sic.=15.182) $f_{z,g}=0.02$ (L/4108) (sic.=16.434)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6865) (sic.=22.886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/2793) (sic.=13.968) $f_{z,g}=0.02$ (L/3023) (sic.=15.116)

Asta n. 5043 (-2612 -2701) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=735.11$ $T_z=271.90$ $M_y=206.26$ $T_y=-4.88$ $M_z=53.28$ $M_x=17.18$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.09$ $\sigma_{m,d}=8.86$ (sic.=12.656)

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=747.04$ $T_z=244.62$ $M_y=16.02$ $T_y=-4.88$ $M_z=49.68$ $M_x=17.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.11$ (sic.=69.979)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=735.11$ $T_z=271.90$ $M_y=206.26$ $T_y=-4.88$ $M_z=53.28$ $M_x=17.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=735.11$ $T_z=271.90$ $M_y=206.26$ $T_y=-4.88$ $M_z=53.28$ $M_x=17.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.09$ $\sigma_{m,d}=8.86$ (sic.=12.656)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=765.31$ $T_z=313.89$ $M_y=239.84$ $T_y=25.65$ $M_z=3.37$ $M_x=17.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.40$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=765.31$ $T_z=313.89$ $M_y=239.84$ $T_y=25.65$ $M_z=3.37$ $M_x=17.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.40$ (sic.=17.172)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=735.11$ $T_z=271.90$ $M_y=206.26$ $T_y=-4.88$ $M_z=53.28$ $M_x=17.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.86$ (sic.=15.395)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22388) (sic.=89.555)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/38620) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16975) (sic.=84.880)
- Asta n. 5043 (-2701 -2726) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=338.76$ $T_z=10.71$ $M_y=-1.16$ $T_y=-68.90$ $M_z=61.30$ $M_x=3.44$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=2.13$ (sic.=48.814)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=366.79$ $T_z=-24.90$ $M_y=4.68$ $T_y=-60.06$ $M_z=-6.12$ $M_x=3.41$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 32 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=340.08$ $T_z=8.05$ $M_y=-3.07$ $T_y=-58.66$ $M_z=42.28$ $M_x=3.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=338.76$ $T_z=10.71$ $M_y=-1.16$ $T_y=-68.90$ $M_z=61.30$ $M_x=3.44$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=2.13$ (sic.=48.814)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=366.79$ $T_z=-24.90$ $M_y=4.68$ $T_y=-60.06$ $M_z=-6.12$ $M_x=3.41$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=366.79$ $T_z=-24.90$ $M_y=4.68$ $T_y=-60.06$ $M_z=-6.12$ $M_x=3.41$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ (sic.=73.940)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=338.76$ $T_z=10.71$ $M_y=-1.16$ $T_y=-68.90$ $M_z=61.30$ $M_x=3.44$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.13$ (sic.=67.908)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 57 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/376210) (sic. >100)

Asta n. 5043 (-2726 -2746) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=131.28$ $T_z=-16.37$ $M_y=-5.22$ $T_y=-58.70$ $M_z=-56.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=2.12$ (sic.=53.597)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-27.51$ $T_z=-11.76$ $M_y=0.00$ $T_y=-47.79$ $M_z=-72.99$ $M_x=4.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.49$ (sic.=70.634)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-27.51$ $T_z=-12.69$ $M_y=-1.47$ $T_y=-47.79$ $M_z=-72.99$ $M_x=4.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.54$ (sic.=69.655)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-38.69$
 [Par.] $M_{y,sx}=1.32$ $M_{y,dx}=1.47$ $M_{y,eq}=-3.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=31.96$ $M_{z,dx}=-72.99$ $M_{z,eq}=-56.58$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-2.04$ (sic.=84.904)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=131.28$ $T_z=-16.37$ $M_y=-5.22$ $T_y=-58.70$ $M_z=-56.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=59.90$ $T_z=13.79$ $M_y=-1.32$ $T_y=7.94$ $M_z=25.05$ $M_x=4.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=131.28$ $T_z=-16.37$ $M_y=-5.22$ $T_y=-58.70$ $M_z=-56.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=2.12$ (sic.=53.597)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=107.56$ $T_z=17.01$ $M_y=-3.57$ $T_y=-61.32$ $M_z=-6.18$ $M_x=2.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=116.75$ $T_z=16.85$ $M_y=-5.00$ $T_y=-58.70$ $M_z=-4.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ (sic.=78.715)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-27.51$ $T_z=-12.69$ $M_y=-1.47$ $T_y=-47.79$ $M_z=-72.99$ $M_x=4.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-2.54$ (sic.=69.655)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=131.28$ $T_z=-16.37$ $M_y=-5.22$ $T_y=-58.70$ $M_z=-56.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.12$ (sic.=61.933)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-43.37$ $T_z=13.83$ $M_y=-1.28$ $T_y=-6.90$ $M_z=9.40$ $M_x=3.31$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)

Asta n. 5043 (-2746 -2763) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=77.44$ $T_z=-3.47$ $M_y=-4.52$ $T_y=-79.83$ $M_z=-95.89$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=89.70 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=3.43$ (sic.=35.844)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-23.28$ $T_z=-7.31$ $M_y=0.00$ $T_y=-56.96$ $M_z=-94.28$ $M_x=-5.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.22$ (sic.=54.685)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-23.28$ $T_z=-9.43$ $M_y=-1.34$ $T_y=-56.96$ $M_z=-94.28$ $M_x=-5.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.26$ (sic.=54.145)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-34.46$
[Par.] $M_{y,sx}=-3.58$ $M_{y,dx}=1.34$ $M_{y,eq}=3.12$
[Lin.] $M_{z,sx}=44.29$ $M_{z,dx}=-94.28$ $M_{z,eq}=-74.29$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=89.70 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=2.64$ (sic.=65.948)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=87.58$ $T_z=-3.40$ $M_y=-5.28$ $T_y=-82.23$ $M_z=-84.61$ $M_x=-2.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=33.09$ $T_z=16.13$ $M_y=2.88$ $T_y=5.87$ $M_z=23.97$ $M_x=-5.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=77.44$ $T_z=-3.47$ $M_y=-4.52$ $T_y=-79.83$ $M_z=-95.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=3.43$ (sic.=35.844)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=73.04$ $T_z=29.82$ $M_y=6.57$ $T_y=-82.23$ $M_z=-10.85$ $M_x=-2.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.39$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=62.91$ $T_z=29.75$ $M_y=7.26$ $T_y=-79.83$ $M_z=-24.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.38$ (sic.=56.428)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-23.28$ $T_z=-9.43$ $M_y=-1.34$ $T_y=-56.96$ $M_z=-94.28$ $M_x=-5.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-3.26$ (sic.=54.145)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=77.44$ $T_z=-3.47$ $M_y=-4.52$ $T_y=-79.83$ $M_z=-95.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.43$ (sic.=37.854)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-36.26$ $T_z=16.01$ $M_y=2.85$ $T_y=-8.93$ $M_z=6.02$ $M_x=-2.77$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/470262) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/235131) (sic. >100)

Asta n. 5049 (-2508 -2597) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=336.23$ $T_z=-1179.35$ $M_y=1029.09$ $T_y=147.56$ $M_z=66.32$ $M_x=8.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
L=89.70 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=37.39$ (sic.=3.836)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.90$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-1.33$ $T_z=-428.55$ $M_y=368.15$ $T_y=134.44$ $M_z=62.90$ $M_x=3.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.71$ (sic.=12.508)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-12.51$
[Lin.] $M_{y,sx}=5.40$ $M_{y,dx}=-368.15$ $M_{y,eq}=218.73$
[Lin.] $M_{z,sx}=59.13$ $M_{z,dx}=62.90$ $M_{z,eq}=25.16$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=8.33$ (sic.=21.757)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=318.69$ $T_z=-1022.54$ $M_y=889.79$ $T_y=149.24$ $M_z=65.05$ $M_x=7.79$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=304.15$ $T_z=-989.32$ $M_y=-12.49$ $T_y=149.24$ $M_z=-68.81$ $M_x=7.79$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=336.23$ $T_z=-1179.35$ $M_y=1029.09$ $T_y=147.56$ $M_z=66.32$ $M_x=8.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=37.39$ (sic.=3.836)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=336.23$ $T_z=-1179.35$ $M_y=1029.09$ $T_y=147.56$ $M_z=66.32$ $M_x=8.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.27$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=20.579)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=336.23$ $T_z=-1179.35$ $M_y=1029.09$ $T_y=147.56$ $M_z=66.32$ $M_x=8.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.27$ (sic.=4.550)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-1.33$ $T_z=-428.55$ $M_y=368.15$ $T_y=134.44$ $M_z=62.90$ $M_x=3.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=14.71$ (sic.=12.508)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=336.23$ $T_z=-1179.35$ $M_y=1029.09$ $T_y=147.56$ $M_z=66.32$ $M_x=8.75$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=37.39$ (sic.=3.922)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.51$ $T_z=-402.99$ $M_y=-5.40$ $T_y=-33.88$ $M_z=13.15$ $M_x=3.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/13933) (sic.=55.735)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/25419) (sic.=84.732)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/10167) (sic.=50.839)

Asta n. 5049 (-2597 -2618) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=996.62$ $T_z=-3369.68$ $M_y=3489.81$ $T_y=88.39$ $M_z=22.33$ $M_x=63.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.47$ $\sigma_{m,d}=119.90$ (sic.=1.179)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=961.33$ $T_z=-2907.20$ $M_y=3010.83$ $T_y=147.19$ $M_z=61.01$ $M_x=55.79$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ (sic.=54.380)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=984.68$ $T_z=-3342.40$ $M_y=1017.66$ $T_y=88.39$ $M_z=-42.78$ $M_x=63.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=996.62$ $T_z=-3369.68$ $M_y=3489.81$ $T_y=88.39$ $M_z=22.33$ $M_x=63.51$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.47$ $\sigma_{m,d}=119.90$ (sic.=1.179)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=996.62$ $T_z=-3369.68$ $M_y=3489.81$ $T_y=88.39$ $M_z=22.33$ $M_x=63.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=14.96$ $\tau_{tor,d}=0.06$ (sic.=2.560)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=996.62$ $T_z=-3369.68$ $M_y=3489.81$ $T_y=88.39$ $M_z=22.33$ $M_x=63.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=14.96$ (sic.=1.604)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=996.62$ $T_z=-3369.68$ $M_y=3489.81$ $T_y=88.39$ $M_z=22.33$ $M_x=63.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=119.90$ (sic.=1.203)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/1972) (sic.=7.892) $f_{z,g}=0.03$ (L/2139) (sic.=8.559)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3526) (sic.=11.757) $f_{z,g}=0.02$ (L/3823) (sic.=12.746)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.05$ (L/1461) (sic.=7.308) $f_{z,g}=0.05$ (L/1582) (sic.=7.914)

Asta n. 5049 (-2618 -2702) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 32 SLU $X_l=0.36$
Sollecitazioni: $N=-5716.03$ $T_z=3642.57$ $M_y=2480.40$ $T_y=132.23$ $M_z=0.00$ $M_x=-12.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=84.67$ (sic.=1.701)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5689.43$ $T_z=3656.03$ $M_y=3203.13$ $T_y=165.34$ $M_z=-48.43$ $M_x=-12.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=111.00$ (sic.=1.158)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-5689.43$
[Lin.] $M_{y,sx}=-3203.13$ $M_{y,dx}=-520.06$ $M_{y,eq}=2129.90$
[Lin.] $M_{z,sx}=48.43$ $M_{z,dx}=73.36$ $M_{z,eq}=29.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.42$ $\sigma_{m,d}=73.71$ (sic.=1.542)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5689.43$ $T_z=3656.03$ $M_y=3203.13$ $T_y=165.34$ $M_z=-48.43$ $M_x=-12.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5655.69$ $T_z=4172.75$ $M_y=3579.95$ $T_y=76.10$ $M_z=6.83$ $M_x=-11.90$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=18.52$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=1.678)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5655.69$ $T_z=4172.75$ $M_y=3579.95$ $T_y=76.10$ $M_z=6.83$ $M_x=-11.90$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=18.52$ (sic.=1.296)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5689.43$ $T_z=3656.03$ $M_y=3203.13$ $T_y=165.34$ $M_z=-48.43$ $M_x=-12.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.42$ $\sigma_{m,d}=111.00$ (sic.=1.151)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5689.43$ $T_z=3656.03$ $M_y=3203.13$ $T_y=165.34$ $M_z=-48.43$ $M_x=-12.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=111.00$ (sic.=1.158)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-5689.43$ $T_z=3656.03$ $M_y=3203.13$ $T_y=165.34$ $M_z=-48.43$ $M_x=-12.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.42$ (sic.=13.307)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.05$ (L/1494) (sic.=5.976) $f_{z,G}=0.04$ (L/1648) (sic.=6.595)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/2724) (sic.=9.082) $f_{z,G}=0.02$ (L/2999) (sic.=9.999)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.07$ (L/1098) (sic.=5.494) $f_{z,G}=0.06$ (L/1212) (sic.=6.063)

Asta n. 5049 (-2702 -2727) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_L=0.54$

Sollecitazioni: $N=-3717.63$ $T_z=1879.38$ $M_y=-614.90$ $T_y=38.28$ $M_z=0.00$ $M_x=1.43$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-20.99$ (sic.=6.860)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_L=0.90$

Sollecitazioni: $N=-5015.04$ $T_z=2192.00$ $M_y=-1446.87$ $T_y=68.08$ $M_z=32.41$ $M_x=1.32$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-50.50$ (sic.=2.870)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU

Sollecitazioni: $N=-5084.42$

[Par.] $M_{y,sx}=-535.84$ $M_{y,dx}=1221.45$ $M_{y,eq}=-1142.24$

[Lin.] $M_{z,sx}=25.91$ $M_{z,dx}=40.36$ $M_{z,eq}=16.14$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.52$ $\sigma_{m,d}=-39.54$ (sic.=2.668)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_L=0.00$

Sollecitazioni: $N=-3726.35$ $T_z=1899.31$ $M_y=401.90$ $T_y=38.28$ $M_z=-21.59$ $M_x=1.43$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_L=0.00$

Sollecitazioni: $N=-5029.57$ $T_z=2225.22$ $M_y=534.15$ $T_y=68.08$ $M_z=-28.65$ $M_x=1.32$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=9.88$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=5.899)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_L=0.00$

Sollecitazioni: $N=-5029.57$ $T_z=2225.22$ $M_y=534.15$ $T_y=68.08$ $M_z=-28.65$ $M_x=1.32$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=9.88$ (sic.=2.429)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_L=0.90$

Sollecitazioni: $N=-5015.04$ $T_z=2192.00$ $M_y=-1446.87$ $T_y=68.08$ $M_z=32.41$ $M_x=1.32$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.42$ $\sigma_{m,d}=-50.50$ (sic.=2.842)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_L=0.90$

Sollecitazioni: $N=-5015.04$ $T_z=2192.00$ $M_y=-1446.87$ $T_y=68.08$ $M_z=32.41$ $M_x=1.32$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-50.50$ (sic.=2.870)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_L=0.00$

Sollecitazioni: $N=-5084.42$ $T_z=1975.79$ $M_y=535.84$ $T_y=73.88$ $M_z=-25.91$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.52$ (sic.=14.891)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,G}=0.01$ (L/12214) (sic.=48.858)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/20446) (sic.=68.154)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,G}=0.01$ (L/9131) (sic.=45.657)

Asta n. 5049 (-2727 -2747) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_L=0.60$

Sollecitazioni: $N=-3548.01$ $T_z=93.76$ $M_y=-1189.15$ $T_y=83.64$ $M_z=0.00$ $M_x=1.44$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-40.59$ (sic.=3.547)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_L=0.90$

Sollecitazioni: $N=-4768.74$ $T_z=114.69$ $M_y=-1552.01$ $T_y=112.81$ $M_z=36.67$ $M_x=1.83$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -54.23$ (sic.=2.674)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 45 SLU
 Sollecitazioni: $N = -4783.27$
 [Lin.] $M_{y,sx} = 1434.24$ $M_{y,dx} = 1552.01$ $M_{y,eq} = -1504.90$
 [Lin.] $M_{z,sx} = 64.51$ $M_{z,dx} = 36.67$ $M_{z,eq} = -25.81$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 89.70$ $\lambda_{rel,y} = 0.20$ $\lambda_{rel,z} = 0.20$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -7.08$ $\sigma_{m,d} = -52.25$ (sic.=2.397)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4892.43$ $T_z = 143.66$ $M_y = -1209.63$ $T_y = 107.09$ $M_z = -59.53$ $M_x = 1.63$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4892.43$ $T_z = 143.66$ $M_y = -1209.63$ $T_y = 107.09$ $M_z = -59.53$ $M_x = 1.63$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 0.80$ $\tau_{tor,d} = 0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4892.43$ $T_z = 143.66$ $M_y = -1209.63$ $T_y = 107.09$ $M_z = -59.53$ $M_x = 1.63$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.50$ $K_l = 1.00$ $f_{v,d} = 21.33$
 Tensioni: $\tau_d = 0.80$ (sic.=26.829)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = -4768.74$ $T_z = 114.69$ $M_y = -1552.01$ $T_y = 112.81$ $M_z = 36.67$ $M_x = 1.83$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,d} = 126.00$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -7.05$ $\sigma_{m,d} = -54.23$ (sic.=2.651)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = -4768.74$ $T_z = 114.69$ $M_y = -1552.01$ $T_y = 112.81$ $M_z = 36.67$ $M_x = 1.83$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -54.23$ (sic.=2.674)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4892.43$ $T_z = 143.66$ $M_y = -1209.63$ $T_y = 107.09$ $M_z = -59.53$ $M_x = 1.63$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c,0,d} = 112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -7.24$ (sic.=15.475)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l} = 0.02$ (L/4161) (sic.=16.646) $f_{z,c} = 0.02$ (L/4374) (sic.=17.498)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l} = 0.01$ (L/7234) (sic.=24.116)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l} = 0.03$ (L/3093) (sic.=15.469) $f_{z,c} = 0.03$ (L/3254) (sic.=16.272)

Asta n. 5049 (-2747 -2764) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l = 0.66$
 Sollecitazioni: $N = -4284.53$ $T_z = -1486.44$ $M_y = -356.61$ $T_y = 114.54$ $M_z = 0.00$ $M_x = 4.76$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 89.70$ $\lambda_{rel,m} = 0.12$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -12.17$ (sic.=10.514)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4166.27$ $T_z = -1718.73$ $M_y = -1556.53$ $T_y = 100.25$ $M_z = -72.29$ $M_x = 4.95$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 89.70$ $\lambda_{rel,m} = 0.12$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -55.60$ (sic.=2.625)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 45 SLU
 Sollecitazioni: $N = -4166.27$
 [Lin.] $M_{y,sx} = 1556.53$ $M_{y,dx} = 0.01$ $M_{y,eq} = -933.92$
 [Lin.] $M_{z,sx} = 72.29$ $M_{z,dx} = 17.63$ $M_{z,eq} = -36.33$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 89.70$ $\lambda_{rel,y} = 0.20$ $\lambda_{rel,z} = 0.20$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -6.16$ $\sigma_{m,d} = -33.12$ (sic.=3.619)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -1347.01$ $T_z = -545.05$ $M_y = -500.35$ $T_y = -31.95$ $M_z = -9.79$ $M_x = 10.54$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = -4151.74$ $T_z = -1751.95$ $M_y = 0.00$ $T_y = 100.25$ $M_z = 17.63$ $M_x = 4.95$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 7.79$ $\tau_{tor,d} = 0.00$ (sic.=9.483)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-4151.74$ $T_z=-1751.95$ $M_y=0.00$ $T_y=100.25$ $M_z=17.63$ $M_x=4.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.79$ (sic.=3.082)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4166.27$ $T_z=-1718.73$ $M_y=-1556.53$ $T_y=100.25$ $M_z=-72.29$ $M_x=4.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.16$ $\sigma_{m,d}=-55.60$ (sic.=2.608)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4166.27$ $T_z=-1718.73$ $M_y=-1556.53$ $T_y=100.25$ $M_z=-72.29$ $M_x=4.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-55.60$ (sic.=2.625)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4295.18$ $T_z=-1462.08$ $M_y=-1326.33$ $T_y=114.54$ $M_z=-74.39$ $M_x=4.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.35$ (sic.=17.627)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/4543) (sic.=18.174) $f_{z,G}=0.02$ (L/4823) (sic.=19.293)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/7936) (sic.=26.456)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/3401) (sic.=17.008) $f_{z,G}=0.02$ (L/3589) (sic.=17.949)

Asta n. 5056 (-2509 -2598) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=413.04$ $T_z=-670.06$ $M_y=602.15$ $T_y=-51.65$ $M_z=-10.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $\sigma_{m,d}=20.93$ (sic.=6.597)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=428.77$ $T_z=-583.25$ $M_y=522.73$ $T_y=-39.36$ $M_z=-7.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.63$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=234.65$ $T_z=-155.47$ $M_y=3.80$ $T_y=-152.07$ $M_z=86.05$ $M_x=-2.06$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=413.04$ $T_z=-670.06$ $M_y=602.15$ $T_y=-51.65$ $M_z=-10.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $\sigma_{m,d}=20.93$ (sic.=6.597)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=213.03$ $T_z=-240.13$ $M_y=208.55$ $T_y=-176.38$ $M_z=-73.54$ $M_x=-2.06$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.32$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=413.04$ $T_z=-670.06$ $M_y=602.15$ $T_y=-51.65$ $M_z=-10.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=2.98$ (sic.=8.047)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=413.04$ $T_z=-670.06$ $M_y=602.15$ $T_y=-51.65$ $M_z=-10.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.93$ (sic.=6.918)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/23222) (sic.=92.891)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/41801) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/16646) (sic.=83.232)

Asta n. 5056 (-2598 -2623) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
Sollecitazioni: $N=1125.73$ $T_z=-1917.37$ $M_y=2018.03$ $T_y=-64.41$ $M_z=-11.79$ $M_x=-1.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.67$ $\sigma_{m,d}=69.29$ (sic.=2.002)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=1156.98$ $T_z=-1656.59$ $M_y=1745.31$ $T_y=-36.26$ $M_z=2.45$ $M_x=-1.54$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.71$ (sic.=45.184)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=579.63$ $T_z=-485.06$ $M_y=161.11$ $T_y=-308.35$ $M_z=57.23$ $M_x=-4.38$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=1125.73$ $T_z=-1917.37$ $M_y=2018.03$ $T_y=-64.41$ $M_z=-11.79$ $M_x=-1.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.67$ $\sigma_{m,d}=69.29$ (sic.=2.002)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=1125.73$ $T_z=-1917.37$ $M_y=2018.03$ $T_y=-64.41$ $M_z=-11.79$ $M_x=-1.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.51$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=7.942)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=1125.73$ $T_z=-1917.37$ $M_y=2018.03$ $T_y=-64.41$ $M_z=-11.79$ $M_x=-1.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.51$ (sic.=2.819)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=1125.73$ $T_z=-1917.37$ $M_y=2018.03$ $T_y=-64.41$ $M_z=-11.79$ $M_x=-1.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=69.29$ (sic.=2.082)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3410) (sic.=13.641) $f_{z,g}=0.02$ (L/3669) (sic.=14.678)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6154) (sic.=20.515)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/2511) (sic.=12.559) $f_{z,g}=0.03$ (L/2705) (sic.=13.527)
- Asta n. 5056 (-2623 -2703) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1633.98$ $T_z=187.10$ $M_y=168.07$ $T_y=-62.25$ $M_z=70.76$ $M_x=3.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.42$ $\sigma_{m,d}=8.15$ (sic.=12.599)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=1571.74$ $T_z=138.55$ $M_y=32.13$ $T_y=-41.96$ $M_z=17.62$ $M_x=2.26$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.33$ (sic.=33.261)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 5 SND $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=797.34$ $T_z=55.03$ $M_y=42.69$ $T_y=-165.20$ $M_z=179.06$ $M_x=5.83$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1633.98$ $T_z=187.10$ $M_y=168.07$ $T_y=-62.25$ $M_z=70.76$ $M_x=3.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.42$ $\sigma_{m,d}=8.15$ (sic.=12.599)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1633.98$ $T_z=187.10$ $M_y=168.07$ $T_y=-62.25$ $M_z=70.76$ $M_x=3.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.88$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1633.98$ $T_z=187.10$ $M_y=168.07$ $T_y=-62.25$ $M_z=70.76$ $M_x=3.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.88$ (sic.=27.426)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1633.98$ $T_z=187.10$ $M_y=168.07$ $T_y=-62.25$ $M_z=70.76$ $M_x=3.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.15$ (sic.=19.385)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/33582) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/59415) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/24916) (sic. >100)

Asta n. 5056 (-2703 -2715) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1612.82$ $T_z=-53.56$ $M_y=-12.41$ $T_y=-38.16$ $M_z=11.26$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=44.85$ $\lambda_{rel,y}=0.10$ $\lambda_{rel,z}=0.10$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.39$ $\sigma_{m,d}=0.81$ (sic.=27.576)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=1620.09$ $T_z=-70.17$ $M_y=15.34$ $T_y=-38.16$ $M_z=-5.85$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.40$ (sic.=32.268)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1100.37$ $T_z=-19.55$ $M_y=-5.67$ $T_y=-80.47$ $M_z=43.62$ $M_x=8.59$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1612.82$ $T_z=-53.56$ $M_y=-12.41$ $T_y=-38.16$ $M_z=11.26$ $M_x=1.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.39$ $\sigma_{m,d}=0.81$ (sic.=27.576)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=1105.96$ $T_z=-32.33$ $M_y=14.62$ $T_y=-80.47$ $M_z=-24.66$ $M_x=8.59$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.38$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=1737.26$ $T_z=-79.14$ $M_y=18.19$ $T_y=-47.39$ $M_z=-11.36$ $M_x=1.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=0.41$ (sic.=58.631)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1100.37$ $T_z=-19.55$ $M_y=-5.67$ $T_y=-80.47$ $M_z=43.62$ $M_x=8.59$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.68$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/156754) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/235131) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/94052) (sic. >100)

Asta n. 5056 (-2715 -2728) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=1370.36$ $T_z=16.36$ $M_y=0.00$ $T_y=-18.74$ $M_z=-45.31$ $M_x=2.82$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=44.85$ $\lambda_{rel,y}=0.10$ $\lambda_{rel,z}=0.10$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.03$ $\sigma_{m,d}=1.55$ (sic.=29.375)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=1253.12$ $T_z=14.21$ $M_y=0.00$ $T_y=-14.66$ $M_z=-33.59$ $M_x=2.22$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.85$ (sic.=41.718)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1036.39$ $T_z=8.24$ $M_y=1.18$ $T_y=92.33$ $M_z=2.39$ $M_x=11.03$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=1370.36$ $T_z=16.36$ $M_y=0.00$ $T_y=-18.74$ $M_z=-45.31$ $M_x=2.82$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.03$ $\sigma_{m,d}=1.55$ (sic.=29.375)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1036.39$ $T_z=18.88$ $M_y=10.25$ $T_y=-101.41$ $M_z=-35.93$ $M_x=11.03$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.46$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1036.39$ $T_z=18.88$ $M_y=10.25$ $T_y=-101.41$ $M_z=-35.93$ $M_x=11.03$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
Tensioni: $\tau_d=0.46$ (sic.=64.080)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.45$
Sollecitazioni: $N=918.78$ $T_z=4.44$ $M_y=7.59$ $T_y=-74.46$ $M_z=-62.34$ $M_x=5.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.39$ (sic.=76.213)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/156754) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 17 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/235131) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 19 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/117565) (sic. >100)

Asta n. 5056 (-2728 -2748) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=1111.44$ $T_z=-1.79$ $M_y=-8.60$ $T_y=-16.75$ $M_z=-26.13$ $M_x=-1.90$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.64$ $\sigma_{m,d}=1.19$ (sic.=37.709)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=1042.50$ $T_z=-3.82$ $M_y=-7.16$ $T_y=-12.84$ $M_z=-18.91$ $M_x=-1.46$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.54$ (sic.=50.146)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=844.75$ $T_z=18.38$ $M_y=0.00$ $T_y=43.02$ $M_z=14.17$ $M_x=-8.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=1111.44$ $T_z=-1.79$ $M_y=-8.60$ $T_y=-16.75$ $M_z=-26.13$ $M_x=-1.90$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.64$ $\sigma_{m,d}=1.19$ (sic.=37.709)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=844.75$ $T_z=22.30$ $M_y=6.54$ $T_y=-54.46$ $M_z=-22.48$ $M_x=-8.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.26$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=844.75$ $T_z=22.30$ $M_y=6.54$ $T_y=-54.46$ $M_z=-22.48$ $M_x=-8.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
Tensioni: $\tau_d=0.26$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=855.93$ $T_z=-7.17$ $M_y=-4.86$ $T_y=-54.46$ $M_z=-42.05$ $M_x=-8.62$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.60$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/235131) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/156754) (sic. >100)

Asta n. 5056 (-2748 -2765) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=571.77$ $T_z=19.77$ $M_y=-13.43$ $T_y=-14.71$ $M_z=-19.41$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $\sigma_{m,d}=1.12$ (sic.=53.706)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.18$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=15.13$ $M_y=0.00$ $T_y=-25.37$ $M_z=-22.21$ $M_x=-1.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.76$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1.43$ $T_z=37.20$ $M_y=14.84$ $T_y=-25.37$ $M_z=-22.41$ $M_x=-1.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.27$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND

Sollecitazioni: $N=-1.43$
 [Par.] $M_{y,sx}=-14.84$ $M_{y,dx}=7.34$ $M_{y,eq}=14.42$
 [Lin.] $M_{z,sx}=22.41$ $M_{z,dx}=-26.34$ $M_{z,eq}=-24.77$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=1.34$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=571.77$ $T_z=19.77$ $M_y=-13.43$ $T_y=-14.71$ $M_z=-19.41$ $M_x=-1.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ (sic.=91.431)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=479.28$ $T_z=47.34$ $M_y=16.67$ $T_y=-20.02$ $M_z=-4.73$ $M_x=-1.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=571.77$ $T_z=19.77$ $M_y=-13.43$ $T_y=-14.71$ $M_z=-19.41$ $M_x=-1.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $\sigma_{m,d}=1.12$ (sic.=53.706)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=557.24$ $T_z=52.99$ $M_y=19.20$ $T_y=-14.71$ $M_z=-6.22$ $M_x=-1.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.24$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=557.24$ $T_z=52.99$ $M_y=19.20$ $T_y=-14.71$ $M_z=-6.22$ $M_x=-1.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.24$ (sic.=87.416)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.43$ $T_z=37.20$ $M_y=14.84$ $T_y=-25.37$ $M_z=-22.41$ $M_x=-1.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=1.27$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=586.25$ $T_z=20.10$ $M_y=-13.59$ $T_y=-19.45$ $M_z=-23.62$ $M_x=-1.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.27$ (sic. >100)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1.43$ $T_z=20.24$ $M_y=3.79$ $T_y=12.13$ $M_z=17.64$ $M_x=-1.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 31 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/470262) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)

Asta n. 5066 (-2510 -2599) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=325.27$ $T_z=-1225.16$ $M_y=1067.55$ $T_y=-174.10$ $M_z=-68.88$ $M_x=-11.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=38.79$ (sic.=3.703)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.48$
 Sollecitazioni: $N=-35.37$ $T_z=-437.06$ $M_y=199.77$ $T_y=-55.17$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.35$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.82$ (sic.=25.808)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-75.20$ $T_z=-467.86$ $M_y=401.88$ $T_y=-139.14$ $M_z=-61.88$ $M_x=-4.60$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.83$ (sic.=11.581)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-86.38$
 [Lin.] $M_{y,sx}=6.40$ $M_{y,dx}=-401.88$ $M_{y,eq}=238.57$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-63.83$ $M_{z,dx}=-61.88$ $M_{z,eq}=25.53$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

- Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=9.02$ (sic.=19.775)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=316.04$ $T_z=-1061.35$ $M_y=922.27$ $T_y=-174.63$ $M_z=-68.21$ $M_x=-10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=301.51$ $T_z=-1028.13$ $M_y=-14.81$ $T_y=-174.63$ $M_z=88.43$ $M_x=-10.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=325.27$ $T_z=-1225.16$ $M_y=1067.55$ $T_y=-174.10$ $M_z=-68.88$ $M_x=-11.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=38.79$ (sic.=3.703)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=325.27$ $T_z=-1225.16$ $M_y=1067.55$ $T_y=-174.10$ $M_z=-68.88$ $M_x=-11.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=5.49$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=18.964)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=325.27$ $T_z=-1225.16$ $M_y=1067.55$ $T_y=-174.10$ $M_z=-68.88$ $M_x=-11.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.49$ (sic.=4.370)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-75.20$ $T_z=-467.86$ $M_y=401.88$ $T_y=-139.14$ $M_z=-61.88$ $M_x=-4.60$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-15.83$ (sic.=11.580)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=325.27$ $T_z=-1225.16$ $M_y=1067.55$ $T_y=-174.10$ $M_z=-68.88$ $M_x=-11.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=38.79$ (sic.=3.781)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-86.38$ $T_z=-442.30$ $M_y=-6.40$ $T_y=-139.14$ $M_z=63.83$ $M_x=-4.60$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13436) (sic.=53.744)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/24116) (sic.=80.387)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/9900) (sic.=49.501)
- Asta n. 5066 (-2599 -2628) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=985.19$ $T_z=-3499.95$ $M_y=3621.65$ $T_y=-231.83$ $M_z=-94.33$ $M_x=-84.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $\sigma_{m,d}=126.85$ (sic.=1.122)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.25$
 Sollecitazioni: $N=-92.93$ $T_z=-1213.40$ $M_y=677.13$ $T_y=-66.75$ $M_z=0.00$ $M_x=-25.86$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.12$ (sic.=7.614)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=-161.08$ $T_z=-1258.68$ $M_y=1315.75$ $T_y=-266.04$ $M_z=-164.88$ $M_x=-26.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=50.55$ (sic.=3.602)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-170.26$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-396.66$ $M_{y,dx}=-1315.75$ $M_{y,eq}=948.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-43.93$ $M_{z,dx}=-164.88$ $M_{z,eq}=-81.36$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=35.14$ (sic.=5.087)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=967.11$ $T_z=-3017.71$ $M_y=3122.44$ $T_y=-272.87$ $M_z=-123.08$ $M_x=-74.28$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.43$ (sic.=54.055)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=973.25$ $T_z=-3472.67$ $M_y=1053.55$ $T_y=-231.83$ $M_z=76.44$ $M_x=-84.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.08$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=985.19$ $T_z=-3499.95$ $M_y=3621.65$ $T_y=-231.83$ $M_z=-94.33$ $M_x=-84.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $\sigma_{m,d}=126.85$ (sic.=1.122)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=985.19$ $T_z=-3499.95$ $M_y=3621.65$ $T_y=-231.83$ $M_z=-94.33$ $M_x=-84.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=15.57$ $\tau_{tor,d}=0.08$ (sic.=2.361)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=985.19$ $T_z=-3499.95$ $M_y=3621.65$ $T_y=-231.83$ $M_z=-94.33$ $M_x=-84.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=15.57$ (sic.=1.542)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=-161.08$ $T_z=-1258.68$ $M_y=1315.75$ $T_y=-266.04$ $M_z=-164.88$ $M_x=-26.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ $\sigma_{m,d}=-50.55$ (sic.=3.602)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=985.19$ $T_z=-3499.95$ $M_y=3621.65$ $T_y=-231.83$ $M_z=-94.33$ $M_x=-84.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=126.85$ (sic.=1.144)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.26$ $T_z=-780.01$ $M_y=242.54$ $T_y=-266.04$ $M_z=43.93$ $M_x=-26.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/1904) (sic.=7.619) $f_{z,g}=0.04$ (L/2065) (sic.=8.261)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3387) (sic.=11.293) $f_{z,g}=0.02$ (L/3686) (sic.=12.290)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.05$ (L/1409) (sic.=7.048) $f_{z,g}=0.05$ (L/1526) (sic.=7.632)

Asta n. 5066 (-2628 -2704) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.65$
 Sollecitazioni: $N=-2173.25$ $T_z=1295.03$ $M_y=640.55$ $T_y=-134.04$ $M_z=0.00$ $M_x=10.18$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=21.87$ (sic.=8.049)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=113.25$ (sic.=1.155)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7001.08$
 [Lin.] $M_y,sx=-3084.43$ $M_y,dx=-542.46$ $M_y,eq=2067.64$
 [Lin.] $M_z,sx=-233.03$ $M_z,dx=-101.69$ $M_z,eq=99.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.36$ $\sigma_{m,d}=73.97$ (sic.=1.510)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=15.51$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=1.889)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.16$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=15.51$ (sic.=1.376)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.36$ $\sigma_{m,d}=-113.25$ (sic.=1.143)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=113.25$ (sic.=1.155)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=-7001.08$ $T_z=3464.47$ $M_y=3084.43$ $T_y=-454.40$ $M_z=233.03$ $M_x=25.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.36$ (sic.=10.814)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.05$ (L/1597) (sic.=6.390) $f_{z,g}=0.04$ (L/1769) (sic.=7.078)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/2953) (sic.=9.846) $f_{z,g}=0.02$ (L/3272) (sic.=10.910)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/1168) (sic.=5.843) $f_{z,g}=0.06$ (L/1295) (sic.=6.480)
- Asta n. 5066 (-2704 -2729) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-2234.53$ $T_z=595.70$ $M_y=-321.75$ $T_y=18.63$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.98$ (sic.=16.024)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-6659.37$ $T_z=1791.17$ $M_y=-1101.68$ $T_y=-214.59$ $M_z=-114.67$ $M_x=1.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.52$ (sic.=3.569)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-6396.75$
[Par.] $M_y,sx=-555.06$ $M_y,dx=954.12$ $M_y,eq=-954.12$
[Lin.] $M_z,sx=-71.84$ $M_z,dx=-107.57$ $M_z,eq=-43.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=89.70 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.46$ $\sigma_{m,d}=-34.04$ (sic.=2.882)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6396.75$ $T_z=1699.16$ $M_y=555.06$ $T_y=-200.03$ $M_z=71.84$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6396.75$ $T_z=1699.16$ $M_y=555.06$ $T_y=-200.03$ $M_z=71.84$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.59$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=7.889)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6396.75$ $T_z=1699.16$ $M_y=555.06$ $T_y=-200.03$ $M_z=71.84$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=7.59$ (sic.=2.810)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-6659.37$ $T_z=1791.17$ $M_y=-1101.68$ $T_y=-214.59$ $M_z=-114.67$ $M_x=1.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.85$ $\sigma_{m,d}=-41.52$ (sic.=3.493)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=-6659.37$ $T_z=1791.17$ $M_y=-1101.68$ $T_y=-214.59$ $M_z=-114.67$ $M_x=1.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-41.52$ (sic.=3.569)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6396.75$ $T_z=1699.16$ $M_y=555.06$ $T_y=-200.03$ $M_z=71.84$ $M_x=2.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.46$ (sic.=11.836)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/14695) (sic.=58.783) $f_{z,l}=0.00$ (L/18624) (sic.=74.497)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/24750) (sic.=82.502)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/11065) (sic.=55.325) $f_{z,l}=0.01$ (L/14037) (sic.=70.189)

Asta n. 5066 (-2729 -2749) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.36$
 Sollecitazioni: $N=-4104.37$ $T_z=354.52$ $M_y=-1108.67$ $T_y=-155.79$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.44$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-37.85$ (sic.=3.805)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-4645.21$ $T_z=368.95$ $M_y=-1437.06$ $T_y=-174.73$ $M_z=-92.93$ $M_x=-1.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.23$ (sic.=2.808)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4882.50$
 [Lin.] $M_{y,sx}=943.78$ $M_{y,dx}=1237.24$ $M_{y,eq}=-1119.86$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-65.37$ $M_{z,dx}=-86.77$ $M_{z,eq}=-34.71$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.22$ $\sigma_{m,d}=-39.41$ (sic.=2.705)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4882.50$ $T_z=343.79$ $M_y=-943.78$ $T_y=-169.62$ $M_z=65.37$ $M_x=-1.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4659.75$ $T_z=402.17$ $M_y=-1091.23$ $T_y=-174.73$ $M_z=63.79$ $M_x=-1.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.95$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4659.75$ $T_z=402.17$ $M_y=-1091.23$ $T_y=-174.73$ $M_z=63.79$ $M_x=-1.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.95$ (sic.=12.333)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-4645.21$ $T_z=368.95$ $M_y=-1437.06$ $T_y=-174.73$ $M_z=-92.93$ $M_x=-1.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.87$ $\sigma_{m,d}=-52.23$ (sic.=2.785)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-4645.21$ $T_z=368.95$ $M_y=-1437.06$ $T_y=-174.73$ $M_z=-92.93$ $M_x=-1.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.23$ (sic.=2.808)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4882.50$ $T_z=343.79$ $M_y=-943.78$ $T_y=-169.62$ $M_z=65.37$ $M_x=-1.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.22$ (sic.=15.507)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5043) (sic.=20.172)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/8749) (sic.=29.164)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3769) (sic.=18.848)

Asta n. 5066 (-2749 -2766) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.18$
 Sollecitazioni: $N=-1055.94$ $T_z=-490.68$ $M_y=-359.43$ $T_y=-27.97$ $M_z=0.00$ $M_x=-8.64$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.27$ (sic.=14.344)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4047.41$ $T_z=-1589.52$ $M_y=-1440.63$ $T_y=-168.63$ $M_z=67.09$ $M_x=-15.33$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -51.47$ (sic.=2.836)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N = -4280.46$
 [Lin.] $M_{y,sx} = 1239.00$ $M_{y,dx} = 0.01$ $M_{y,eq} = -743.40$
 [Lin.] $M_{z,sx} = -75.17$ $M_{z,dx} = -94.42$ $M_{z,eq} = -37.77$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 89.70$ $\lambda_{rel,y} = 0.20$ $\lambda_{rel,z} = 0.20$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -6.33$ $\sigma_{m,d} = -26.67$ (sic.=3.819)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4047.41$ $T_z = -1589.52$ $M_y = -1440.63$ $T_y = -168.63$ $M_z = 67.09$ $M_x = -15.33$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = -4032.88$ $T_z = -1622.74$ $M_y = 0.00$ $T_y = -168.63$ $M_z = -84.17$ $M_x = -15.33$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 7.24$ $\tau_{tor,d} = 0.01$ (sic.=10.926)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = -4032.88$ $T_z = -1622.74$ $M_y = 0.00$ $T_y = -168.63$ $M_z = -84.17$ $M_x = -15.33$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 24.00$
 Tensioni: $\tau_d = 7.24$ (sic.=3.315)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4047.41$ $T_z = -1589.52$ $M_y = -1440.63$ $T_y = -168.63$ $M_z = 67.09$ $M_x = -15.33$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,d} = 126.00$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -5.99$ $\sigma_{m,d} = -51.47$ (sic.=2.818)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4047.41$ $T_z = -1589.52$ $M_y = -1440.63$ $T_y = -168.63$ $M_z = 67.09$ $M_x = -15.33$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -51.47$ (sic.=2.836)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -4280.46$ $T_z = -1364.73$ $M_y = -1239.00$ $T_y = -189.07$ $M_z = 75.17$ $M_x = -13.03$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c,0,d} = 112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -6.33$ (sic.=17.688)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,i} = 0.02$ (L/4950) (sic.=19.801)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,i} = 0.01$ (L/8550) (sic.=28.501)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,i} = 0.02$ (L/3702) (sic.=18.514) $f_{z,e} = 0.02$ (L/3886) (sic.=19.432)

Asta n. 5075 (-2511 -2600) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = 289.63$ $T_z = -537.35$ $M_y = 473.91$ $T_y = 377.65$ $M_z = 144.40$ $M_x = 21.79$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c,0,t} = 77.33$
 $L = 89.70$ $\lambda_{rel,y} = 0.20$ $\lambda_{rel,z} = 0.20$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.43$ $\sigma_{m,d} = 21.11$ (sic.=6.294)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = 289.63$ $T_z = -537.35$ $M_y = 473.91$ $T_y = 377.65$ $M_z = 144.40$ $M_x = 21.79$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.43$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 275.10$ $T_z = -504.12$ $M_y = 6.83$ $T_y = 377.65$ $M_z = -194.34$ $M_x = 21.79$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = 289.63$ $T_z = -537.35$ $M_y = 473.91$ $T_y = 377.65$ $M_z = 144.40$ $M_x = 21.79$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.43$ $\sigma_{m,d} = 21.11$ (sic.=6.294)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = 289.63$ $T_z = -537.35$ $M_y = 473.91$ $T_y = 377.65$ $M_z = 144.40$ $M_x = 21.79$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 2.91$ $\tau_{tor,d} = 0.02$ (sic.=51.317)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l = 0.90$
 Sollecitazioni: $N = 289.63$ $T_z = -537.35$ $M_y = 473.91$ $T_y = 377.65$ $M_z = 144.40$ $M_x = 21.79$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.50$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 21.33$
 Tensioni: $\tau_d = 2.91$ (sic.=7.319)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=289.63$ $T_z=-537.35$ $M_y=473.91$ $T_y=377.65$ $M_z=144.40$ $M_x=21.79$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=21.11$ (sic.=6.521)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/25419) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/47026) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/18624) (sic.=93.121)

Asta n. 5075 (-2600 -2634) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=808.36$ $T_z=-1571.10$ $M_y=1626.99$ $T_y=558.18$ $M_z=221.81$ $M_x=309.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $\sigma_{m,d}=63.11$ (sic.=2.038)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=808.36$ $T_z=-1571.10$ $M_y=1626.99$ $T_y=558.18$ $M_z=221.81$ $M_x=309.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ (sic.=64.671)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=788.78$ $T_z=-1791.02$ $M_y=552.42$ $T_y=482.45$ $M_z=-186.42$ $M_x=359.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.33$ (sic.=83.112)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=808.36$ $T_z=-1571.10$ $M_y=1626.99$ $T_y=558.18$ $M_z=221.81$ $M_x=309.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $\sigma_{m,d}=63.11$ (sic.=2.038)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=800.71$ $T_z=-1818.30$ $M_y=1881.78$ $T_y=482.45$ $M_z=168.96$ $M_x=359.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.35$ $\tau_{tor,d}=0.33$ (sic.=7.517)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=800.71$ $T_z=-1818.30$ $M_y=1881.78$ $T_y=482.45$ $M_z=168.96$ $M_x=359.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.35$ (sic.=2.875)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=808.36$ $T_z=-1571.10$ $M_y=1626.99$ $T_y=558.18$ $M_z=221.81$ $M_x=309.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=63.11$ (sic.=2.104)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3660) (sic.=14.643) $f_{z,g}=0.02$ (L/3971) (sic.=15.885)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6658) (sic.=22.196)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/2696) (sic.=13.480) $f_{z,g}=0.03$ (L/2920) (sic.=14.601)

Asta n. 5075 (-2634 -2769) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1197.94$ $T_z=284.70$ $M_y=179.03$ $T_y=-55.23$ $M_z=-80.98$ $M_x=-14.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=44.85$ $\lambda_{rel,y}=0.10$ $\lambda_{rel,z}=0.10$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.77$ $\sigma_{m,d}=8.88$ (sic.=11.658)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.45$
 Sollecitazioni: $N=1202.61$ $T_z=274.02$ $M_y=98.53$ $T_y=-55.23$ $M_z=-96.90$ $M_x=-14.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ (sic.=43.470)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1197.94$ $T_z=284.70$ $M_y=179.03$ $T_y=-55.23$ $M_z=-80.98$ $M_x=-14.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1197.94$ $T_z=284.70$ $M_y=179.03$ $T_y=-55.23$ $M_z=-80.98$ $M_x=-14.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.77$ $\sigma_{m,d}=8.88$ (sic.=11.658)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1251.84$ $T_z=326.31$ $M_y=205.88$ $T_y=-76.02$ $M_z=-38.15$ $M_x=-13.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.49$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1251.84$ $T_z=326.31$ $M_y=205.88$ $T_y=-76.02$ $M_z=-38.15$ $M_x=-13.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.49$ (sic.=16.141)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1197.94$ $T_z=284.70$ $M_y=179.03$ $T_y=-55.23$ $M_z=-80.98$ $M_x=-14.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.88$ (sic.=15.907)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22381) (sic.=89.524)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43163) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16785) (sic.=83.929)

Asta n. 5075 (-2769 -2705) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=830.21$ $T_z=168.69$ $M_y=83.73$ $T_y=-124.25$ $M_z=47.78$ $M_x=-33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=44.85$ $\lambda_{rel,y}=0.10$ $\lambda_{rel,z}=0.10$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.23$ $\sigma_{m,d}=4.49$ (sic.=23.869)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.45$
 Sollecitazioni: $N=799.53$ $T_z=130.82$ $M_y=10.84$ $T_y=-74.78$ $M_z=-20.08$ $M_x=-28.90$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.18$ (sic.=65.385)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=830.21$ $T_z=168.69$ $M_y=83.73$ $T_y=-124.25$ $M_z=47.78$ $M_x=-33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=830.21$ $T_z=168.69$ $M_y=83.73$ $T_y=-124.25$ $M_z=47.78$ $M_x=-33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.23$ $\sigma_{m,d}=4.49$ (sic.=23.869)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=830.21$ $T_z=168.69$ $M_y=83.73$ $T_y=-124.25$ $M_z=47.78$ $M_x=-33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.93$ $\tau_{tor,d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=830.21$ $T_z=168.69$ $M_y=83.73$ $T_y=-124.25$ $M_z=47.78$ $M_x=-33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.93$ (sic.=25.813)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=657.65$ $T_z=148.54$ $M_y=72.87$ $T_y=-140.19$ $M_z=68.23$ $M_x=-29.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.82$ (sic.=34.968)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/94052) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/156754) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/78377) (sic. >100)

Asta n. 5075 (-2705 -2730) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.91$ $T_z=25.44$ $M_y=8.95$ $T_y=62.40$ $M_z=-69.22$ $M_x=-4.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=2.67$ (sic.=42.949)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=-39.58$ $T_z=9.16$ $M_y=0.00$ $T_y=61.31$ $M_z=-40.02$ $M_x=-6.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$

- Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.37$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-42.57$ $T_z=16.86$ $M_y=4.83$ $T_y=61.31$ $M_z=-53.68$ $M_x=-6.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.00$ (sic.=90.363)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-42.57$
 [Par.] $M_{y,sx}=-4.83$ $M_{y,dx}=-1.38$ $M_{y,eq}=3.62$
 [Lin.] $M_{z,sx}=53.68$ $M_{z,dx}=-25.01$ $M_{z,eq}=-42.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=1.56$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=301.73$ $T_z=-6.69$ $M_y=0.00$ $T_y=49.94$ $M_z=-14.45$ $M_x=-4.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=182.54$ $T_z=15.97$ $M_y=3.55$ $T_y=-34.30$ $M_z=15.75$ $M_x=-6.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.91$ $T_z=25.44$ $M_y=8.95$ $T_y=62.40$ $M_z=-69.22$ $M_x=-4.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=2.67$ (sic.=42.949)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=287.20$ $T_z=26.53$ $M_y=9.61$ $T_y=49.94$ $M_z=-59.25$ $M_x=-4.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.25$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.91$ $T_z=25.44$ $M_y=8.95$ $T_y=62.40$ $M_z=-69.22$ $M_x=-4.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.30$ (sic.=80.258)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-42.57$ $T_z=16.86$ $M_y=4.83$ $T_y=61.31$ $M_z=-53.68$ $M_x=-6.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-2.00$ (sic.=90.362)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.91$ $T_z=25.44$ $M_y=8.95$ $T_y=62.40$ $M_z=-69.22$ $M_x=-4.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.67$ (sic.=55.882)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-54.57$ $T_z=15.72$ $M_y=3.61$ $T_y=-12.77$ $M_z=8.56$ $M_x=-3.69$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 57 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/376210) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/627017) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)
- Asta n. 5075 (-2730 -2750) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=104.52$ $T_z=-11.00$ $M_y=-2.27$ $T_y=57.69$ $M_z=50.29$ $M_x=-3.72$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=1.79$ (sic.=71.045)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-89.94$ $T_z=-11.01$ $M_y=0.00$ $T_y=46.75$ $M_z=54.37$ $M_x=-5.25$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=89.70$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.86$ (sic.=94.829)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.84$
 Sollecitazioni: $N=-90.69$ $T_z=-9.30$ $M_y=-1.34$ $T_y=46.75$ $M_z=51.66$ $M_x=-5.25$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.81$ (sic.=98.016)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-101.12
[Par.] $M_{y,sx}=-2.51$ $M_{y,dx}=0.77$ $M_{y,eq}=-2.60$
[Lin.] $M_{z,sx}=23.67$ $M_{z,dx}=54.37$ $M_{z,eq}=23.15$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=89.70 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-0.88$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: N=104.52 $T_z=-11.00$ $M_y=-2.27$ $T_y=57.69$ $M_z=50.29$ $M_x=-3.72$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=75.42 $T_z=14.55$ $M_y=1.03$ $T_y=-10.66$ $M_z=15.37$ $M_x=-5.25$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: N=104.52 $T_z=-11.00$ $M_y=-2.27$ $T_y=57.69$ $M_z=50.29$ $M_x=-3.72$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=1.79$ (sic.=71.045)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=63.03 $T_z=22.69$ $M_y=2.31$ $T_y=55.68$ $M_z=-7.46$ $M_x=-2.99$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=63.03 $T_z=22.69$ $M_y=2.31$ $T_y=55.68$ $M_z=-7.46$ $M_x=-2.99$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ (sic.=79.954)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: N=-89.94 $T_z=-11.01$ $M_y=0.00$ $T_y=46.75$ $M_z=54.37$ $M_x=-5.25$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=-1.86$ (sic.=94.823)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: N=104.52 $T_z=-11.00$ $M_y=-2.27$ $T_y=57.69$ $M_z=50.29$ $M_x=-3.72$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.79$ (sic.=81.312)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-101.12 $T_z=14.55$ $M_y=1.03$ $T_y=-10.66$ $M_z=15.37$ $M_x=-5.25$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/470263) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)

Asta n. 5075 (-2750 -2767) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: N=21.07 $T_z=-8.46$ $M_y=-3.33$ $T_y=94.47$ $M_z=98.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
L=89.70 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=3.48$ (sic.=36.640)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.90$
Sollecitazioni: N=-68.88 $T_z=-8.53$ $M_y=0.00$ $T_y=54.22$ $M_z=77.57$ $M_x=4.11$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.65$ (sic.=66.467)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=0.84$
Sollecitazioni: N=0.00 $T_z=-8.18$ $M_y=-3.70$ $T_y=93.42$ $M_z=73.28$ $M_x=2.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=89.70 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.63$ (sic.=55.603)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 34 SLU
Sollecitazioni: N=-4.97

[Par.] $M_{y,sx}=-3.68$ $M_{y,dx}=2.65$ $M_{y,eq}=-3.88$
[Lin.] $M_{z,sx}=-10.90$ $M_{z,dx}=85.75$ $M_{z,eq}=55.81$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=89.70$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.20$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-2.04$ (sic.=71.773)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=33.19$ $T_z=-7.48$ $M_y=-2.90$ $T_y=84.91$ $M_z=106.77$ $M_x=-2.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-27.69$ $T_z=21.05$ $M_y=1.29$ $T_y=86.59$ $M_z=-18.34$ $M_x=3.73$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=21.07$ $T_z=-8.46$ $M_y=-3.33$ $T_y=94.47$ $M_z=98.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=3.48$ (sic.=36.640)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.57$ $T_z=23.79$ $M_y=2.68$ $T_y=104.03$ $M_z=-3.09$ $M_x=2.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.47$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.54$ $T_z=24.76$ $M_y=3.98$ $T_y=94.47$ $M_z=13.76$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.43$ (sic.=49.222)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 33 SLU $X_l=0.84$
Sollecitazioni: $N=-1.16$ $T_z=-8.55$ $M_y=-2.46$ $T_y=69.97$ $M_z=66.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-2.36$ (sic.=61.724)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.90$
Sollecitazioni: $N=21.07$ $T_z=-8.46$ $M_y=-3.33$ $T_y=94.47$ $M_z=98.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.48$ (sic.=37.189)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-80.06$ $T_z=13.55$ $M_y=1.34$ $T_y=54.22$ $M_z=32.52$ $M_x=4.11$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/313508) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 29 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/470262) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/268721) (sic. >100)

Asta n. 5121 (-2753 -2763) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=51.49$ $T_z=-9.56$ $M_y=-4.00$ $T_y=96.87$ $M_z=106.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=3.78$ (sic.=33.124)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-29.82$ $T_z=-8.39$ $M_y=0.00$ $T_y=72.10$ $M_z=93.80$ $M_x=-6.08$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.20$ (sic.=54.963)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-29.82$ $T_z=-10.98$ $M_y=-1.07$ $T_y=72.10$ $M_z=93.80$ $M_x=-6.08$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.24$ (sic.=54.529)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-41.00$
[Par.] $M_{y,sx}=0.79$ $M_{y,dx}=1.07$ $M_{y,eq}=-1.90$
[Lin.] $M_{z,sx}=-40.46$ $M_{z,dx}=93.80$ $M_{z,eq}=72.47$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-2.54$ (sic.=67.994)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=51.49$ $T_z=-9.56$ $M_y=-4.00$ $T_y=96.87$ $M_z=106.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=23.59$ $T_z=12.08$ $M_y=0.00$ $T_y=72.10$ $M_z=40.46$ $M_x=-6.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=51.49$ $T_z=-9.56$ $M_y=-4.00$ $T_y=96.87$ $M_z=106.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=3.78$ (sic.=33.124)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=41.49$ $T_z=15.01$ $M_y=-3.25$ $T_y=105.19$ $M_z=18.24$ $M_x=2.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.47$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=36.95$ $T_z=17.05$ $M_y=-1.19$ $T_y=96.87$ $M_z=34.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.44$ (sic.=48.873)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-29.82$ $T_z=-10.98$ $M_y=-1.07$ $T_y=72.10$ $M_z=93.80$ $M_x=-6.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-3.24$ (sic.=54.529)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=51.49$ $T_z=-9.56$ $M_y=-4.00$ $T_y=96.87$ $M_z=106.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.78$ (sic.=34.242)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-41.00$ $T_z=12.08$ $M_y=0.00$ $T_y=72.10$ $M_z=40.46$ $M_x=-6.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/196607) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/262143) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/131071) (sic. >100)
- Asta n. 5121 (-2733 -2753) Tlg-26x26cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=114.07$ $T_z=-17.36$ $M_y=1.32$ $T_y=94.50$ $M_z=66.25$ $M_x=-1.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=2.31$ (sic.=49.760)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-29.40$ $T_z=-9.88$ $M_y=0.00$ $T_y=82.01$ $M_z=73.96$ $M_x=-4.82$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.52$ (sic.=69.708)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.55$
 Sollecitazioni: $N=-32.38$ $T_z=-6.69$ $M_y=-1.11$ $T_y=82.01$ $M_z=58.73$ $M_x=-4.82$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.04$ (sic.=86.644)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-40.58$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.79$ $M_{y,dx}=-1.00$ $M_{y,eq}=-1.56$
 [Lin.] $M_{z,sx}=19.68$ $M_{z,dx}=73.96$ $M_{z,eq}=36.50$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-1.30$ (sic. >100)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=114.07$ $T_z=-17.36$ $M_y=1.32$ $T_y=94.50$ $M_z=66.25$ $M_x=-1.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=69.97$ $T_z=8.32$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.22$ $M_z=18.86$ $M_x=-4.82$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=114.07$ $T_z=-17.36$ $M_y=1.32$ $T_y=94.50$ $M_z=66.25$ $M_x=-1.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=2.31$ (sic.=49.760)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=114.07$ $T_z=-17.36$ $M_y=1.32$ $T_y=94.50$ $M_z=66.25$ $M_x=-1.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.43$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=114.07$ $T_z=-17.36$ $M_y=1.32$ $T_y=94.50$ $M_z=66.25$ $M_x=-1.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.43$ (sic.=50.033)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-29.40$ $T_z=-9.88$ $M_y=0.00$ $T_y=82.01$ $M_z=73.96$ $M_x=-4.82$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-2.52$ (sic.=69.707)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 32 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=110.02$ $T_z=-17.37$ $M_y=1.28$ $T_y=97.15$ $M_z=74.96$ $M_x=-1.94$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.60$ (sic.=55.603)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-40.58$ $T_z=8.32$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.22$ $M_z=18.86$ $M_x=-4.82$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/393216) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/262144) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/262144) (sic. >100)
- Asta n. 5121 (-2714 -2733) Tlg-26x26cm Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=303.31$ $T_z=24.39$ $M_y=1.49$ $T_y=50.28$ $M_z=51.49$ $M_x=-15.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=50.00$ $\lambda_{rel,y}=0.11$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ $\sigma_{m,d}=1.81$ (sic.=50.472)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=303.31$ $T_z=24.39$ $M_y=1.49$ $T_y=50.28$ $M_z=51.49$ $M_x=-15.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=293.62$ $T_z=42.13$ $M_y=18.13$ $T_y=50.28$ $M_z=26.35$ $M_x=-15.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=303.31$ $T_z=24.39$ $M_y=1.49$ $T_y=50.28$ $M_z=51.49$ $M_x=-15.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ $\sigma_{m,d}=1.81$ (sic.=50.472)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=293.62$ $T_z=42.13$ $M_y=18.13$ $T_y=50.28$ $M_z=26.35$ $M_x=-15.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=283.96$ $T_z=38.18$ $M_y=15.82$ $T_y=66.54$ $M_z=14.50$ $M_x=-13.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=0.34$ (sic.=70.491)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=303.31$ $T_z=24.39$ $M_y=1.49$ $T_y=50.28$ $M_z=51.49$ $M_x=-15.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.81$ (sic.=71.373)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/174764) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/174764) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/131073) (sic. >100)

Asta n. 5121 (-2708 -2714) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=621.05$ $T_z=0.00$ $M_y=6.90$ $T_y=126.11$ $M_z=-122.45$ $M_x=14.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=25.00$ $\lambda_{rel,y}=0.06$ $\lambda_{rel,z}=0.06$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=4.42$ (sic.=24.549)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.25$
Sollecitazioni: $N=640.78$ $T_z=-12.49$ $M_y=9.09$ $T_y=119.02$ $M_z=-65.21$ $M_x=18.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ (sic.=81.583)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=650.83$ $T_z=-6.88$ $M_y=7.25$ $T_y=111.93$ $M_z=-67.47$ $M_x=22.38$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=621.05$ $T_z=0.00$ $M_y=6.90$ $T_y=126.11$ $M_z=-122.45$ $M_x=14.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=4.42$ (sic.=24.549)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.25$
Sollecitazioni: $N=640.78$ $T_z=-12.49$ $M_y=9.09$ $T_y=119.02$ $M_z=-65.21$ $M_x=18.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.53$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.25$
Sollecitazioni: $N=640.78$ $T_z=-12.49$ $M_y=9.09$ $T_y=119.02$ $M_z=-65.21$ $M_x=18.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.53$ (sic.=40.169)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=621.05$ $T_z=0.00$ $M_y=6.90$ $T_y=126.11$ $M_z=-122.45$ $M_x=14.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.42$ (sic.=33.140)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/131068) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 31 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/131068) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 31 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/65534) (sic. >100)

Asta n. 5121 (-2673 -2708) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=509.01$ $T_z=242.63$ $M_y=149.16$ $T_y=42.67$ $M_z=-46.32$ $M_x=-17.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $\sigma_{m,d}=6.67$ (sic.=17.192)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=520.57$ $T_z=221.47$ $M_y=10.77$ $T_y=42.67$ $M_z=-20.87$ $M_x=-17.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=509.01$ $T_z=242.63$ $M_y=149.16$ $T_y=42.67$ $M_z=-46.32$ $M_x=-17.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=509.01$ $T_z=242.63$ $M_y=149.16$ $T_y=42.67$ $M_z=-46.32$ $M_x=-17.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $\sigma_{m,d}=6.67$ (sic.=17.192)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=494.91$ $T_z=283.89$ $M_y=175.70$ $T_y=-3.11$ $M_z=9.71$ $M_x=-18.53$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.26$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

Relazione di calcolo

-
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=494.91$ $T_z=283.89$ $M_y=175.70$ $T_y=-3.11$ $M_z=9.71$ $M_x=-18.53$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.26$ (sic.=19.049)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=509.01$ $T_z=242.63$ $M_y=149.16$ $T_y=42.67$ $M_z=-46.32$ $M_x=-17.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.67$ (sic.=20.648)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26057) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/52115) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/20173) (sic. >100)
- Asta n. 5121 (-2603 -2673) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=737.39$ $T_z=-1394.72$ $M_y=1176.48$ $T_y=227.42$ $M_z=-53.04$ $M_x=272.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.09$ $\sigma_{m,d}=41.97$ (sic.=3.331)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=753.08$ $T_z=-1194.27$ $M_y=1008.60$ $T_y=378.98$ $M_z=36.32$ $M_x=230.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.11$ (sic.=69.418)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=725.84$ $T_z=-1373.56$ $M_y=350.96$ $T_y=227.42$ $M_z=-188.67$ $M_x=272.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.25$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=737.39$ $T_z=-1394.72$ $M_y=1176.48$ $T_y=227.42$ $M_z=-53.04$ $M_x=272.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.09$ $\sigma_{m,d}=41.97$ (sic.=3.331)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=737.39$ $T_z=-1394.72$ $M_y=1176.48$ $T_y=227.42$ $M_z=-53.04$ $M_x=272.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=6.27$ $\tau_{tor,d}=0.25$ (sic.=12.923)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=737.39$ $T_z=-1394.72$ $M_y=1176.48$ $T_y=227.42$ $M_z=-53.04$ $M_x=272.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.27$ (sic.=3.827)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=737.39$ $T_z=-1394.72$ $M_y=1176.48$ $T_y=227.42$ $M_z=-53.04$ $M_x=272.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=41.97$ (sic.=3.476)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6071) (sic.=24.287) $f_{z,c}=0.01$ (L/6760) (sic.=27.044)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11167) (sic.=37.225)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/4404) (sic.=22.021) $f_{z,c}=0.01$ (L/4924) (sic.=24.621)
- Asta n. 5121 (-2514 -2603) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=268.72$ $T_z=-407.86$ $M_y=299.58$ $T_y=326.07$ $M_z=89.81$ $M_x=15.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=13.29$ (sic.=9.823)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=268.72$ $T_z=-407.86$ $M_y=299.58$ $T_y=326.07$ $M_z=89.81$ $M_x=15.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=254.19$ $T_z=-381.25$ $M_y=3.66$ $T_y=326.07$ $M_z=-154.75$ $M_x=15.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=268.72$ $T_z=-407.86$ $M_y=299.58$ $T_y=326.07$ $M_z=89.81$ $M_x=15.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=13.29$ (sic.=9.823)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=268.72$ $T_z=-407.86$ $M_y=299.58$ $T_y=326.07$ $M_z=89.81$ $M_x=15.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.32$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=80.796)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=268.72$ $T_z=-407.86$ $M_y=299.58$ $T_y=326.07$ $M_z=89.81$ $M_x=15.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.32$ (sic.=9.206)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=268.72$ $T_z=-407.86$ $M_y=299.58$ $T_y=326.07$ $M_z=89.81$ $M_x=15.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.29$ (sic.=10.345)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43690) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/78643) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/31457) (sic. >100)
- Asta n. 5127 (-2727 -2734) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=1.48$
 Sollecitazioni: $N=458.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-21.22$ $T_y=-1.19$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=296.00$ $\lambda_{rel,y}=0.97$ $\lambda_{rel,z}=0.97$ $K_{c,y}=0.71$ $K_{c,z}=0.71$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.41$ $\sigma_{m,d}=2.29$ (sic.=27.830)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=1.48$
 Sollecitazioni: $N=-13.25$ $T_z=0.00$ $M_y=-16.32$ $T_y=-2.15$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=296.00$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.68$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=1.48$
 Sollecitazioni: $N=-220.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-16.32$ $T_y=-2.87$ $M_z=-11.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=296.00$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.91$ (sic.=69.342)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-220.06$
 [Par.] $M_y,sx=0.00$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-12.24$
 [Lin.] $M_z,sx=12.80$ $M_z,dx=-12.88$ $M_z,eq=-12.85$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=296.00$ $\lambda_{rel,y}=0.97$ $\lambda_{rel,z}=0.97$ $K_{c,y}=0.71$ $K_{c,z}=0.71$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.68$ $\sigma_{m,d}=-2.58$ (sic.=53.497)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=458.13$ $T_z=28.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.19$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.41$ (sic.=54.691)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=1.48$
 Sollecitazioni: $N=458.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-21.22$ $T_y=-1.19$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.41$ $\sigma_{m,d}=2.29$ (sic.=27.830)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=2.96$
 Sollecitazioni: $N=458.13$ $T_z=-28.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.19$ $M_z=-2.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ (sic.=80.279)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.48$
 Sollecitazioni: $N=-220.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-16.32$ $T_y=-2.87$ $M_z=-11.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.68$ $\sigma_{m,d}=-2.91$ (sic.=69.248)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SLU $X_l=1.48$
 Sollecitazioni: $N=334.59$ $T_z=0.00$ $M_y=-21.22$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.30$ (sic.=56.468)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-220.06$ $T_z=22.06$ $M_y=0.00$ $T_y=1.98$ $M_z=12.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.68$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 29 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/20691) (sic.=82.768)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/3103790) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/11538) (sic.=57.691)

Asta n. 5134 (-2755 -2765) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=641.28$ $T_z=17.11$ $M_y=-11.62$ $T_y=6.33$ $M_z=3.87$ $M_x=2.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=0.53$ (sic.=69.925)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=581.19$ $T_z=16.78$ $M_y=-11.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=2.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.86$ (sic.=89.948)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=450.16$ $T_z=14.73$ $M_y=1.36$ $T_y=-31.19$ $M_z=8.06$ $M_x=4.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=641.28$ $T_z=17.11$ $M_y=-11.62$ $T_y=6.33$ $M_z=3.87$ $M_x=2.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=0.53$ (sic.=69.925)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=450.16$ $T_z=31.25$ $M_y=9.44$ $T_y=36.89$ $M_z=-9.81$ $M_x=4.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.21$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=566.66$ $T_z=43.39$ $M_y=11.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=2.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.19$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=461.34$ $T_z=10.78$ $M_y=-6.60$ $T_y=36.89$ $M_z=29.83$ $M_x=4.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.24$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/393215) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/262143) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/196607) (sic. >100)

Asta n. 5134 (-2735 -2755) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1047.99$ $T_z=40.67$ $M_y=17.80$ $T_y=-14.37$ $M_z=33.39$ $M_x=1.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $\sigma_{m,d}=1.75$ (sic.=34.856)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=973.96$ $T_z=10.13$ $M_y=-1.80$ $T_y=-17.24$ $M_z=13.42$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.44$ (sic.=53.675)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=733.91$ $T_z=21.31$ $M_y=5.67$ $T_y=-65.22$ $M_z=37.05$ $M_x=8.82$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1047.99$ $T_z=40.67$ $M_y=17.80$ $T_y=-14.37$ $M_z=33.39$ $M_x=1.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $\sigma_{m,d}=1.75$ (sic.=34.856)

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=733.91$ $T_z=25.90$ $M_y=12.17$ $T_y=-65.22$ $M_z=37.05$ $M_x=8.82$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.31$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=733.91$ $T_z=25.90$ $M_y=12.17$ $T_y=-65.22$ $M_z=37.05$ $M_x=8.82$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
Tensioni: $\tau_d=0.31$ (sic.=94.186)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=968.24$ $T_z=41.43$ $M_y=17.86$ $T_y=-9.84$ $M_z=35.55$ $M_x=1.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.82$ (sic.=87.785)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 44 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/157286) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 31 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/262144) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/131072) (sic. >100)

Asta n. 5134 (-2710 -2735) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1404.62$ $T_z=23.40$ $M_y=13.35$ $T_y=-14.14$ $M_z=26.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.08$ $\sigma_{m,d}=1.35$ (sic.=27.541)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=1419.15$ $T_z=-3.21$ $M_y=5.78$ $T_y=-14.14$ $M_z=15.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.10$ (sic.=36.837)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1042.46$ $T_z=11.07$ $M_y=4.22$ $T_y=-92.09$ $M_z=58.52$ $M_x=-8.39$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1404.62$ $T_z=23.40$ $M_y=13.35$ $T_y=-14.14$ $M_z=26.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.08$ $\sigma_{m,d}=1.35$ (sic.=27.541)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1042.46$ $T_z=15.73$ $M_y=10.09$ $T_y=-92.09$ $M_z=58.52$ $M_x=-8.39$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.41$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1042.46$ $T_z=15.73$ $M_y=10.09$ $T_y=-92.09$ $M_z=58.52$ $M_x=-8.39$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
Tensioni: $\tau_d=0.41$ (sic.=70.752)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1042.46$ $T_z=15.73$ $M_y=10.09$ $T_y=-92.09$ $M_z=58.52$ $M_x=-8.39$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.34$ (sic.=78.609)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/131071) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/262143) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/87381) (sic. >100)

Asta n. 5134 (-2685 -2710) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1421.21$ $T_z=85.27$ $M_y=80.11$ $T_y=-46.79$ $M_z=63.95$ $M_x=2.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.10$ $\sigma_{m,d}=4.92$ (sic.=16.532)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=1432.76$ $T_z=64.11$ $M_y=35.56$ $T_y=-46.79$ $M_z=36.04$ $M_x=2.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.12$ (sic.=36.487)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.15$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=898.64$ $T_z=23.01$ $M_y=24.23$ $T_y=-144.90$ $M_z=147.35$ $M_x=6.07$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1421.21$ $T_z=85.27$ $M_y=80.11$ $T_y=-46.79$ $M_z=63.95$ $M_x=2.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.10$ $\sigma_{m,d}=4.92$ (sic.=16.532)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=898.64$ $T_z=37.33$ $M_y=33.73$ $T_y=-144.90$ $M_z=147.35$ $M_x=6.07$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.66$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=898.64$ $T_z=37.33$ $M_y=33.73$ $T_y=-144.90$ $M_z=147.35$ $M_x=6.07$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
Tensioni: $\tau_d=0.66$ (sic.=44.172)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=875.53$ $T_z=35.71$ $M_y=36.32$ $T_y=-140.45$ $M_z=162.82$ $M_x=5.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.80$ (sic.=27.387)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/48106) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/89340) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/37902) (sic. >100)

Asta n. 5134 (-2605 -2685) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1003.78$ $T_z=-1265.70$ $M_y=1067.19$ $T_y=-330.02$ $M_z=-180.60$ $M_x=6.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.48$ $\sigma_{m,d}=42.60$ (sic.=2.963)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1003.78$ $T_z=-1265.70$ $M_y=1067.19$ $T_y=-330.02$ $M_z=-180.60$ $M_x=6.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.48$ (sic.=52.081)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=800.23$ $T_z=-583.53$ $M_y=158.29$ $T_y=-398.27$ $M_z=25.28$ $M_x=9.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=1003.78$ $T_z=-1265.70$ $M_y=1067.19$ $T_y=-330.02$ $M_z=-180.60$ $M_x=6.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.48$ $\sigma_{m,d}=42.60$ (sic.=2.963)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=973.18$ $T_z=-1482.13$ $M_y=1248.37$ $T_y=-246.24$ $M_z=-138.09$ $M_x=3.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=6.67$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=12.934)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=973.18$ $T_z=-1482.13$ $M_y=1248.37$ $T_y=-246.24$ $M_z=-138.09$ $M_x=3.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.67$ (sic.=3.599)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$
Sollecitazioni: $N=973.18$ $T_z=-1482.13$ $M_y=1248.37$ $T_y=-246.24$ $M_z=-138.09$ $M_x=3.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=47.33$ (sic.=3.136)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/5737) (sic.=22.950) $f_{z,g}=0.01$ (L/6381) (sic.=25.526)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10423) (sic.=34.744)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/4225) (sic.=21.128) $f_{z,g}=0.01$ (L/4667) (sic.=23.335)

Asta n. 5134 (-2516 -2605) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=364.51$ $T_z=-437.44$ $M_y=318.25$ $T_y=-114.49$ $M_z=-39.50$ $M_x=2.95$

-
- Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=12.21$ (sic.=10.078)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=364.51$ $T_z=-437.44$ $M_y=318.25$ $T_y=-114.49$ $M_z=-39.50$ $M_x=2.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=289.06$ $T_z=-195.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-158.76$ $M_z=68.27$ $M_x=4.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=364.51$ $T_z=-437.44$ $M_y=318.25$ $T_y=-114.49$ $M_z=-39.50$ $M_x=2.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=12.21$ (sic.=10.078)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=350.31$ $T_z=-508.19$ $M_y=370.82$ $T_y=-71.42$ $M_z=-26.89$ $M_x=1.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.28$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=350.31$ $T_z=-508.19$ $M_y=370.82$ $T_y=-71.42$ $M_z=-26.89$ $M_x=1.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=2.28$ (sic.=10.538)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=350.31$ $T_z=-508.19$ $M_y=370.82$ $T_y=-71.42$ $M_z=-26.89$ $M_x=1.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.58$ (sic.=10.826)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43690) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/71493) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/30247) (sic. >100)
- Asta n. 5144 (-2729 -2736) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=1.48$
Sollecitazioni: $N=885.34$ $T_z=0.00$ $M_y=-16.32$ $T_y=1.49$ $M_z=-8.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=296.00$ $\lambda_{rel,y}=0.97$ $\lambda_{rel,z}=0.97$ $K_{c,y}=0.71$ $K_{c,z}=0.71$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.73$ $\sigma_{m,d}=2.51$ (sic.=25.949)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1660.81$ $T_z=28.68$ $M_y=0.00$ $T_y=5.67$ $M_z=-15.61$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=296.00$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.61$ (sic.=89.654)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=1.48$
Sollecitazioni: $N=-982.97$ $T_z=0.00$ $M_y=-21.22$ $T_y=0.00$ $M_z=-8.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=296.00$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.07$ (sic.=45.606)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
Sollecitazioni: $N=-1660.81$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-15.91$
[Lin.] $M_{z,sx}=15.61$ $M_{z,dx}=1.18$ $M_{z,eq}=-8.90$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=296.00$ $\lambda_{rel,y}=0.97$ $\lambda_{rel,z}=0.97$ $K_{c,y}=0.71$ $K_{c,z}=0.71$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.13$ $\sigma_{m,d}=-2.55$ (sic.=13.744)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=885.34$ $T_z=22.06$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.27$ $M_z=2.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.73$ (sic.=38.914)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=1.48$
Sollecitazioni: $N=885.34$ $T_z=0.00$ $M_y=-16.32$ $T_y=1.49$ $M_z=-8.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.73$ $\sigma_{m,d}=2.51$ (sic.=25.949)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=2.96$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-982.97$ $T_z=-28.68$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ (sic.=80.348)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=1.48$
Sollecitazioni: $N=-982.97$ $T_z=0.00$ $M_y=-21.22$ $T_y=0.00$ $M_z=-8.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.03$ $\sigma_{m,d}=-3.07$ (sic.=44.130)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=1.48$
Sollecitazioni: $N=-982.97$ $T_z=0.00$ $M_y=-21.22$ $T_y=0.00$ $M_z=-8.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.07$ (sic.=45.606)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1660.81$ $T_z=28.68$ $M_y=0.00$ $T_y=5.67$ $M_z=-15.61$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.13$ (sic.=24.581)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/20830) (sic.=83.323)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 29 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/1551890) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/11581) (sic.=57.907)
- Asta n. 5153 (-2757 -2767) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=8.41$ $T_z=-7.78$ $M_y=-4.48$ $T_y=-123.80$ $M_z=-91.69$ $M_x=-2.67$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=3.28$ (sic.=44.202)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-65.57$ $T_z=-7.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-66.60$ $M_z=-94.92$ $M_x=2.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.24$ (sic.=44.440)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-17.17$ $T_z=-6.86$ $M_y=-3.67$ $T_y=-112.71$ $M_z=-102.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.63$ (sic.=35.594)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 45 SLU
Sollecitazioni: $N=-57.29$
[Par.] $M_{y,sx}=-2.65$ $M_{y,dx}=2.87$ $M_{y,eq}=-3.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=37.62$ $M_{z,dx}=-113.84$ $M_{z,eq}=-83.36$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-2.96$ (sic.=47.636)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=29.12$ $T_z=-11.32$ $M_y=-1.37$ $T_y=-9.48$ $M_z=11.68$ $M_x=-4.58$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=5.17$ $T_z=16.18$ $M_y=-1.51$ $T_y=-103.56$ $M_z=19.66$ $M_x=-3.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=8.41$ $T_z=-7.78$ $M_y=-4.48$ $T_y=-123.80$ $M_z=-91.69$ $M_x=-2.67$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=3.28$ (sic.=44.202)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.12$ $T_z=18.83$ $M_y=0.00$ $T_y=-123.80$ $M_z=1.15$ $M_x=-2.67$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.56$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-31.70$ $T_z=19.75$ $M_y=1.16$ $T_y=-112.71$ $M_z=-18.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.51$ (sic.=42.009)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$

-
- Sollecitazioni: $N=-17.17$ $T_z=-6.86$ $M_y=-3.67$ $T_y=-112.71$ $M_z=-102.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-3.63$ (sic.=35.594)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-17.17$ $T_z=-6.86$ $M_y=-3.67$ $T_y=-112.71$ $M_z=-102.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.63$ (sic.=35.594)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-98.61$ $T_z=9.15$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.48$ $M_z=20.27$ $M_x=-4.58$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 29 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/262143) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/393215) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/262143) (sic. >100)
- Asta n. 5153 (-2737 -2757) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=17.13$ $T_z=-7.70$ $M_y=-1.37$ $T_y=-78.59$ $M_z=-53.72$ $M_x=3.48$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.88$ (sic.=67.062)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 45 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-22.01$ $T_z=-9.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-82.05$ $M_z=-62.76$ $M_x=3.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.14$ (sic.=67.215)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.65$
 Sollecitazioni: $N=-23.95$ $T_z=-5.64$ $M_y=-1.25$ $T_y=-82.05$ $M_z=-54.55$ $M_x=3.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.90$ (sic.=76.106)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 45 SLU
 Sollecitazioni: $N=-36.54$
 [Par.] $M_{y,sx}=-2.58$ $M_{y,dx}=0.51$ $M_{y,eq}=2.07$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.22$ $M_{z,dx}=-62.76$ $M_{z,eq}=-38.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=1.37$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=68.09$ $T_z=-6.29$ $M_y=-2.32$ $T_y=-52.87$ $M_z=-24.42$ $M_x=1.93$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=61.64$ $T_z=11.48$ $M_y=0.00$ $T_y=-72.59$ $M_z=11.08$ $M_x=5.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=17.13$ $T_z=-7.70$ $M_y=-1.37$ $T_y=-78.59$ $M_z=-53.72$ $M_x=3.48$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.88$ (sic.=67.062)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.59$ $T_z=18.91$ $M_y=2.83$ $T_y=-78.59$ $M_z=5.22$ $M_x=3.48$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.59$ $T_z=18.91$ $M_y=2.83$ $T_y=-78.59$ $M_z=5.22$ $M_x=3.48$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ (sic.=59.472)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-22.01$ $T_z=-9.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-82.05$ $M_z=-62.76$ $M_x=3.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-2.14$ (sic.=67.215)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.75$

-
- Sollecitazioni: $N=-22.01$ $T_z=-9.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-82.05$ $M_z=-62.76$ $M_x=3.88$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.14$ (sic.=67.215)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-133.22$ $T_z=11.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-46.23$ $M_z=9.04$ $M_x=2.91$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/393216) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/393216) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/393216) (sic. >100)
- Asta n. 5153 (-2712 -2737) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.16$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=1.89$ (sic.=85.139)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-144.64$ $T_z=11.01$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.83$ (sic.=96.084)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-144.64$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.89$ (sic.=93.825)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-144.64$
 [Par.] $M_{y,sx}=-1.85$ $M_{y,dx}=1.14$ $M_{y,eq}=-2.47$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-53.66$ $M_{z,dx}=-19.81$ $M_{z,eq}=24.27$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-0.91$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=97.13$ $T_z=-9.23$ $M_y=-1.02$ $T_y=19.72$ $M_z=-1.20$ $M_x=4.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.16$ $T_z=11.01$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.16$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=1.89$ (sic.=85.139)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.16$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.42$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.16$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.42$ (sic.=69.543)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-144.64$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-1.89$ (sic.=93.808)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.16$ $T_z=13.18$ $M_y=1.85$ $T_y=-94.13$ $M_z=53.66$ $M_x=7.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.89$ (sic.=93.825)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-152.44$ $T_z=11.24$ $M_y=0.00$ $T_y=-49.97$ $M_z=26.66$ $M_x=4.07$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/393215) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/393215) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/393215) (sic. >100)
- Asta n. 5153 (-2698 -2712) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=101.38$ $T_z=21.13$ $M_y=7.25$ $T_y=108.15$ $M_z=-132.62$ $M_x=9.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=4.77$ (sic.=35.564)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-106.92$ $T_z=10.56$ $M_y=0.00$ $T_y=108.15$ $M_z=-132.62$ $M_x=9.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.53$ (sic.=38.876)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-106.92$ $T_z=21.13$ $M_y=7.25$ $T_y=108.15$ $M_z=-132.62$ $M_x=9.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=75.00$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.77$ (sic.=37.442)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-106.92$
[Par.] $M_y,sx=-7.25$ $M_y,dx=1.41$ $M_y,eq=5.44$
[Lin.] $M_z,sx=132.62$ $M_z,dx=-69.08$ $M_z,eq=-107.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=3.85$ (sic.=44.328)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=108.23$ $T_z=9.37$ $M_y=-3.73$ $T_y=87.78$ $M_z=-38.87$ $M_x=16.38$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=50.55$ $T_z=31.91$ $M_y=9.13$ $T_y=83.54$ $M_z=-91.56$ $M_x=18.30$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=101.38$ $T_z=21.13$ $M_y=7.25$ $T_y=108.15$ $M_z=-132.62$ $M_x=9.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=4.77$ (sic.=35.564)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=88.32$ $T_z=34.17$ $M_y=9.74$ $T_y=99.03$ $M_z=-105.27$ $M_x=19.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.46$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=88.32$ $T_z=34.17$ $M_y=9.74$ $T_y=99.03$ $M_z=-105.27$ $M_x=19.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=0.46$ (sic.=51.623)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-106.92$ $T_z=21.13$ $M_y=7.25$ $T_y=108.15$ $M_z=-132.62$ $M_x=9.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=-4.77$ (sic.=37.441)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=101.38$ $T_z=21.13$ $M_y=7.25$ $T_y=108.15$ $M_z=-132.62$ $M_x=9.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.77$ (sic.=37.442)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-124.52$ $T_z=13.36$ $M_y=1.82$ $T_y=-7.97$ $M_z=16.10$ $M_x=8.26$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/156345) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/312691) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 29 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/104230) (sic. >100)

Asta n. 5205 (-2754 -2764) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_L=0.50$
Sollecitazioni: $N=-4581.33$ $T_z=-1065.55$ $M_y=-267.50$ $T_y=-141.52$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.17$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.13$ (sic.=14.017)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_L=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4388.37$ $T_z=-1290.28$ $M_y=-977.69$ $T_y=-124.14$ $M_z=66.86$ $M_x=-2.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.66$ (sic.=4.117)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-4388.37$
[Lin.] $M_{y,sx}=977.69$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-586.61$
[Lin.] $M_{z,sx}=-66.86$ $M_{z,dx}=-26.24$ $M_{z,eq}=29.62$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.49$ $\sigma_{m,d}=-21.04$ (sic.=5.115)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_L=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1460.30$ $T_z=-433.57$ $M_y=-332.85$ $T_y=-144.81$ $M_z=34.66$ $M_x=-9.12$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_L=0.75$
Sollecitazioni: $N=-4373.84$ $T_z=-1316.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-124.14$ $M_z=-26.24$ $M_x=-2.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.87$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=16.692)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_L=0.75$
Sollecitazioni: $N=-4373.84$ $T_z=-1316.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-124.14$ $M_z=-26.24$ $M_x=-2.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.87$ (sic.=4.089)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_L=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4388.37$ $T_z=-1290.28$ $M_y=-977.69$ $T_y=-124.14$ $M_z=66.86$ $M_x=-2.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.49$ $\sigma_{m,d}=-35.66$ (sic.=4.073)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_L=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4388.37$ $T_z=-1290.28$ $M_y=-977.69$ $T_y=-124.14$ $M_z=66.86$ $M_x=-2.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.66$ (sic.=4.117)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_L=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4591.01$ $T_z=-1047.81$ $M_y=-795.84$ $T_y=-141.52$ $M_z=70.34$ $M_x=-2.17$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.79$ (sic.=16.491)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/7349) (sic.=29.399)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/12684) (sic.=42.281)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/5577) (sic.=27.888)

Asta n. 5205 (-2734 -2754) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_L=0.50$
Sollecitazioni: $N=-5017.50$ $T_z=202.71$ $M_y=-930.66$ $T_y=-134.19$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.77$ (sic.=4.533)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_L=0.75$
Sollecitazioni: $N=-5012.66$ $T_z=193.84$ $M_y=-980.23$ $T_y=-134.19$ $M_z=-34.03$ $M_x=-1.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-34.62$ (sic.=4.201)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-5027.19$

[Lin.] $M_{y, sx}=824.87$ $M_{y, dx}=980.23$ $M_{y, eq}=-918.09$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-66.62$ $M_{z, dx}=-34.03$ $M_{z, eq}=26.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel, y}=0.17$ $\lambda_{rel, z}=0.17$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-7.44$ $\sigma_{m, d}=-32.25$ (sic.=3.558)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5204.07$ $T_z=242.41$ $M_y=-628.26$ $T_y=-137.07$ $M_z=65.35$ $M_x=-1.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor, d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5204.07$ $T_z=242.41$ $M_y=-628.26$ $T_y=-137.07$ $M_z=65.35$ $M_x=-1.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.24$ $\tau_{tor, d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5204.07$ $T_z=242.41$ $M_y=-628.26$ $T_y=-137.07$ $M_z=65.35$ $M_x=-1.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.24$ (sic.=17.262)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-5012.66$ $T_z=193.84$ $M_y=-980.23$ $T_y=-134.19$ $M_z=-34.03$ $M_x=-1.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c, 0, d}=126.00$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-7.42$ $\sigma_{m, d}=-34.62$ (sic.=4.141)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-5012.66$ $T_z=193.84$ $M_y=-980.23$ $T_y=-134.19$ $M_z=-34.03$ $M_x=-1.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-34.62$ (sic.=4.201)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5204.07$ $T_z=242.41$ $M_y=-628.26$ $T_y=-137.07$ $M_z=65.35$ $M_x=-1.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c, 0, d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-7.70$ (sic.=14.549)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z, L}=0.01$ (L/8192) (sic.=32.768)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z, L}=0.01$ (L/13797) (sic.=45.990)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z, L}=0.01$ (L/6144) (sic.=30.720)

Asta n. 5205 (-2709 -2734) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $Xl=0.60$
 Sollecitazioni: $N=-3767.57$ $T_z=1697.71$ $M_y=-556.70$ $T_y=-39.36$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel, m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-19.00$ (sic.=7.577)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $Xl=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-5233.38$ $T_z=1988.17$ $M_y=-836.12$ $T_y=-83.94$ $M_z=-21.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=75.00$ $\lambda_{rel, m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-29.28$ (sic.=4.956)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5247.91$
 [Par.] $M_{y, sx}=-664.99$ $M_{y, dx}=836.12$ $M_{y, eq}=-836.12$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-41.44$ $M_{z, dx}=-21.51$ $M_{z, eq}=16.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=144.00$ $f_{m, z, d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel, y}=0.17$ $\lambda_{rel, z}=0.17$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-7.76$ $\sigma_{m, d}=-29.11$ (sic.=3.808)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 5 SLD $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1437.86$ $T_z=529.02$ $M_y=148.67$ $T_y=-138.75$ $M_z=58.46$ $M_x=1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor, d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 5 SLD $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1437.86$ $T_z=738.94$ $M_y=337.29$ $T_y=-138.75$ $M_z=58.46$ $M_x=1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=3.34$ $\tau_{tor, d}=0.00$ (sic.=77.114)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5430.27$ $T_z=1800.57$ $M_y=701.05$ $T_y=-104.08$ $M_z=47.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=8.00$ (sic.=2.665)

Relazione di calcolo

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-5233.38$ $T_z=1988.17$ $M_y=-836.12$ $T_y=-83.94$ $M_z=-21.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.74$ $\sigma_{m,d}=-29.28$ (sic.=4.865)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-5233.38$ $T_z=1988.17$ $M_y=-836.12$ $T_y=-83.94$ $M_z=-21.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-29.28$ (sic.=4.956)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5430.27$ $T_z=1800.57$ $M_y=701.05$ $T_y=-104.08$ $M_z=47.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.03$ (sic.=13.943)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12287) (sic.=49.152) $f_{z,g}=0.00$ (L/15420) (sic.=61.681)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23831) (sic.=79.438)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/8936) (sic.=44.684) $f_{z,g}=0.01$ (L/11234) (sic.=56.174)
- Asta n. 5205 (-2681 -2709) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SLU $X_l=0.23$
Sollecitazioni: $N=-4547.89$ $T_z=2373.72$ $M_y=1742.80$ $T_y=-67.59$ $M_z=0.00$ $M_x=9.35$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=59.49$ (sic.=2.151)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-6044.15$ $T_z=3150.68$ $M_y=2562.87$ $T_y=-111.05$ $M_z=18.74$ $M_x=12.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=88.13$ (sic.=1.456)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-6044.15$
[Lin.] $M_{y,sx}=-2562.87$ $M_{y,dx}=-690.07$ $M_{y,eq}=1813.75$
[Lin.] $M_{z,sx}=-18.74$ $M_{z,dx}=-47.49$ $M_{z,eq}=-21.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=75.00 $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.94$ $\sigma_{m,d}=62.63$ (sic.=1.762)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-6044.15$ $T_z=3150.68$ $M_y=2562.87$ $T_y=-111.05$ $M_z=18.74$ $M_x=12.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-5887.52$ $T_z=3586.88$ $M_y=2785.71$ $T_y=-22.20$ $M_z=-30.00$ $M_x=12.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=15.92$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=2.271)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-5887.52$ $T_z=3586.88$ $M_y=2785.71$ $T_y=-22.20$ $M_z=-30.00$ $M_x=12.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=15.92$ (sic.=1.508)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-6044.15$ $T_z=3150.68$ $M_y=2562.87$ $T_y=-111.05$ $M_z=18.74$ $M_x=12.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.94$ $\sigma_{m,d}=-88.13$ (sic.=1.442)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-6044.15$ $T_z=3150.68$ $M_y=2562.87$ $T_y=-111.05$ $M_z=18.74$ $M_x=12.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=88.13$ (sic.=1.456)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=-6044.15$ $T_z=3150.68$ $M_y=2562.87$ $T_y=-111.05$ $M_z=18.74$ $M_x=12.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.94$ (sic.=12.527)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/1918) (sic.=7.673) $f_{z,g}=0.03$ (L/2225) (sic.=8.902)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3614) (sic.=12.050) $f_{z,g}=0.01$

Relazione di calcolo

(L/4183) (sic.=13.944)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.04$ (L/1395) (sic.=6.980) $f_{z,G}=0.04$ (L/1618) (sic.=8.090)

Asta n. 5205 (-2604 -2681) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.60$

Sollecitazioni: $N=1025.48$ $T_z=-2709.79$ $M_y=2304.88$ $T_y=-112.66$ $M_z=-30.49$ $M_x=-55.10$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

$L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.52$ $\sigma_{m,d}=79.72$ (sic.=1.758)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.60$

Sollecitazioni: $N=983.00$ $T_z=-2325.91$ $M_y=1978.42$ $T_y=-184.57$ $M_z=-71.66$ $M_x=-48.05$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.45$ (sic.=53.181)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=1013.92$ $T_z=-2688.63$ $M_y=695.03$ $T_y=-112.66$ $M_z=36.70$ $M_x=-55.10$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$

Sollecitazioni: $N=1025.48$ $T_z=-2709.79$ $M_y=2304.88$ $T_y=-112.66$ $M_z=-30.49$ $M_x=-55.10$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.52$ $\sigma_{m,d}=79.72$ (sic.=1.758)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.60$

Sollecitazioni: $N=1025.48$ $T_z=-2709.79$ $M_y=2304.88$ $T_y=-112.66$ $M_z=-30.49$ $M_x=-55.10$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=12.04$ $\tau_{tor,d}=0.05$ (sic.=3.947)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.60$

Sollecitazioni: $N=1025.48$ $T_z=-2709.79$ $M_y=2304.88$ $T_y=-112.66$ $M_z=-30.49$ $M_x=-55.10$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=12.04$ (sic.=1.994)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.60$

Sollecitazioni: $N=1025.48$ $T_z=-2709.79$ $M_y=2304.88$ $T_y=-112.66$ $M_z=-30.49$ $M_x=-55.10$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=79.72$ (sic.=1.813)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/3126) (sic.=12.508) $f_{z,G}=0.02$ (L/3503) (sic.=14.014)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/5685) (sic.=18.951) $f_{z,G}=0.01$ (L/6381) (sic.=21.272)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/2290) (sic.=11.454) $f_{z,G}=0.02$ (L/2568) (sic.=12.842)

Asta n. 5205 (-2515 -2604) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.75$

Sollecitazioni: $N=352.60$ $T_z=-960.69$ $M_y=702.02$ $T_y=-174.27$ $M_z=-65.51$ $M_x=-11.28$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

$L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $\sigma_{m,d}=26.20$ (sic.=5.456)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.75$

Sollecitazioni: $N=331.91$ $T_z=-829.70$ $M_y=604.25$ $T_y=-187.93$ $M_z=-70.41$ $M_x=-9.99$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=338.07$ $T_z=-934.08$ $M_y=-8.52$ $T_y=-174.27$ $M_z=65.19$ $M_x=-11.28$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$

Sollecitazioni: $N=352.60$ $T_z=-960.69$ $M_y=702.02$ $T_y=-174.27$ $M_z=-65.51$ $M_x=-11.28$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $\sigma_{m,d}=26.20$ (sic.=5.456)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.75$

Sollecitazioni: $N=352.60$ $T_z=-960.69$ $M_y=702.02$ $T_y=-174.27$ $M_z=-65.51$ $M_x=-11.28$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=4.33$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=30.328)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=352.60$ $T_z=-960.69$ $M_y=702.02$ $T_y=-174.27$ $M_z=-65.51$ $M_x=-11.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.33$ (sic.=5.539)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=352.60$ $T_z=-960.69$ $M_y=702.02$ $T_y=-174.27$ $M_z=-65.51$ $M_x=-11.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.20$ (sic.=5.640)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/23130) (sic.=92.521)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/43690) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/17096) (sic.=85.482)

Asta n. 5222 (-2756 -2766) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=0.30$
Sollecitazioni: $N=-4442.57$ $T_z=-1349.82$ $M_y=-611.01$ $T_y=136.46$ $M_z=0.00$ $M_x=10.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-20.86$ (sic.=6.904)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4448.39$ $T_z=-1339.18$ $M_y=-1014.36$ $T_y=136.46$ $M_z=-40.51$ $M_x=10.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.01$ (sic.=4.045)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-4448.39$
[Lin.] $M_{y,sx}=1014.36$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-608.62$
[Lin.] $M_{z,sx}=40.51$ $M_{z,dx}=61.83$ $M_{z,eq}=24.73$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.58$ $\sigma_{m,d}=-21.62$ (sic.=4.985)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1505.65$ $T_z=-446.14$ $M_y=-342.28$ $T_y=-59.65$ $M_z=-5.95$ $M_x=13.36$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-4433.85$ $T_z=-1365.79$ $M_y=0.00$ $T_y=136.46$ $M_z=61.83$ $M_x=10.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=6.09$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=15.438)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
Sollecitazioni: $N=-4433.85$ $T_z=-1365.79$ $M_y=0.00$ $T_y=136.46$ $M_z=61.83$ $M_x=10.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.09$ (sic.=3.940)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4448.39$ $T_z=-1339.18$ $M_y=-1014.36$ $T_y=136.46$ $M_z=-40.51$ $M_x=10.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.58$ $\sigma_{m,d}=-36.01$ (sic.=4.001)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4448.39$ $T_z=-1339.18$ $M_y=-1014.36$ $T_y=136.46$ $M_z=-40.51$ $M_x=10.76$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.01$ (sic.=4.045)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-4583.40$ $T_z=-1036.58$ $M_y=-787.42$ $T_y=163.73$ $M_z=-47.67$ $M_x=8.92$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.78$ (sic.=16.519)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/7149) (sic.=28.598)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/12098) (sic.=40.330)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/5423) (sic.=27.118)

Asta n. 5222 (-2736 -2756) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=0.35$
Sollecitazioni: $N=-5272.19$ $T_z=299.11$ $M_y=-673.00$ $T_y=142.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-22.97$ (sic.=5.571)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-5134.54$ $T_z=211.53$ $M_y=-1015.34$ $T_y=145.62$ $M_z=62.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.81$ (sic.=3.982)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5149.08$
 [Lin.] $M_{y,sx}=846.72$ $M_{y,dx}=1015.34$ $M_{y,eq}=-947.89$
 [Lin.] $M_{z,sx}=46.37$ $M_{z,dx}=62.84$ $M_{z,eq}=25.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.62$ $\sigma_{m,d}=-33.22$ (sic.=3.456)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5408.86$ $T_z=384.92$ $M_y=-285.57$ $T_y=138.96$ $M_z=-51.53$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.82$ (sic.=13.215)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-5134.54$ $T_z=211.53$ $M_y=-1015.34$ $T_y=145.62$ $M_z=62.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.60$ $\sigma_{m,d}=-36.81$ (sic.=3.925)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-5134.54$ $T_z=211.53$ $M_y=-1015.34$ $T_y=145.62$ $M_z=62.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.81$ (sic.=3.982)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5278.97$ $T_z=311.53$ $M_y=-566.14$ $T_y=142.29$ $M_z=-48.95$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.81$ (sic.=14.342)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/7943) (sic.=31.775)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 56 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12288) (sic.=40.960)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6241) (sic.=31.208)

Asta n. 5222 (-2711 -2736) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.45$
 Sollecitazioni: $N=-967.63$ $T_z=945.90$ $M_y=-206.85$ $T_y=-27.25$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.64$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.06$ (sic.=24.925)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 59 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-4161.98$ $T_z=1579.76$ $M_y=-902.93$ $T_y=146.44$ $M_z=61.66$ $M_x=-1.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-32.93$ (sic.=4.459)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-6254.36$
 [Par.] $M_{y,sx}=-363.79$ $M_{y,dx}=856.37$ $M_{y,eq}=-793.10$
 [Lin.] $M_{z,sx}=57.06$ $M_{z,dx}=71.89$ $M_{z,eq}=28.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=75.00$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.25$ $\sigma_{m,d}=-28.06$ (sic.=3.756)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6848.95$ $T_z=1228.79$ $M_y=336.76$ $T_y=155.30$ $M_z=-51.50$ $M_x=-2.33$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6254.36$ $T_z=1640.18$ $M_y=363.79$ $T_y=171.94$ $M_z=-57.06$ $M_x=-2.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=7.32$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=10.745)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6254.36$ $T_z=1640.18$ $M_y=363.79$ $T_y=171.94$ $M_z=-57.06$ $M_x=-2.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=7.32$ (sic.=3.279)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-4161.98$ $T_z=1579.76$ $M_y=-902.93$ $T_y=146.44$ $M_z=61.66$ $M_x=-1.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.16$ $\sigma_{m,d}=-32.93$ (sic.=4.412)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 59 SLU $X_l=0.75$
 Sollecitazioni: $N=-4161.98$ $T_z=1579.76$ $M_y=-902.93$ $T_y=146.44$ $M_z=61.66$ $M_x=-1.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-32.93$ (sic.=4.459)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6848.95$ $T_z=1228.79$ $M_y=336.76$ $T_y=155.30$ $M_z=-51.50$ $M_x=-2.33$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.13$ (sic.=11.055)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/18724) (sic.=74.898) $f_{z,l}=0.00$ (L/26214) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/32767) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/14298) (sic.=71.494) $f_{z,l}=0.00$ (L/19181) (sic.=95.906)

Asta n. 5222 (-2692 -2711) Tlg-26x26cm Crit. 1

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=0.51$
 Sollecitazioni: $N=-4695.92$ $T_z=3028.69$ $M_y=1002.44$ $T_y=160.18$ $M_z=0.00$ $M_x=-17.86$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=34.22$ (sic.=4.208)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$ $T_z=3262.70$ $M_y=2291.38$ $T_y=220.41$ $M_z=-75.80$ $M_x=-20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=75.00 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=80.81$ (sic.=1.799)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-2291.38$ $M_{y,dx}=-351.78$ $M_{y,eq}=1515.54$
 [Lin.] $M_{z,sx}=75.80$ $M_{z,dx}=55.65$ $M_{z,eq}=-30.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=75.00 $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.28$ $\sigma_{m,d}=52.77$ (sic.=2.243)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$ $T_z=3262.70$ $M_y=2291.38$ $T_y=220.41$ $M_z=-75.80$ $M_x=-20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$ $T_z=3262.70$ $M_y=2291.38$ $T_y=220.41$ $M_z=-75.80$ $M_x=-20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=14.51$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=2.730)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$ $T_z=3262.70$ $M_y=2291.38$ $T_y=220.41$ $M_z=-75.80$ $M_x=-20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=14.51$ (sic.=1.654)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$ $T_z=3262.70$ $M_y=2291.38$ $T_y=220.41$ $M_z=-75.80$ $M_x=-20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.28$ $\sigma_{m,d}=-80.81$ (sic.=1.778)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-6947.70$ $T_z=3262.70$ $M_y=2291.38$ $T_y=220.41$ $M_z=-75.80$ $M_x=-20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=80.81$ (sic.=1.799)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=-7538.07$ $T_z=2616.58$ $M_y=1881.12$ $T_y=222.27$ $M_z=-72.71$ $M_x=-18.38$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.15$ (sic.=10.044)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/2316) (sic.=9.265) $f_{z,g}=0.02$ (L/2707) (sic.=10.829)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/3908) (sic.=13.029) $f_{z,g}=0.01$ (L/4531) (sic.=15.106)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/1742) (sic.=8.710) $f_{z,g}=0.03$ (L/2040) (sic.=10.202)

Asta n. 7001 (-2507 -2506) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=4.82$ $T_z=38.19$ $M_y=10.28$ $T_y=-23.41$ $M_z=7.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.84$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.82$ $T_z=38.19$ $M_y=10.28$ $T_y=-9.10$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.06$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=100.99$ $M_y=24.99$ $T_y=-47.09$ $M_z=11.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.77$ (sic.=37.527)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-4.82$
 [Par.] $M_{y,sx}=-10.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=7.71$
 [Par.] $M_{z,sx}=-7.57$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=5.67$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=1.38$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=8.21$ $T_z=32.26$ $M_y=7.34$ $T_y=-21.81$ $M_z=6.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=4.82$ $T_z=38.19$ $M_y=10.28$ $T_y=-23.41$ $M_z=7.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.84$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=117.17$ $M_y=29.00$ $T_y=-47.48$ $M_z=11.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.17$ (sic.=20.503)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.82$ $T_z=38.19$ $M_y=10.28$ $T_y=-23.41$ $M_z=7.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.84$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=100.99$ $M_y=24.99$ $T_y=-47.09$ $M_z=11.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.77$ (sic.=37.527)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.21$ $T_z=32.26$ $M_y=7.34$ $T_y=-21.81$ $M_z=6.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/115343) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/173015) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/79853) (sic. >100)

Asta n. 7001 (-2508 -2507) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=283.15$ $T_z=603.03$ $M_y=407.42$ $T_y=-202.50$ $M_z=127.07$ $M_x=6.66$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=54.99$ (sic.=2.742)

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=312.90$ $T_z=520.07$ $M_y=352.92$ $T_y=-193.28$ $M_z=109.67$ $M_x=5.99$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.97$ (sic.=80.077)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=312.90$ $T_z=520.07$ $M_y=352.92$ $T_y=-193.28$ $M_z=109.67$ $M_x=5.99$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=283.15$ $T_z=603.03$ $M_y=407.42$ $T_y=-202.50$ $M_z=127.07$ $M_x=6.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=54.99$ (sic.=2.742)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=283.15$ $T_z=603.03$ $M_y=407.42$ $T_y=-202.50$ $M_z=127.07$ $M_x=6.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.89$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=16.515)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=283.15$ $T_z=603.03$ $M_y=407.42$ $T_y=-202.50$ $M_z=127.07$ $M_x=6.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.89$ (sic.=4.075)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=283.15$ $T_z=603.03$ $M_y=407.42$ $T_y=-202.50$ $M_z=127.07$ $M_x=6.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=54.99$ (sic.=2.820)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.39$ (L/1124) (sic.=4.499) $f_{z,g}=0.38$ (L/1143) (sic.=4.573)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1990) (sic.=6.634) $f_{z,g}=0.22$ (L/2040) (sic.=6.803)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.53$ (L/834) (sic.=4.174) $f_{z,g}=0.52$ (L/845) (sic.=4.229)
- Asta n. 7001 (-2509 -2508) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=135.58$ $T_z=-535.07$ $M_y=400.26$ $T_y=146.56$ $M_z=60.84$ $M_x=-7.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=47.44$ (sic.=3.113)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-17.39$ $T_z=89.13$ $M_y=0.00$ $T_y=-102.86$ $M_z=113.96$ $M_x=-2.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=11.72$ (sic.=15.011)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-17.39$ $T_z=-162.59$ $M_y=131.30$ $T_y=78.89$ $M_z=73.15$ $M_x=-2.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=21.03$ (sic.=9.373)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-17.39$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-131.30$ $M_{y,eq}=98.48$
[Par.] $M_{z,sx}=-113.96$ $M_{z,dx}=73.15$ $M_{z,eq}=113.96$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=21.86$ (sic.=9.300)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.75$ $T_z=224.22$ $M_y=0.00$ $T_y=-214.90$ $M_z=185.86$ $M_x=-5.81$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=163.66$ $T_z=267.69$ $M_y=0.00$ $T_y=-205.62$ $M_z=167.85$ $M_x=-6.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=135.58$ $T_z=-535.07$ $M_y=400.26$ $T_y=146.56$ $M_z=60.84$ $M_x=-7.18$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=47.44$ (sic.=3.113)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=135.58$ $T_z=-535.07$ $M_y=400.26$ $T_y=146.56$ $M_z=60.84$ $M_x=-7.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.14$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=21.665)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=135.58$ $T_z=-535.07$ $M_y=400.26$ $T_y=146.56$ $M_z=60.84$ $M_x=-7.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.14$ (sic.=4.672)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-17.39$ $T_z=-162.59$ $M_y=131.30$ $T_y=78.89$ $M_z=73.15$ $M_x=-2.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-21.03$ (sic.=9.373)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=135.58$ $T_z=-535.07$ $M_y=400.26$ $T_y=146.56$ $M_z=60.84$ $M_x=-7.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=47.44$ (sic.=3.161)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-17.39$ $T_z=89.13$ $M_y=0.00$ $T_y=-102.86$ $M_z=113.96$ $M_x=-2.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2981) (sic.=11.924) $f_{z,g}=0.12$ (L/3065) (sic.=12.261)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/5339) (sic.=17.800) $f_{z,g}=0.06$ (L/5512) (sic.=18.376)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.16$ (L/2203) (sic.=11.016) $f_{z,g}=0.16$ (L/2261) (sic.=11.308)
- Asta n. 7001 (-2510 -2509) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=187.23$ $T_z=552.74$ $M_y=434.47$ $T_y=-134.72$ $M_z=33.76$ $M_x=8.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=48.17$ (sic.=2.995)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=203.02$ $T_z=476.49$ $M_y=374.75$ $T_y=-127.47$ $M_z=22.33$ $M_x=7.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.63$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=203.02$ $T_z=476.49$ $M_y=374.75$ $T_y=-127.47$ $M_z=22.33$ $M_x=7.98$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=187.23$ $T_z=552.74$ $M_y=434.47$ $T_y=-134.72$ $M_z=33.76$ $M_x=8.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=48.17$ (sic.=2.995)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=187.23$ $T_z=552.74$ $M_y=434.47$ $T_y=-134.72$ $M_z=33.76$ $M_x=8.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.27$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=20.575)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=187.23$ $T_z=552.74$ $M_y=434.47$ $T_y=-134.72$ $M_z=33.76$ $M_x=8.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.27$ (sic.=4.556)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=187.23$ $T_z=552.74$ $M_y=434.47$ $T_y=-134.72$ $M_z=33.76$ $M_x=8.85$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.17$ (sic.=3.055)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2886) (sic.=11.548) $f_{z,g}=0.12$ (L/2947) (sic.=11.791)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/5200) (sic.=17.335) $f_{z,g}=0.07$

Relazione di calcolo

(L/5352) (sic.=17.841)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.17$ (L/2130) (sic.=10.651) $f_{z,g}=0.17$ (L/2169) (sic.=10.846)

Asta n. 7001 (-2511 -2510) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=4.61$

Sollecitazioni: $N=361.33$ $T_z=-631.41$ $M_y=443.55$ $T_y=204.48$ $M_z=121.28$ $M_x=-7.61$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

$L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=58.11$ (sic.=2.562)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=377.65$ $T_z=396.40$ $M_y=42.12$ $T_y=-240.00$ $M_z=206.46$ $M_x=-6.83$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ (sic.=66.347)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$

Sollecitazioni: $N=377.65$ $T_z=396.40$ $M_y=42.12$ $T_y=-240.00$ $M_z=206.46$ $M_x=-6.83$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=4.61$

Sollecitazioni: $N=361.33$ $T_z=-631.41$ $M_y=443.55$ $T_y=204.48$ $M_z=121.28$ $M_x=-7.61$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=58.11$ (sic.=2.562)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=4.61$

Sollecitazioni: $N=361.33$ $T_z=-631.41$ $M_y=443.55$ $T_y=204.48$ $M_z=121.28$ $M_x=-7.61$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=6.15$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=15.167)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=4.61$

Sollecitazioni: $N=361.33$ $T_z=-631.41$ $M_y=443.55$ $T_y=204.48$ $M_z=121.28$ $M_x=-7.61$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=6.15$ (sic.=3.905)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=4.61$

Sollecitazioni: $N=361.33$ $T_z=-631.41$ $M_y=443.55$ $T_y=204.48$ $M_z=121.28$ $M_x=-7.61$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=58.11$ (sic.=2.649)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.48$ (L/957) (sic.=3.831) $f_{z,g}=0.47$ (L/974) (sic.=3.897)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.27$ (L/1697) (sic.=5.659) $f_{z,g}=0.26$ (L/1741) (sic.=5.805)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.65$ (L/710) (sic.=3.551) $f_{z,g}=0.64$ (L/720) (sic.=3.602)

Asta n. 7001 (-2512 -2511) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.49$

Sollecitazioni: $N=4.83$ $T_z=-38.32$ $M_y=10.34$ $T_y=23.68$ $M_z=7.70$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$

$L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.86$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.49$

Sollecitazioni: $N=-4.83$ $T_z=-38.32$ $M_y=10.34$ $T_y=8.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.06$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.49$

Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-100.99$ $M_y=25.00$ $T_y=47.09$ $M_z=11.66$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.77$ (sic.=37.527)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND

Sollecitazioni: $N=-4.83$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-10.34$ $M_{y,eq}=7.76$

[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=7.70$ $M_{z,eq}=5.77$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=1.39$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=8.24$ $T_z=2.75$ $M_y=0.00$ $T_y=5.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=4.83$ $T_z=-38.32$ $M_y=10.34$ $T_y=23.68$ $M_z=7.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.86$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-117.17$ $M_y=29.00$ $T_y=47.48$ $M_z=11.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.17$ (sic.=20.503)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=-4.83$ $T_z=-38.32$ $M_y=10.34$ $T_y=23.68$ $M_z=7.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.86$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-100.99$ $M_y=25.00$ $T_y=47.09$ $M_z=11.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.77$ (sic.=37.527)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.24$ $T_z=2.75$ $M_y=0.00$ $T_y=5.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/173015) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/259523) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/148298) (sic. >100)
- Asta n. 7003 (-2596 -2595) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.18$ $T_z=67.10$ $M_y=17.62$ $T_y=-38.13$ $M_z=11.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=3.01$ (sic.=66.058)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.13$
 Sollecitazioni: $N=-3.18$ $T_z=50.29$ $M_y=9.87$ $T_y=-12.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=225.65$ $M_y=55.85$ $T_y=-90.91$ $M_z=22.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.06$ (sic.=19.549)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-3.18$
 [Par.] $M_y, sx=-17.62$ $M_y, dx=-0.00$ $M_y, eq=13.21$
 [Par.] $M_z, sx=-11.60$ $M_z, dx=0.00$ $M_z, eq=8.70$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=2.25$ (sic.=88.120)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.09$ $T_z=59.55$ $M_y=13.88$ $T_y=-36.82$ $M_z=10.95$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.18$ $T_z=67.10$ $M_y=17.62$ $T_y=-38.13$ $M_z=11.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=3.01$ (sic.=66.058)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=225.65$ $M_y=55.85$ $T_y=-90.91$ $M_z=22.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.25$ (sic.=10.655)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-3.18$ $T_z=67.10$ $M_y=17.62$ $T_y=-38.13$ $M_z=11.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-3.01$ (sic.=66.464)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=225.65$ $M_y=55.85$ $T_y=-90.91$ $M_z=22.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.06$ (sic.=19.549)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6.09$ $T_z=59.55$ $M_y=13.88$ $T_y=-36.82$ $M_z=10.95$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,0}=0.00$ (L/54636) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,1}=0.00$ (L/94371) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,0}=0.00$ (L/43253) (sic. >100)
- Asta n. 7003 (-2597 -2596) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=83.35$ $T_z=955.14$ $M_y=719.53$ $T_y=-383.42$ $M_z=249.19$ $M_x=4.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=99.66$ (sic.=1.385)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 45 SLU $X_l=3.45$
 Sollecitazioni: $N=-8.54$ $T_z=-460.98$ $M_y=-291.37$ $T_y=239.72$ $M_z=0.00$ $M_x=5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-29.98$ (sic.=4.804)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.54$ $T_z=1113.16$ $M_y=834.68$ $T_y=-394.46$ $M_z=267.89$ $M_x=5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=113.43$ (sic.=1.369)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 45 SLU
 Sollecitazioni: $N=-8.54$
 [Par.] $M_y,sx=-834.68$ $M_y,dx=-344.94$ $M_y,eq=738.43$
 [Par.] $M_z,sx=-267.89$ $M_z,dx=307.93$ $M_z,eq=307.93$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=107.65$ (sic.=1.466)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=265.17$ $T_z=308.17$ $M_y=222.87$ $T_y=-146.20$ $M_z=127.71$ $M_x=2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=83.35$ $T_z=955.14$ $M_y=719.53$ $T_y=-383.42$ $M_z=249.19$ $M_x=4.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=83.35$ $T_z=955.14$ $M_y=719.53$ $T_y=-383.42$ $M_z=249.19$ $M_x=4.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=99.66$ (sic.=1.385)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.54$ $T_z=1113.16$ $M_y=834.68$ $T_y=-394.46$ $M_z=267.89$ $M_x=5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=10.94$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=4.811)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.54$ $T_z=1113.16$ $M_y=834.68$ $T_y=-394.46$ $M_z=267.89$ $M_x=5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=10.94$ (sic.=2.195)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.54$ $T_z=1113.16$ $M_y=834.68$ $T_y=-394.46$ $M_z=267.89$ $M_x=5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-113.43$ (sic.=1.369)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.54$ $T_z=1113.16$ $M_y=834.68$ $T_y=-394.46$ $M_z=267.89$ $M_x=5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=113.43$ (sic.=1.369)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-213.65$ $T_z=308.17$ $M_y=222.87$ $T_y=-146.20$ $M_z=127.71$ $M_x=2.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.66$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.51$ (L/859) (sic.=3.437) $f_{z,l}=0.51$ (L/866) (sic.=3.466)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1487) (sic.=4.959)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.68$ (L/641) (sic.=3.209) $f_{z,l}=0.68$ (L/649) (sic.=3.247)
- Asta n. 7003 (-2598 -2597) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=50.63$ $T_z=-1033.72$ $M_y=782.55$ $T_y=305.65$ $M_z=157.51$ $M_x=-5.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=96.71$ (sic.=1.563)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-69.81$ $T_z=163.12$ $M_y=0.00$ $T_y=-151.19$ $M_z=144.07$ $M_x=-2.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.82$ (sic.=11.874)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-69.81$ $T_z=-292.04$ $M_y=230.45$ $T_y=128.56$ $M_z=104.57$ $M_x=-2.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=34.47$ (sic.=5.634)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-69.81$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-230.45$ $M_{y,eq}=172.84$
 [Par.] $M_{z,sx}=-144.07$ $M_{z,dx}=104.57$ $M_{z,eq}=144.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=32.60$ (sic.=6.156)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 59 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=126.86$ $T_z=233.23$ $M_y=0.00$ $T_y=-280.52$ $M_z=220.89$ $M_x=-3.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=85.39$ $T_z=509.38$ $M_y=0.00$ $T_y=-359.32$ $M_z=256.60$ $M_x=-5.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=50.63$ $T_z=-1033.72$ $M_y=782.55$ $T_y=305.65$ $M_z=157.51$ $M_x=-5.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=96.71$ (sic.=1.563)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=50.63$ $T_z=-1033.72$ $M_y=782.55$ $T_y=305.65$ $M_z=157.51$ $M_x=-5.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=9.98$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=5.772)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=50.63$ $T_z=-1033.72$ $M_y=782.55$ $T_y=305.65$ $M_z=157.51$ $M_x=-5.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.98$ (sic.=2.405)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-69.81$ $T_z=-292.04$ $M_y=230.45$ $T_y=128.56$ $M_z=104.57$ $M_x=-2.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-34.47$ (sic.=5.634)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=50.63$ $T_z=-1033.72$ $M_y=782.55$ $T_y=305.65$ $M_z=157.51$ $M_x=-5.97$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=96.71$ (sic.=1.568)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-69.81$ $T_z=163.12$ $M_y=0.00$ $T_y=-151.19$ $M_z=144.07$ $M_x=-2.45$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1592) (sic.=6.370) $f_{z,g}=0.22$ (L/1617) (sic.=6.472)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2710) (sic.=9.035) $f_{z,g}=0.13$ (L/2774) (sic.=9.249)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1197) (sic.=5.988) $f_{z,g}=0.29$ (L/1213) (sic.=6.066)
- Asta n. 7003 (-2599 -2598) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.39$ $T_z=1066.01$ $M_y=842.39$ $T_y=-295.09$ $M_z=131.15$ $M_x=7.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=100.16$ (sic.=1.493)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-16.89$ $T_z=299.02$ $M_y=240.01$ $T_y=-71.92$ $M_z=0.00$ $M_x=2.74$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.69$ (sic.=7.128)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-50.56$ $T_z=300.30$ $M_y=244.71$ $T_y=-114.42$ $M_z=77.73$ $M_x=2.94$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=33.17$ (sic.=5.719)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-50.56$
[Par.] $M_{y,sx}=-244.71$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=183.53$
[Par.] $M_{z,sx}=-77.73$ $M_{z,dx}=138.67$ $M_{z,eq}=138.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=33.15$ (sic.=6.028)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=101.19$ $T_z=761.67$ $M_y=605.91$ $T_y=-277.76$ $M_z=106.23$ $M_x=6.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=82.29$ $T_z=913.84$ $M_y=724.15$ $T_y=-286.43$ $M_z=118.69$ $M_x=6.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.39$ $T_z=1066.01$ $M_y=842.39$ $T_y=-295.09$ $M_z=131.15$ $M_x=7.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=100.16$ (sic.=1.493)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.39$ $T_z=1066.01$ $M_y=842.39$ $T_y=-295.09$ $M_z=131.15$ $M_x=7.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=10.24$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=5.480)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.39$ $T_z=1066.01$ $M_y=842.39$ $T_y=-295.09$ $M_z=131.15$ $M_x=7.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=10.24$ (sic.=2.343)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-50.56$ $T_z=300.30$ $M_y=244.71$ $T_y=-114.42$ $M_z=77.73$ $M_x=2.94$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=-33.17$ (sic.=5.719)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=63.39$ $T_z=1066.01$ $M_y=842.39$ $T_y=-295.09$ $M_z=131.15$ $M_x=7.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=100.16$ (sic.=1.498)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-50.56$ $T_z=295.64$ $M_y=227.61$ $T_y=-114.42$ $M_z=77.73$ $M_x=2.94$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1523) (sic.=6.093) $f_{z,g}=0.24$ (L/1544) (sic.=6.179)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.14$ (L/2601) (sic.=8.670) $f_{z,g}=0.14$ (L/2659) (sic.=8.865)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/1144) (sic.=5.722) $f_{z,g}=0.32$ (L/1157) (sic.=5.785)

- Asta n. 7003 (-2600 -2599) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=121.12$ $T_z=-1165.32$ $M_y=912.59$ $T_y=406.58$ $M_z=278.20$ $M_x=-6.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=122.51$ (sic.=1.257)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=-108.14$ $T_z=-328.75$ $M_y=265.43$ $T_y=145.02$ $M_z=121.28$ $M_x=-2.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=39.78$ (sic.=4.883)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-108.14$
 [Par.] $M_{y,sx}=-108.35$ $M_{y,dx}=-265.43$ $M_{y,eq}=233.34$
 [Par.] $M_{z,sx}=-154.44$ $M_{z,dx}=121.28$ $M_{z,eq}=154.44$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.33$ $\sigma_{m,d}=39.90$ (sic.=4.870)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=239.94$ $T_z=665.36$ $M_y=269.90$ $T_y=-441.24$ $M_z=370.37$ $M_x=-5.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=180.53$ $T_z=800.75$ $M_y=327.11$ $T_y=-440.64$ $M_z=362.86$ $M_x=-5.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=121.12$ $T_z=-1165.32$ $M_y=912.59$ $T_y=406.58$ $M_z=278.20$ $M_x=-6.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=122.51$ (sic.=1.257)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=121.12$ $T_z=-1165.32$ $M_y=912.59$ $T_y=406.58$ $M_z=278.20$ $M_x=-6.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=11.43$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=4.404)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=121.12$ $T_z=-1165.32$ $M_y=912.59$ $T_y=406.58$ $M_z=278.20$ $M_x=-6.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=11.43$ (sic.=2.100)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=-108.14$ $T_z=-328.75$ $M_y=265.43$ $T_y=145.02$ $M_z=121.28$ $M_x=-2.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.33$ $\sigma_{m,d}=-39.78$ (sic.=4.883)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=121.12$ $T_z=-1165.32$ $M_y=912.59$ $T_y=406.58$ $M_z=278.20$ $M_x=-6.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=122.51$ (sic.=1.264)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-108.14$ $T_z=258.17$ $M_y=102.56$ $T_y=-159.30$ $M_z=154.44$ $M_x=-2.45$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.33$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.63$ (L/735) (sic.=2.944) $f_{z,l}=0.62$ (L/741) (sic.=2.967)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/1274) (sic.=4.249)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.84$ (L/549) (sic.=2.748) $f_{z,l}=0.83$ (L/555) (sic.=2.779)
- Asta n. 7003 (-2601 -2600) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=3.21$ $T_z=-66.51$ $M_y=17.32$ $T_y=36.86$ $M_z=10.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=2.91$ (sic.=67.984)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.33$
Sollecitazioni: $N=-3.21$ $T_z=-45.50$ $M_y=8.08$ $T_y=12.12$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.83$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 45 SLU $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-225.65$ $M_y=55.85$ $T_y=90.91$ $M_z=22.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.06$ (sic.=19.549)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-3.21$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-17.32$ $M_{y,eq}=12.99$
[Par.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=10.97$ $M_{z,eq}=8.23$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=2.18$ (sic.=90.691)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=6.00$ $T_z=3.15$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=3.21$ $T_z=-66.51$ $M_y=17.32$ $T_y=36.86$ $M_z=10.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=2.91$ (sic.=67.984)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 45 SLU $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-225.65$ $M_y=55.85$ $T_y=90.91$ $M_z=22.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=2.25$ (sic.=10.655)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=-3.21$ $T_z=-66.51$ $M_y=17.32$ $T_y=36.86$ $M_z=10.97$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-2.91$ (sic.=68.418)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 45 SLU $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-225.65$ $M_y=55.85$ $T_y=90.91$ $M_z=22.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.06$ (sic.=19.549)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-6.00$ $T_z=3.15$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/173015) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 42 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/207618) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 42 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/115343) (sic. >100)
- Asta n. 7027 (-2603 -2602) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.58$ $T_z=57.00$ $M_y=14.90$ $T_y=31.97$ $M_z=-9.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=2.52$ (sic.=78.419)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.13$

Sollecitazioni: $N=-3.58$ $T_z=42.66$ $M_y=8.33$ $T_y=11.50$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.86$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=159.52$ $M_y=39.48$ $T_y=74.39$ $M_z=-18.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ (sic.=23.757)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-3.58$
 [Par.] $M_{y,sx}=-14.90$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=11.18$
 [Par.] $M_{z,sx}=9.62$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-7.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=1.89$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.01$ $T_z=50.79$ $M_y=11.83$ $T_y=18.65$ $M_z=-3.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.58$ $T_z=57.00$ $M_y=14.90$ $T_y=31.97$ $M_z=-9.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=2.52$ (sic.=78.419)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=186.53$ $M_y=46.17$ $T_y=72.67$ $M_z=-17.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.85$ (sic.=12.948)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-3.58$ $T_z=57.00$ $M_y=14.90$ $T_y=31.97$ $M_z=-9.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-2.52$ (sic.=79.064)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=159.52$ $M_y=39.48$ $T_y=74.39$ $M_z=-18.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ (sic.=23.757)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6.01$ $T_z=50.79$ $M_y=11.83$ $T_y=18.65$ $M_z=-3.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/69206) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/115343) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/54636) (sic. >100)

Asta n. 7027 (-2604 -2603) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=52.91$ $T_z=782.18$ $M_y=597.01$ $T_y=311.59$ $M_z=-201.77$ $M_x=-3.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=82.18$ (sic.=1.679)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.31$
 Sollecitazioni: $N=-283.95$ $T_z=233.28$ $M_y=136.07$ $T_y=69.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.00$ (sic.=12.572)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-54.71$ $T_z=913.27$ $M_y=692.24$ $T_y=311.12$ $M_z=-213.22$ $M_x=-3.18$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=93.16$ (sic.=1.663)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-54.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-692.24$ $M_{y,dx}=-317.90$ $M_{y,eq}=617.31$
 [Par.] $M_{z,sx}=213.22$ $M_{z,dx}=-263.72$ $M_{z,eq}=-257.13$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=89.96$ (sic.=1.745)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=300.69$ $T_z=260.56$ $M_y=187.93$ $T_y=85.29$ $M_z=-23.77$ $M_x=-1.43$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=52.91$ $T_z=782.18$ $M_y=597.01$ $T_y=311.59$ $M_z=-201.77$ $M_x=-3.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=52.91$ $T_z=782.18$ $M_y=597.01$ $T_y=311.59$ $M_z=-201.77$ $M_x=-3.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=82.18$ (sic.=1.679)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-54.71$ $T_z=913.27$ $M_y=692.24$ $T_y=311.12$ $M_z=-213.22$ $M_x=-3.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.93$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=7.210)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-54.71$ $T_z=913.27$ $M_y=692.24$ $T_y=311.12$ $M_z=-213.22$ $M_x=-3.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.93$ (sic.=2.687)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-54.71$ $T_z=913.27$ $M_y=692.24$ $T_y=311.12$ $M_z=-213.22$ $M_x=-3.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-93.16$ (sic.=1.663)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-54.71$ $T_z=913.27$ $M_y=692.24$ $T_y=311.12$ $M_z=-213.22$ $M_x=-3.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=93.16$ (sic.=1.663)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-283.95$ $T_z=260.56$ $M_y=187.93$ $T_y=85.29$ $M_z=-23.77$ $M_x=-1.43$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.88$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.39$ (L/1120) (sic.=4.481)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.22$ (L/1956) (sic.=6.520) $f_{z,g}=0.22$ (L/1990) (sic.=6.634)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.53$ (L/831) (sic.=4.156) $f_{z,l}=0.53$ (L/834) (sic.=4.172)

Asta n. 7027 (-2605 -2604) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=6.91$ $T_z=-853.18$ $M_y=642.02$ $T_y=-239.16$ $M_z=-114.00$ $M_x=3.81$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=77.78$ (sic.=1.938)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 60 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-2.07$ $T_z=446.60$ $M_y=0.00$ $T_y=251.42$ $M_z=-171.98$ $M_x=3.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.69$ (sic.=8.139)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 60 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-2.07$ $T_z=-771.02$ $M_y=579.91$ $T_y=-213.00$ $M_z=-103.30$ $M_x=3.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.29$ (sic.=2.146)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 60 SLU
Sollecitazioni: $N=-2.07$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-579.91$ $M_{y,eq}=434.93$
[Par.] $M_{z,sx}=171.98$ $M_{z,dx}=-103.30$ $M_{z,eq}=-150.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=60.20$ (sic.=2.591)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=117.45$ $T_z=195.05$ $M_y=0.00$ $T_y=258.63$ $M_z=-209.62$ $M_x=2.57$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=56.27$ $T_z=421.62$ $M_y=0.00$ $T_y=304.23$ $M_z=-222.88$ $M_x=3.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=6.91$ $T_z=-853.18$ $M_y=642.02$ $T_y=-239.16$ $M_z=-114.00$ $M_x=3.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=77.78$ (sic.=1.938)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=6.91$ $T_z=-853.18$ $M_y=642.02$ $T_y=-239.16$ $M_z=-114.00$ $M_x=3.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.20$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=8.544)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=6.91$ $T_z=-853.18$ $M_y=642.02$ $T_y=-239.16$ $M_z=-114.00$ $M_x=3.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.20$ (sic.=2.925)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 60 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-2.07$ $T_z=-771.02$ $M_y=579.91$ $T_y=-213.00$ $M_z=-103.30$ $M_x=3.40$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=70.29$ (sic.=2.146)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=6.91$ $T_z=-853.18$ $M_y=642.02$ $T_y=-239.16$ $M_z=-114.00$ $M_x=3.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=77.78$ (sic.=1.939)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-110.23$ $T_z=139.21$ $M_y=0.00$ $T_y=69.80$ $M_z=-17.30$ $M_x=1.73$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.34$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1902) (sic.=7.611) $f_{z,g}=0.19$ (L/1929) (sic.=7.717)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/3311) (sic.=11.039) $f_{z,g}=0.11$ (L/3392) (sic.=11.308)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1419) (sic.=7.097) $f_{z,g}=0.25$ (L/1434) (sic.=7.170)
- Asta n. 7027 (-2606 -2605) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=51.14$ $T_z=238.08$ $M_y=168.38$ $T_y=94.20$ $M_z=-61.86$ $M_x=1.50$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=23.69$ (sic.=7.986)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.67$
 Sollecitazioni: $N=-159.26$ $T_z=-423.70$ $M_y=0.00$ $T_y=-270.97$ $M_z=-167.03$ $M_x=3.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.18$ (sic.=7.449)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-167.91$ $T_z=821.37$ $M_y=569.17$ $T_y=249.16$ $M_z=-135.59$ $M_x=3.91$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=367.00$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.51$ (sic.=2.108)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-159.26$
 [Par.] $M_y,sx=-487.42$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=365.56$
 [Par.] $M_z,sx=137.80$ $M_z,dx=-167.03$ $M_z,eq=-165.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=367.00$ $\lambda_{rel,y}=1.20$ $\lambda_{rel,z}=1.20$ $K_{c,y}=0.55$ $K_{c,z}=0.55$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.49$ $\sigma_{m,d}=54.64$ (sic.=2.532)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=51.14$ $T_z=235.59$ $M_y=159.67$ $T_y=78.81$ $M_z=-33.64$ $M_x=1.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-167.91$ $T_z=821.37$ $M_y=569.17$ $T_y=249.16$ $M_z=-135.59$ $M_x=3.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=51.14$ $T_z=238.08$ $M_y=168.38$ $T_y=94.20$ $M_z=-61.86$ $M_x=1.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=23.69$ (sic.=7.986)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-167.91$ $T_z=821.37$ $M_y=569.17$ $T_y=249.16$ $M_z=-135.59$ $M_x=3.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.95$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=9.104)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-167.91$ $T_z=821.37$ $M_y=569.17$ $T_y=249.16$ $M_z=-135.59$ $M_x=3.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.95$ (sic.=3.020)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-167.91$ $T_z=821.37$ $M_y=569.17$ $T_y=249.16$ $M_z=-135.59$ $M_x=3.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ $\sigma_{m,d}=-72.51$ (sic.=2.108)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-167.91$ $T_z=821.37$ $M_y=569.17$ $T_y=249.16$ $M_z=-135.59$ $M_x=3.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.51$ (sic.=2.108)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SLU $X_l=3.44$
Sollecitazioni: $N=-159.26$ $T_z=-348.62$ $M_y=-89.98$ $T_y=-235.96$ $M_z=-107.97$ $M_x=3.31$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.49$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1852) (sic.=7.411) $f_{z,g}=0.19$ (L/1877) (sic.=7.512)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/3251) (sic.=10.839) $f_{z,g}=0.10$ (L/3334) (sic.=11.116)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1377) (sic.=6.889) $f_{z,g}=0.25$ (L/1391) (sic.=6.958)
- Asta n. 7027 (-2607 -2606) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=143.34$ $T_z=-235.57$ $M_y=168.55$ $T_y=-113.37$ $M_z=-87.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ $\sigma_{m,d}=26.31$ (sic.=7.229)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=-236.83$ $T_z=-416.93$ $M_y=13.47$ $T_y=-187.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.39$ (sic.=92.391)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=-236.83$ $T_z=-691.50$ $M_y=485.66$ $T_y=-315.96$ $M_z=-215.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.09$ (sic.=1.956)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-236.83$
[Par.] $M_{y,sx}=-464.07$ $M_{y,dx}=-485.66$ $M_{y,eq}=485.66$
[Par.] $M_{z,sx}=232.71$ $M_{z,dx}=-215.10$ $M_{z,eq}=-232.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.73$ $\sigma_{m,d}=73.91$ (sic.=1.857)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=2.73$
Sollecitazioni: $N=143.34$ $T_z=-50.39$ $M_y=-76.94$ $T_y=-27.02$ $M_z=38.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=4.43$
 Sollecitazioni: $N=143.34$ $T_z=-235.57$ $M_y=168.55$ $T_y=-113.37$ $M_z=-87.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ $\sigma_{m,d}=26.31$ (sic.=7.229)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-287.72$ $T_z=-807.67$ $M_y=565.82$ $T_y=-310.40$ $M_z=-213.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.01$ (sic.=2.996)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-236.83$ $T_z=-691.50$ $M_y=485.66$ $T_y=-315.96$ $M_z=-215.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.73$ $\sigma_{m,d}=-72.09$ (sic.=1.955)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-236.83$ $T_z=-691.50$ $M_y=485.66$ $T_y=-315.96$ $M_z=-215.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.09$ (sic.=1.956)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-287.72$ $T_z=797.64$ $M_y=544.45$ $T_y=314.99$ $M_z=-223.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.89$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.24$ (L/1744) (sic.=6.978) $f_{z,l}=0.23$ (L/1854) (sic.=7.417)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.14$ (L/3127) (sic.=10.423) $f_{z,l}=0.13$ (L/3251) (sic.=10.837)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.33$ (L/1288) (sic.=6.444) $f_{z,l}=0.31$ (L/1379) (sic.=6.898)

Asta n. 7027 (-2608 -2607) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=3.19$ $T_z=-36.44$ $M_y=6.10$ $T_y=-19.79$ $M_z=-3.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.01$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.28$
 Sollecitazioni: $N=-3.19$ $T_z=-31.81$ $M_y=4.64$ $T_y=-10.48$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.48$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-3.19$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.10$ $M_{y,eq}=4.57$
 [Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.74$ $M_{z,eq}=-2.80$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.76$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=5.31$ $T_z=-1.53$ $M_y=0.00$ $T_y=3.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=3.19$ $T_z=-36.44$ $M_y=6.10$ $T_y=-19.79$ $M_z=-3.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.01$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-3.19$ $T_z=-36.44$ $M_y=6.10$ $T_y=-19.79$ $M_z=-3.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.01$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5.31$ $T_z=-1.53$ $M_y=0.00$ $T_y=3.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,6}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 29 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/47935) (sic. >100)

Asta n. 7028 (-1920 -1919) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.28$ $T_z=868.14$ $M_y=606.19$ $T_y=38.90$ $M_z=-73.12$ $M_x=-14.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=69.89$ (sic.=1.892)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-92.90$ $T_z=-537.50$ $M_y=0.00$ $T_y=136.42$ $M_z=150.20$ $M_x=-15.26$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.45$ (sic.=9.319)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-64.59$ $T_z=985.08$ $M_y=686.28$ $T_y=-1.67$ $M_z=-62.52$ $M_x=-17.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=77.04$ (sic.=1.917)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-64.59$
 [Par.] $M_{y,sx}=-686.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=514.71$
 [Par.] $M_{z,sx}=62.52$ $M_{z,dx}=131.63$ $M_{z,eq}=126.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ $\sigma_{m,d}=65.94$ (sic.=2.303)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=202.17$ $T_z=290.50$ $M_y=198.65$ $T_y=-1.88$ $M_z=4.06$ $M_x=-6.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-64.59$ $T_z=985.08$ $M_y=686.28$ $T_y=-1.67$ $M_z=-62.52$ $M_x=-17.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2.28$ $T_z=868.14$ $M_y=606.19$ $T_y=38.90$ $M_z=-73.12$ $M_x=-14.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=69.89$ (sic.=1.892)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-64.59$ $T_z=985.08$ $M_y=686.28$ $T_y=-1.67$ $M_z=-62.52$ $M_x=-17.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=9.12$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=6.884)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-64.59$ $T_z=985.08$ $M_y=686.28$ $T_y=-1.67$ $M_z=-62.52$ $M_x=-17.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.12$ (sic.=2.631)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-64.59$ $T_z=985.08$ $M_y=686.28$ $T_y=-1.67$ $M_z=-62.52$ $M_x=-17.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ $\sigma_{m,d}=77.04$ (sic.=1.917)

Relazione di calcolo

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2.28$ $T_z=868.14$ $M_y=606.19$ $T_y=38.90$ $M_z=-73.12$ $M_x=-14.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=69.89$ (sic.=1.893)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=3.83$
Sollecitazioni: $N=-156.80$ $T_z=-186.62$ $M_y=0.00$ $T_y=28.70$ $M_z=55.23$ $M_x=-6.15$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.48$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.34$ (L/1110) (sic.=4.443)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1985) (sic.=6.618)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.47$ (L/821) (sic.=4.106)

Asta n. 7028 (-1921 -1920) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=77.43$ $T_z=-770.91$ $M_y=544.38$ $T_y=-84.71$ $M_z=-98.12$ $M_x=11.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=66.10$ (sic.=2.269)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 60 SLU $X_l=1.75$
Sollecitazioni: $N=-113.79$ $T_z=-11.94$ $M_y=-453.56$ $T_y=-60.80$ $M_z=0.00$ $M_x=15.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-46.66$ (sic.=3.086)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-22.10$ $T_z=-890.70$ $M_y=626.39$ $T_y=-42.69$ $M_z=-87.25$ $M_x=14.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=73.42$ (sic.=1.810)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-121.64$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-708.39$ $M_{y,eq}=531.29$
[Par.] $M_{z,sx}=-139.63$ $M_{z,dx}=-76.38$ $M_{z,eq}=139.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ $\sigma_{m,d}=69.03$ (sic.=2.193)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=248.01$ $T_z=191.25$ $M_y=0.00$ $T_y=-27.36$ $M_z=52.33$ $M_x=5.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-121.64$ $T_z=651.36$ $M_y=0.00$ $T_y=-108.83$ $M_z=139.63$ $M_x=16.69$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=77.43$ $T_z=-770.91$ $M_y=544.38$ $T_y=-84.71$ $M_z=-98.12$ $M_x=11.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=66.10$ (sic.=2.269)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-121.64$ $T_z=-1010.50$ $M_y=708.39$ $T_y=0.00$ $M_z=-76.38$ $M_x=16.69$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=9.36$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=6.545)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-121.64$ $T_z=-1010.50$ $M_y=708.39$ $T_y=0.00$ $M_z=-76.38$ $M_x=16.69$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=9.36$ (sic.=2.565)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-22.10$ $T_z=-890.70$ $M_y=626.39$ $T_y=-42.69$ $M_z=-87.25$ $M_x=14.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-73.42$ (sic.=1.810)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-22.10$ $T_z=-890.70$ $M_y=626.39$ $T_y=-42.69$ $M_z=-87.25$ $M_x=14.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=73.42$ (sic.=1.810)

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=3.86$
Sollecitazioni: $N=-230.22$ $T_z=-264.88$ $M_y=129.74$ $T_y=-1.70$ $M_z=-3.40$ $M_x=5.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.71$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.40$ (L/976) (sic.=3.905)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1744) (sic.=5.816)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.55$ (L/721) (sic.=3.609)
- Asta n. 7030 (-2514 -2513) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.01$ $T_z=32.83$ $M_y=8.77$ $T_y=19.65$ $M_z=-6.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.54$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-3.01$ $T_z=32.83$ $M_y=8.77$ $T_y=8.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.90$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=84.11$ $M_y=20.82$ $T_y=39.22$ $M_z=-9.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.14$ (sic.=45.059)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-3.01$
[Par.] $M_{y,sx}=-8.77$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=6.57$
[Par.] $M_{z,sx}=6.24$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-4.68$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=1.16$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=5.49$ $T_z=28.13$ $M_y=6.44$ $T_y=9.57$ $M_z=-1.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.01$ $T_z=32.83$ $M_y=8.77$ $T_y=19.65$ $M_z=-6.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.54$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=97.61$ $M_y=24.16$ $T_y=38.36$ $M_z=-9.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=0.97$ (sic.=24.714)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-3.01$ $T_z=32.83$ $M_y=8.77$ $T_y=19.65$ $M_z=-6.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.54$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=84.11$ $M_y=20.82$ $T_y=39.22$ $M_z=-9.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.14$ (sic.=45.059)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-5.49$ $T_z=28.13$ $M_y=6.44$ $T_y=9.57$ $M_z=-1.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/129761) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/259522) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/103809) (sic. >100)
- Asta n. 7030 (-2515 -2514) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=282.12$ $T_z=504.35$ $M_y=361.55$ $T_y=161.37$ $M_z=-106.70$ $M_x=-3.89$

-
- Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=48.17$ (sic.=3.109)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.90$ $T_z=158.19$ $M_y=124.25$ $T_y=76.96$ $M_z=-78.34$ $M_x=-1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=439.50$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.84$ (sic.=9.553)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-8.90$
[Par.] $M_{y,sx}=-124.25$ $M_{y,dx}=-20.19$ $M_{y,eq}=102.31$
[Par.] $M_{z,sx}=78.34$ $M_{z,dx}=-100.21$ $M_{z,eq}=-92.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=439.50$ $\lambda_{rel,y}=1.43$ $\lambda_{rel,z}=1.43$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.41$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=20.04$ (sic.=10.195)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=370.02$ $T_z=364.17$ $M_y=265.39$ $T_y=154.59$ $M_z=-77.80$ $M_x=-3.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ (sic.=76.180)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=326.07$ $T_z=434.26$ $M_y=313.47$ $T_y=157.98$ $M_z=-92.25$ $M_x=-3.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=282.12$ $T_z=504.35$ $M_y=361.55$ $T_y=161.37$ $M_z=-106.70$ $M_x=-3.89$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=48.17$ (sic.=3.109)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=282.12$ $T_z=504.35$ $M_y=361.55$ $T_y=161.37$ $M_z=-106.70$ $M_x=-3.89$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.90$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=23.852)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=282.12$ $T_z=504.35$ $M_y=361.55$ $T_y=161.37$ $M_z=-106.70$ $M_x=-3.89$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.90$ (sic.=4.895)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.90$ $T_z=158.19$ $M_y=124.25$ $T_y=76.96$ $M_z=-78.34$ $M_x=-1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-20.84$ (sic.=9.553)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=282.12$ $T_z=504.35$ $M_y=361.55$ $T_y=161.37$ $M_z=-106.70$ $M_x=-3.89$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.17$ (sic.=3.209)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.90$ $T_z=153.05$ $M_y=100.23$ $T_y=37.47$ $M_z=10.22$ $M_x=-1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1470) (sic.=5.880) $f_{z,g}=0.29$ (L/1516) (sic.=6.068)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.17$ (L/2654) (sic.=8.849) $f_{z,g}=0.16$ (L/2778) (sic.=9.262)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.41$ (L/1082) (sic.=5.412) $f_{z,g}=0.40$ (L/1112) (sic.=5.562)
- Asta n. 7030 (-2516 -2515) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
Sollecitazioni: $N=107.85$ $T_z=449.31$ $M_y=346.14$ $T_y=-116.70$ $M_z=-42.35$ $M_x=4.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=39.97$ (sic.=3.672)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-55.23$ $T_z=76.22$ $M_y=0.00$ $T_y=93.84$ $M_z=-105.14$ $M_x=1.99$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.82$ (sic.=16.271)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-55.23$ $T_z=-142.18$ $M_y=117.90$ $T_y=-71.14$ $M_z=-67.37$ $M_x=1.99$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=357.50$ $\lambda_{rel,m}=0.29$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.06$ (sic.=10.364)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-55.23$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-117.90$ $M_{y,eq}=88.43$
 [Par.] $M_{z,sx}=105.14$ $M_{z,dx}=-67.37$ $M_{z,eq}=-96.17$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=357.50$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=18.99$ (sic.=10.599)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=168.44$ $T_z=184.50$ $M_y=0.00$ $T_y=190.64$ $M_z=-166.74$ $M_x=4.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=138.14$ $T_z=220.08$ $M_y=0.00$ $T_y=175.49$ $M_z=-143.56$ $M_x=4.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=107.85$ $T_z=-449.31$ $M_y=346.14$ $T_y=-116.70$ $M_z=-42.35$ $M_x=4.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=39.97$ (sic.=3.672)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=107.85$ $T_z=-449.31$ $M_y=346.14$ $T_y=-116.70$ $M_z=-42.35$ $M_x=4.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=4.30$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=30.960)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=107.85$ $T_z=-449.31$ $M_y=346.14$ $T_y=-116.70$ $M_z=-42.35$ $M_x=4.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.30$ (sic.=5.584)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-55.23$ $T_z=-142.18$ $M_y=117.90$ $T_y=-71.14$ $M_z=-67.37$ $M_x=1.99$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-19.06$ (sic.=10.364)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=107.85$ $T_z=-449.31$ $M_y=346.14$ $T_y=-116.70$ $M_z=-42.35$ $M_x=4.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=39.97$ (sic.=3.725)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-55.23$ $T_z=76.22$ $M_y=0.00$ $T_y=30.70$ $M_z=4.91$ $M_x=1.99$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.09$ (L/3790) (sic.=15.161) $f_{z,g}=0.09$ (L/3836) (sic.=15.348)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.05$ (L/6993) (sic.=23.313) $f_{z,g}=0.05$ (L/7160) (sic.=23.869)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2770) (sic.=13.853) $f_{z,g}=0.13$ (L/2795) (sic.=13.977)

Asta n. 7030 (-2517 -2516) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=379.84$ $M_y=212.05$ $T_y=101.88$ $M_z=-26.50$ $M_x=4.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=317.50$ $\lambda_{rel,y}=1.04$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.66$ $K_{c,z}=0.66$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=24.54$ (sic.=6.022)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 35 SLU $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=-3.82$ $T_z=-51.98$ $M_y=-90.40$ $T_y=-60.41$ $M_z=0.00$ $M_x=3.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=317.50$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.30$ (sic.=15.484)

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 33 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.86$ $T_z=249.44$ $M_y=139.64$ $T_y=80.19$ $M_z=-22.53$ $M_x=3.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=317.50$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.68$ (sic.=9.006)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
Sollecitazioni: $N=-12.86$
[Par.] $M_{y,sx}=-139.64$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=104.73$
[Par.] $M_{z,sx}=22.53$ $M_{z,dx}=-72.11$ $M_{z,eq}=-54.33$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=317.50$ $\lambda_{rel,y}=1.04$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.66$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=16.36$ (sic.=9.759)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=128.77$ $T_z=116.26$ $M_y=61.23$ $T_y=31.35$ $M_z=0.00$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=379.84$ $M_y=212.05$ $T_y=101.88$ $M_z=-26.50$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=379.84$ $M_y=212.05$ $T_y=101.88$ $M_z=-26.50$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=24.54$ (sic.=6.022)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=379.84$ $M_y=212.05$ $T_y=101.88$ $M_z=-26.50$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.64$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=42.993)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=379.84$ $M_y=212.05$ $T_y=101.88$ $M_z=-26.50$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=3.64$ (sic.=6.591)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 33 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.86$ $T_z=249.44$ $M_y=139.64$ $T_y=80.19$ $M_z=-22.53$ $M_x=3.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-16.68$ (sic.=9.006)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=379.84$ $M_y=212.05$ $T_y=101.88$ $M_z=-26.50$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.54$ (sic.=6.070)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=2.75$
Sollecitazioni: $N=-116.03$ $T_z=-51.83$ $M_y=-27.42$ $T_y=-33.27$ $M_z=-5.12$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.36$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.08$ (L/3893) (sic.=15.575)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/7237) (sic.=24.125)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/2843) (sic.=14.215)
- Asta n. 7030 (-2518 -2517) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=507.15$ $M_y=353.97$ $T_y=151.45$ $M_z=-67.04$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=43.31$ (sic.=3.476)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=-95.62$ $T_z=125.46$ $M_y=70.06$ $T_y=23.47$ $M_z=0.00$ $M_x=1.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.21$ (sic.=24.419)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 33 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-12.86$ $T_z=330.84$ $M_y=232.49$ $T_y=118.15$ $M_z=-54.27$ $M_x=3.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=29.50$ (sic.=5.175)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
Sollecitazioni: $N=-12.86$
[Lin.] $M_{y,sx}=-232.49$ $M_{y,dx}=-139.64$ $M_{y,eq}=195.35$
[Lin.] $M_{z,sx}=54.27$ $M_{z,dx}=-22.53$ $M_{z,eq}=-41.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=24.37$ (sic.=6.224)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=151.41$ $T_z=150.45$ $M_y=104.96$ $T_y=47.96$ $M_z=-15.37$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=507.15$ $M_y=353.97$ $T_y=151.45$ $M_z=-67.04$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=507.15$ $M_y=353.97$ $T_y=151.45$ $M_z=-67.04$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=43.31$ (sic.=3.476)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=507.15$ $M_y=353.97$ $T_y=151.45$ $M_z=-67.04$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.90$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=23.845)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=507.15$ $M_y=353.97$ $T_y=151.45$ $M_z=-67.04$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.90$ (sic.=4.897)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 33 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=-12.86$ $T_z=330.84$ $M_y=232.49$ $T_y=118.15$ $M_z=-54.27$ $M_x=3.28$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-29.50$ (sic.=5.175)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=36.43$ $T_z=507.15$ $M_y=353.97$ $T_y=151.45$ $M_z=-67.04$ $M_x=4.97$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.31$ (sic.=3.491)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=-138.67$ $T_z=150.45$ $M_y=104.96$ $T_y=47.96$ $M_z=-15.37$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/4301) (sic.=17.207)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/7803) (sic.=26.011)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/3150) (sic.=15.753)
- Asta n. 7030 (-2519 -2518) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $Xl=4.43$
Sollecitazioni: $N=76.20$ $T_z=-247.98$ $M_y=176.72$ $T_y=-118.78$ $M_z=-90.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=27.51$ (sic.=7.012)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $Xl=1.03$
Sollecitazioni: $N=-322.77$ $T_z=430.69$ $M_y=0.00$ $T_y=206.06$ $M_z=-9.95$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.02$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $Xl=4.43$
Sollecitazioni: $N=-372.05$ $T_z=-851.26$ $M_y=590.50$ $T_y=-328.92$ $M_z=-228.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=84.23$ (sic.=1.866)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
Sollecitazioni: $N=-322.77$
[Par.] $M_{y,sx}=-489.47$ $M_{y,dx}=-506.33$ $M_{y,eq}=506.33$
[Par.] $M_{z,sx}=243.08$ $M_{z,dx}=-228.65$ $M_{z,eq}=-243.08$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.00$ $\sigma_{m,d}=77.10$ (sic.=1.763)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=3.87$
Sollecitazioni: $N=76.20$ $T_z=-176.01$ $M_y=43.99$ $T_y=-76.37$ $M_z=-12.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=76.20$ $T_z=-247.98$ $M_y=176.72$ $T_y=-118.78$ $M_z=-90.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=27.51$ (sic.=7.012)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=-372.05$ $T_z=-851.26$ $M_y=590.50$ $T_y=-328.92$ $M_z=-228.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.45$ (sic.=2.840)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=-372.05$ $T_z=-851.26$ $M_y=590.50$ $T_y=-328.92$ $M_z=-228.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ $\sigma_{m,d}=-84.23$ (sic.=1.865)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=-372.05$ $T_z=-851.26$ $M_y=590.50$ $T_y=-328.92$ $M_z=-228.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=84.23$ (sic.=1.866)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-372.05$ $T_z=843.60$ $M_y=574.19$ $T_y=331.02$ $M_z=-232.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.26$ (L/1615) (sic.=6.463) $f_{z,l}=0.25$ (L/1713) (sic.=6.854)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.15$ (L/2882) (sic.=9.609) $f_{z,l}=0.14$ (L/2989) (sic.=9.966)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.36$ (L/1195) (sic.=5.977) $f_{z,l}=0.33$ (L/1276) (sic.=6.383)

Asta n. 7030 (-2520 -2519) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=8.01$ $T_z=-38.20$ $M_y=6.38$ $T_y=-20.58$ $M_z=-3.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.05$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-4.58$ $T_z=-30.93$ $M_y=4.17$ $T_y=-10.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.43$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-108.83$ $M_y=17.41$ $T_y=-50.75$ $M_z=-8.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.63$ (sic.=53.867)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-8.01$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.38$ $M_{y,eq}=4.78$
[Par.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=-3.86$ $M_{z,eq}=-2.89$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.79$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=8.01$ $T_z=1.65$ $M_y=0.00$ $T_y=3.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=8.01$ $T_z=-38.20$ $M_y=6.38$ $T_y=-20.58$ $M_z=-3.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.05$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-127.31$ $M_y=20.37$ $T_y=-49.57$ $M_z=-7.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.27$ (sic.=18.972)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-4.58$ $T_z=-38.24$ $M_y=6.39$ $T_y=-20.66$ $M_z=-3.88$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.06$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-108.83$ $M_y=17.41$ $T_y=-50.75$ $M_z=-8.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.63$ (sic.=53.867)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.01$ $T_z=1.65$ $M_y=0.00$ $T_y=3.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/95870) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/167773) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67109) (sic. >100)

Asta n. 7031 (-1761 -1760) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=15.20$ $T_z=502.90$ $M_y=327.06$ $T_y=84.72$ $M_z=-96.66$ $M_x=-3.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=43.59$ (sic.=3.539)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-201.82$ $T_z=-530.07$ $M_y=0.00$ $T_y=163.56$ $M_z=208.19$ $M_x=-6.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=21.42$ (sic.=6.723)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-97.15$ $T_z=817.75$ $M_y=526.69$ $T_y=68.69$ $M_z=-129.18$ $M_x=-6.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.48$ (sic.=2.016)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-177.99$
 [Par.] $M_{y,sx}=-593.44$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=461.33$
 [Par.] $M_{z,sx}=129.63$ $M_{z,dx}=198.19$ $M_{z,eq}=198.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.55$ $\sigma_{m,d}=67.85$ (sic.=2.284)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=137.48$ $T_z=273.08$ $M_y=167.41$ $T_y=6.13$ $M_z=-11.33$ $M_x=-2.77$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-177.99$ $T_z=926.98$ $M_y=593.44$ $T_y=35.58$ $M_z=-129.63$ $M_x=-7.51$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 48 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=15.20$ $T_z=502.90$ $M_y=327.06$ $T_y=84.72$ $M_z=-96.66$ $M_x=-3.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=43.59$ (sic.=3.539)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-177.99$ $T_z=926.98$ $M_y=593.44$ $T_y=35.58$ $M_z=-129.63$ $M_x=-7.51$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.59$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=7.785)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-177.99$ $T_z=926.98$ $M_y=593.44$ $T_y=35.58$ $M_z=-129.63$ $M_x=-7.51$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=8.59$ (sic.=2.794)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-97.15$ $T_z=817.75$ $M_y=526.69$ $T_y=68.69$ $M_z=-129.18$ $M_x=-6.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.30$ $\sigma_{m,d}=-67.48$ (sic.=2.016)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-97.15$ $T_z=817.75$ $M_y=526.69$ $T_y=68.69$ $M_z=-129.18$ $M_x=-6.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.48$ (sic.=2.016)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-201.82$ $T_z=-530.07$ $M_y=0.00$ $T_y=163.56$ $M_z=208.19$ $M_x=-6.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.62$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/1061) (sic.=4.244)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1898) (sic.=6.329)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.49$ (L/784) (sic.=3.921)

Asta n. 7031 (-1762 -1761) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=8.02$ $T_z=-631.95$ $M_y=410.59$ $T_y=-97.52$ $M_z=-127.22$ $M_x=4.37$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=55.33$ (sic.=2.799)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-205.90$ $T_z=551.71$ $M_y=0.00$ $T_y=-170.20$ $M_z=218.14$ $M_x=6.54$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.44$ (sic.=6.417)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-90.75$ $T_z=-838.23$ $M_y=539.82$ $T_y=-71.81$ $M_z=-145.66$ $M_x=6.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.52$ (sic.=1.939)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-176.97$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-608.12$ $M_{y,eq}=484.73$
 [Par.] $M_{z,sx}=-206.41$ $M_{z,dx}=-147.96$ $M_{z,eq}=206.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.55$ $\sigma_{m,d}=71.10$ (sic.=2.178)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SLD $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=147.92$ $T_z=188.13$ $M_y=0.00$ $T_y=-41.23$ $M_z=80.02$ $M_x=2.71$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-176.97$ $T_z=641.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-141.52$ $M_z=206.41$ $M_x=7.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=8.02$ $T_z=-631.95$ $M_y=410.59$ $T_y=-97.52$ $M_z=-127.22$ $M_x=4.37$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=55.33$ (sic.=2.799)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-176.97$ $T_z=-950.19$ $M_y=608.12$ $T_y=-38.13$ $M_z=-147.96$ $M_x=7.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.81$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=7.410)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-176.97$ $T_z=-950.19$ $M_y=608.12$ $T_y=-38.13$ $M_z=-147.96$ $M_x=7.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.81$ (sic.=2.726)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-90.75$ $T_z=-838.23$ $M_y=539.82$ $T_y=-71.81$ $M_z=-145.66$ $M_x=6.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ $\sigma_{m,d}=-70.52$ (sic.=1.939)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-90.75$ $T_z=-838.23$ $M_y=539.82$ $T_y=-71.81$ $M_z=-145.66$ $M_x=6.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.52$ (sic.=1.939)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=3.86$
 Sollecitazioni: $N=-205.90$ $T_z=-723.02$ $M_y=315.40$ $T_y=-9.38$ $M_z=-112.46$ $M_x=6.54$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.64$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.42$ (L/929) (sic.=3.716)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1662) (sic.=5.543)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.57$ (L/686) (sic.=3.433)

Asta n. 7033 (-1608 -1607) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=48.92$ $T_z=277.81$ $M_y=185.51$ $T_y=43.04$ $M_z=-81.07$ $M_x=1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=27.43$ (sic.=6.991)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-184.58$ $T_z=-531.82$ $M_y=0.00$ $T_y=168.51$ $M_z=218.20$ $M_x=3.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.45$ (sic.=6.415)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-123.90$ $T_z=816.30$ $M_y=521.12$ $T_y=73.06$ $M_z=-137.07$ $M_x=3.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.71$ (sic.=2.016)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-179.19$
 [Par.] $M_{y,sx}=-586.38$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=459.50$
 [Par.] $M_{z,sx}=139.31$ $M_{z,dx}=209.06$ $M_{z,eq}=209.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.55$ $\sigma_{m,d}=68.78$ (sic.=2.262)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=48.92$ $T_z=272.22$ $M_y=164.12$ $T_y=7.20$ $M_z=-13.20$ $M_x=1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-179.19$ $T_z=925.13$ $M_y=586.38$ $T_y=40.96$ $M_z=-139.31$ $M_x=3.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-179.19$ $T_z=925.13$ $M_y=586.38$ $T_y=40.96$ $M_z=-139.31$ $M_x=3.60$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=27.43$ (sic.=6.991)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-179.19$ $T_z=925.13$ $M_y=586.38$ $T_y=40.96$ $M_z=-139.31$ $M_x=3.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.57$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=7.824)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-179.19$ $T_z=925.13$ $M_y=586.38$ $T_y=40.96$ $M_z=-139.31$ $M_x=3.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.57$ (sic.=2.799)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-123.90$ $T_z=816.30$ $M_y=521.12$ $T_y=73.06$ $M_z=-137.07$ $M_x=3.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ $\sigma_{m,d}=-67.71$ (sic.=2.016)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-123.90$ $T_z=816.30$ $M_y=521.12$ $T_y=73.06$ $M_z=-137.07$ $M_x=3.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.71$ (sic.=2.016)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=3.83$
Sollecitazioni: $N=-184.58$ $T_z=-531.82$ $M_y=0.00$ $T_y=168.51$ $M_z=218.20$ $M_x=3.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.57$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/1050) (sic.=4.203)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1879) (sic.=6.263)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.49$ (L/776) (sic.=3.883)
- Asta n. 7033 (-1609 -1608) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=2.94$ $T_z=-440.13$ $M_y=286.95$ $T_y=-110.95$ $M_z=-107.56$ $M_x=-1.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=40.59$ (sic.=3.862)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-172.82$ $T_z=553.74$ $M_y=0.00$ $T_y=-174.71$ $M_z=227.04$ $M_x=-3.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.36$ (sic.=6.165)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-114.35$ $T_z=-836.38$ $M_y=532.54$ $T_y=-75.30$ $M_z=-152.68$ $M_x=-3.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.50$ (sic.=1.946)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-167.08$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-599.31$ $M_{y,eq}=482.45$
[Par.] $M_{z,sx}=-215.40$ $M_{z,dx}=-157.11$ $M_{z,eq}=215.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ $\sigma_{m,d}=71.79$ (sic.=2.167)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=37.77$ $T_z=188.55$ $M_y=0.00$ $T_y=-43.53$ $M_z=84.63$ $M_x=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ (sic. >100)
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-167.08$ $T_z=644.13$ $M_y=0.00$ $T_y=-146.12$ $M_z=215.40$ $M_x=-3.48$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=2.94$ $T_z=-440.13$ $M_y=286.95$ $T_y=-110.95$ $M_z=-107.56$ $M_x=-1.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=40.59$ (sic.=3.862)
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-167.08$ $T_z=-947.96$ $M_y=599.31$ $T_y=-42.73$ $M_z=-157.11$ $M_x=-3.48$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.79$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=7.452)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-167.08$ $T_z=-947.96$ $M_y=599.31$ $T_y=-42.73$ $M_z=-157.11$ $M_x=-3.48$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.79$ (sic.=2.732)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-114.35$ $T_z=-836.38$ $M_y=532.54$ $T_y=-75.30$ $M_z=-152.68$ $M_x=-3.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ $\sigma_{m,d}=-70.50$ (sic.=1.946)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-114.35$ $T_z=-836.38$ $M_y=532.54$ $T_y=-75.30$ $M_z=-152.68$ $M_x=-3.06$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.50$ (sic.=1.946)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-172.82$ $T_z=-812.05$ $M_y=509.52$ $T_y=-2.40$ $M_z=-122.32$ $M_x=-3.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,i}=0.43$ (L/918) (sic.=3.674)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,i}=0.24$ (L/1643) (sic.=5.478)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.58$ (L/679) (sic.=3.395)

Asta n. 7034 (-2331 -2330) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=5.73$ $T_z=39.07$ $M_y=6.71$ $T_y=23.07$ $M_z=-4.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.17$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-5.73$ $T_z=39.07$ $M_y=6.71$ $T_y=10.67$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.69$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=107.61$ $M_y=17.22$ $T_y=50.18$ $M_z=-8.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.60$ (sic.=54.476)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-5.73$
[Par.] $M_{y,sx}=-6.71$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=5.04$
[Par.] $M_{z,sx}=4.68$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-3.51$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.88$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=10.06$ $T_z=1.36$ $M_y=0.00$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=5.73$ $T_z=39.07$ $M_y=6.71$ $T_y=23.07$ $M_z=-4.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.17$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=125.88$ $M_y=20.14$ $T_y=49.02$ $M_z=-7.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.25$ (sic.=19.188)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-5.73$ $T_z=39.07$ $M_y=6.71$ $T_y=23.07$ $M_z=-4.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.17$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=107.61$ $M_y=17.22$ $T_y=50.18$ $M_z=-8.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.60$ (sic.=54.476)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-10.07$ $T_z=34.81$ $M_y=5.35$ $T_y=13.94$ $M_z=-1.76$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/51622) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/35320) (sic. >100)

Asta n. 7034 (-2332 -2331) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=12.10$ $T_z=244.20$ $M_y=172.18$ $T_y=116.76$ $M_z=-87.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=26.73$ (sic.=7.306)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SLU $X_l=1.03$
 Sollecitazioni: $N=-306.04$ $T_z=428.42$ $M_y=0.00$ $T_y=202.92$ $M_z=-8.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.87$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-275.13$ $T_z=714.95$ $M_y=485.98$ $T_y=336.61$ $M_z=-238.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=74.53$ (sic.=1.906)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-275.13$
 [Par.] $M_{y,sx}=-485.98$ $M_{y,dx}=-491.71$ $M_{y,eq}=491.71$
 [Par.] $M_{z,sx}=238.49$ $M_{z,dx}=-227.43$ $M_{z,eq}=-238.49$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.85$ $\sigma_{m,d}=75.12$ (sic.=1.820)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=4.15$
 Sollecitazioni: $N=12.10$ $T_z=-205.28$ $M_y=94.71$ $T_y=-92.84$ $M_z=-40.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=12.10$ $T_z=244.20$ $M_y=172.18$ $T_y=116.76$ $M_z=-87.68$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=26.73$ (sic.=7.306)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-312.71$ $T_z=-838.63$ $M_y=573.37$ $T_y=-326.25$ $M_z=-227.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.33$ (sic.=2.880)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-275.13$ $T_z=714.95$ $M_y=485.98$ $T_y=336.61$ $M_z=-238.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.85$ $\sigma_{m,d}=-74.53$ (sic.=1.905)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-275.13$ $T_z=714.95$ $M_y=485.98$ $T_y=336.61$ $M_z=-238.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=74.53$ (sic.=1.906)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-312.71$ $T_z=837.10$ $M_y=570.14$ $T_y=326.31$ $M_z=-227.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.97$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,c}=0.27$ (L/1593) (sic.=6.376) $f_{z,l}=0.25$ (L/1684) (sic.=6.737)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,c}=0.15$ (L/2847) (sic.=9.493) $f_{z,l}=0.14$ (L/2948) (sic.=9.828)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,c}=0.36$ (L/1178) (sic.=5.892) $f_{z,l}=0.34$ (L/1254) (sic.=6.270)
- Asta n. 7034 (-2333 -2332) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=9.44$ $T_z=-37.45$ $M_y=6.20$ $T_y=-19.60$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.01$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-5.43$ $T_z=-30.42$ $M_y=4.08$ $T_y=-10.33$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.42$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-107.61$ $M_y=17.22$ $T_y=-50.18$ $M_z=-8.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.60$ (sic.=54.475)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-9.44$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.20$ $M_{y,eq}=4.65$
[Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.57$ $M_{z,eq}=-2.68$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=0.75$ (sic. >100)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=9.44$ $T_z=1.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=9.44$ $T_z=-37.45$ $M_y=6.20$ $T_y=-19.60$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=1.01$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-125.88$ $M_y=20.14$ $T_y=-49.02$ $M_z=-7.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.25$ (sic.=19.188)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=-5.43$ $T_z=-37.65$ $M_y=6.26$ $T_y=-20.04$ $M_z=-3.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.03$ (sic. >100)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-107.61$ $M_y=17.22$ $T_y=-50.18$ $M_z=-8.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.60$ (sic.=54.475)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-9.44$ $T_z=1.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/61008) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/111849) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/47935) (sic. >100)
- Asta n. 7035 (-2299 -2298) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=37.17$ $M_y=6.39$ $T_y=21.99$ $M_z=-4.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.12$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=-5.26$ $T_z=37.17$ $M_y=6.39$ $T_y=10.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.66$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=101.91$ $M_y=16.31$ $T_y=47.52$ $M_z=-7.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.46$ (sic.=57.525)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-5.26$
[Par.] $M_{y,sx}=-6.39$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=4.79$
[Par.] $M_{z,sx}=4.47$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-3.35$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.84$ (sic. >100)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.49$
Sollecitazioni: $N=8.77$ $T_z=1.51$ $M_y=0.00$ $T_y=3.23$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.17$

Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=37.17$ $M_y=6.39$ $T_y=21.99$ $M_z=-4.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.12$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=119.15$ $M_y=19.06$ $T_y=46.42$ $M_z=-7.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.18$ (sic.=20.269)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-5.26$ $T_z=37.17$ $M_y=6.39$ $T_y=21.99$ $M_z=-4.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.12$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=101.91$ $M_y=16.31$ $T_y=47.52$ $M_z=-7.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.46$ (sic.=57.525)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-8.77$ $T_z=32.89$ $M_y=5.02$ $T_y=12.81$ $M_z=-1.53$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/61008) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 57 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/44739) (sic. >100)

Asta n. 7035 (-2300 -2299) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=30.35$ $T_z=232.11$ $M_y=163.01$ $T_y=113.98$ $M_z=-89.86$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=26.02$ (sic.=7.522)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=1.03$
 Sollecitazioni: $N=-120.06$ $T_z=406.58$ $M_y=0.00$ $T_y=191.65$ $M_z=-7.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.75$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-120.06$ $T_z=677.91$ $M_y=461.38$ $T_y=318.18$ $M_z=-224.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.56$ (sic.=2.011)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-120.07$
 [Par.] $M_{y,sx}=-461.38$ $M_{y,dx}=-463.19$ $M_{y,eq}=463.19$
 [Par.] $M_{z,sx}=224.51$ $M_{z,dx}=-216.57$ $M_{z,eq}=-224.51$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ $\sigma_{m,d}=70.75$ (sic.=1.971)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=41.82$ $T_z=226.02$ $M_y=149.04$ $T_y=102.94$ $M_z=-66.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=30.35$ $T_z=232.11$ $M_y=163.01$ $T_y=113.98$ $M_z=-89.86$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=26.02$ (sic.=7.522)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-137.03$ $T_z=793.49$ $M_y=541.24$ $T_y=308.44$ $M_z=-214.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.88$ (sic.=3.045)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-120.06$ $T_z=677.91$ $M_y=461.38$ $T_y=318.18$ $M_z=-224.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ $\sigma_{m,d}=-70.56$ (sic.=2.011)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-120.06$ $T_z=677.91$ $M_y=461.38$ $T_y=318.18$ $M_z=-224.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.56$ (sic.=2.011)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=4.43$
Sollecitazioni: $N=-151.75$ $T_z=-678.85$ $M_y=463.79$ $T_y=-314.17$ $M_z=-215.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.47$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.25$ (L/1673) (sic.=6.692) $f_{z,l}=0.24$ (L/1766) (sic.=7.068)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.14$ (L/2995) (sic.=9.986) $f_{z,l}=0.14$ (L/3097) (sic.=10.326)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.34$ (L/1235) (sic.=6.179) $f_{z,l}=0.32$ (L/1314) (sic.=6.571)
- Asta n. 7035 (-2301 -2300) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=5.00$ $T_z=-35.72$ $M_y=5.93$ $T_y=-18.88$ $M_z=-3.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=0.97$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.26$
Sollecitazioni: $N=-4.99$ $T_z=-28.84$ $M_y=3.86$ $T_y=-9.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.40$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-101.91$ $M_y=16.31$ $T_y=-47.52$ $M_z=-7.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.46$ (sic.=57.524)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-5.00$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-5.93$ $M_{y,eq}=4.45$
[Par.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=-3.48$ $M_{z,eq}=-2.61$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=0.73$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=8.29$ $T_z=-33.33$ $M_y=5.16$ $T_y=-13.76$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=5.00$ $T_z=-35.72$ $M_y=5.93$ $T_y=-18.88$ $M_z=-3.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=0.97$ (sic. >100)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-119.15$ $M_y=19.07$ $T_y=-46.42$ $M_z=-7.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.18$ (sic.=20.269)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=-4.99$ $T_z=-35.72$ $M_y=5.93$ $T_y=-18.88$ $M_z=-3.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-0.97$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-101.91$ $M_y=16.31$ $T_y=-47.52$ $M_z=-7.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.46$ (sic.=57.524)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.29$ $T_z=-1.06$ $M_y=0.00$ $T_y=2.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 30 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/67110) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/111850) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/55925) (sic. >100)

Asta n. 7036 (-1580 -1579) Tlg-18x18 Crit. 1

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=59.25$ $T_z=280.67$ $M_y=196.41$ $T_y=35.55$ $M_z=-66.81$ $M_x=4.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=27.08$ (sic.=6.951)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-78.58$ $T_z=-521.75$ $M_y=0.00$ $T_y=148.88$ $M_z=180.83$ $M_x=10.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.60$ (sic.=7.740)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-74.31$ $T_z=826.09$ $M_y=558.56$ $T_y=53.30$ $M_z=-99.04$ $M_x=9.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.65$ (sic.=1.982)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-87.27$
 [Par.] $M_{y,sx}=-630.01$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=472.51$
 [Par.] $M_{z,sx}=95.83$ $M_{z,dx}=166.03$ $M_{z,eq}=166.03$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ $\sigma_{m,d}=65.69$ (sic.=2.352)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=59.25$ $T_z=276.13$ $M_y=179.06$ $T_y=1.07$ $M_z=-1.22$ $M_x=4.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-87.27$ $T_z=936.54$ $M_y=630.01$ $T_y=18.34$ $M_z=-95.83$ $M_x=11.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=59.25$ $T_z=280.67$ $M_y=196.41$ $T_y=35.55$ $M_z=-66.81$ $M_x=4.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=27.08$ (sic.=6.951)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-87.27$ $T_z=936.54$ $M_y=630.01$ $T_y=18.34$ $M_z=-95.83$ $M_x=11.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.67$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=7.624)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-87.27$ $T_z=936.54$ $M_y=630.01$ $T_y=18.34$ $M_z=-95.83$ $M_x=11.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.67$ (sic.=2.767)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-74.31$ $T_z=826.09$ $M_y=558.56$ $T_y=53.30$ $M_z=-99.04$ $M_x=9.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ $\sigma_{m,d}=-67.65$ (sic.=1.981)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-74.31$ $T_z=826.09$ $M_y=558.56$ $T_y=53.30$ $M_z=-99.04$ $M_x=9.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.65$ (sic.=1.982)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-112.72$ $T_z=-182.50$ $M_y=0.00$ $T_y=35.55$ $M_z=69.20$ $M_x=4.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.34$ (L/1115) (sic.=4.462)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.19$ (L/1995) (sic.=6.651)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}=0.46$ (L/824) (sic.=4.123)

Asta n. 7036 (-1581 -1580) Tlg-18x18 Crit. 1

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=49.59$ $T_z=-287.39$ $M_y=200.73$ $T_y=-35.61$ $M_z=-71.46$ $M_x=-3.92$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=28.00$ (sic.=6.756)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 59 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-60.18$ $T_z=544.09$ $M_y=0.00$ $T_y=-154.36$ $M_z=187.30$ $M_x=-9.86$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ (sic.=7.473)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-72.21$ $T_z=-845.99$ $M_y=570.45$ $T_y=-55.74$ $M_z=-113.64$ $M_x=-9.62$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.38$ (sic.=1.914)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
Sollecitazioni: $N=-75.22$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-642.92$ $M_{y,eq}=493.77$
[Par.] $M_{z,sx}=-170.63$ $M_{z,dx}=-111.36$ $M_{z,eq}=170.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ $\sigma_{m,d}=68.35$ (sic.=2.262)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=49.59$ $T_z=185.63$ $M_y=0.00$ $T_y=-35.61$ $M_z=69.02$ $M_x=-3.92$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-75.22$ $T_z=633.07$ $M_y=0.00$ $T_y=-123.17$ $M_z=170.63$ $M_x=-11.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=49.59$ $T_z=-287.39$ $M_y=200.73$ $T_y=-35.61$ $M_z=-71.46$ $M_x=-3.92$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=28.00$ (sic.=6.756)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-75.22$ $T_z=-959.01$ $M_y=642.92$ $T_y=-19.79$ $M_z=-111.36$ $M_x=-11.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=8.88$ $\tau_{tor,d}=0.01$ (sic.=7.273)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-75.22$ $T_z=-959.01$ $M_y=642.92$ $T_y=-19.79$ $M_z=-111.36$ $M_x=-11.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.88$ (sic.=2.702)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-72.21$ $T_z=-845.99$ $M_y=570.45$ $T_y=-55.74$ $M_z=-113.64$ $M_x=-9.62$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-70.38$ (sic.=1.914)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-72.21$ $T_z=-845.99$ $M_y=570.45$ $T_y=-55.74$ $M_z=-113.64$ $M_x=-9.62$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.38$ (sic.=1.914)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=3.59$
Sollecitazioni: $N=-100.98$ $T_z=-219.78$ $M_y=50.63$ $T_y=-2.67$ $M_z=-5.22$ $M_x=-3.92$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.41$ (L/970) (sic.=3.883)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1736) (sic.=5.788)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.55$ (L/717) (sic.=3.588)

Asta n. 7038 (-2085 -2084) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=4.23$ $T_z=37.65$ $M_y=6.48$ $T_y=22.37$ $M_z=-4.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.14$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-4.23$ $T_z=37.65$ $M_y=6.48$ $T_y=10.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-4.23$
 [Par.] $M_{y,sx}=-6.48$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=4.86$
 [Par.] $M_{z,sx}=4.56$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-3.42$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.85$ (sic. >100)
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=6.52$ $T_z=1.76$ $M_y=0.00$ $T_y=3.77$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=4.23$ $T_z=37.65$ $M_y=6.48$ $T_y=22.37$ $M_z=-4.56$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.14$ (sic. >100)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.029)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-4.23$ $T_z=37.65$ $M_y=6.48$ $T_y=22.37$ $M_z=-4.56$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.14$ (sic. >100)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.847)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-6.52$ $T_z=33.02$ $M_y=5.00$ $T_y=12.45$ $M_z=-1.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/83886) (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 29 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/111848) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 45 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)
- Asta n. 7038 (-2086 -2085) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=61.62$ $T_z=685.88$ $M_y=468.77$ $T_y=320.99$ $M_z=-225.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=71.38$ (sic.=1.977)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=3.58$
 Sollecitazioni: $N=-1.84$ $T_z=-138.61$ $M_y=0.00$ $T_y=-66.77$ $M_z=-4.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.45$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-59.39$ $T_z=-233.97$ $M_y=163.71$ $T_y=-113.78$ $M_z=-87.88$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.88$ (sic.=7.596)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-59.39$

[Par.] $M_{y,sx}=-163.37$ $M_{y,dx}=-163.71$ $M_{y,eq}=163.71$
 [Par.] $M_{z,sx}=87.88$ $M_{z,dx}=-87.88$ $M_{z,eq}=-87.88$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=25.88$ (sic.=7.418)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=107.94$ $T_z=228.98$ $M_y=153.02$ $T_y=102.09$ $M_z=-62.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=61.62$ $T_z=685.88$ $M_y=468.77$ $T_y=320.99$ $M_z=-225.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=71.38$ (sic.=1.977)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=4.43$
 Sollecitazioni: $N=64.69$ $T_z=-802.50$ $M_y=549.04$ $T_y=-313.79$ $M_z=-220.46$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.98$ (sic.=3.008)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-59.39$ $T_z=-233.97$ $M_y=163.71$ $T_y=-113.78$ $M_z=-87.88$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=-25.88$ (sic.=7.596)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.17$
 Sollecitazioni: $N=61.62$ $T_z=685.88$ $M_y=468.77$ $T_y=320.99$ $M_z=-225.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=71.38$ (sic.=1.986)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=4.43$
 Sollecitazioni: $N=-59.39$ $T_z=-229.13$ $M_y=153.35$ $T_y=-101.96$ $M_z=-62.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.25$ (L/1684) (sic.=6.736) $f_{z,L}=0.24$ (L/1781) (sic.=7.127)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.14$ (L/3015) (sic.=10.050) $f_{z,L}=0.14$ (L/3121) (sic.=10.405)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.34$ (L/1244) (sic.=6.221) $f_{z,L}=0.32$ (L/1325) (sic.=6.628)

Asta n. 7038 (-2087 -2086) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=4.06$ $T_z=-36.16$ $M_y=6.01$ $T_y=-19.19$ $M_z=-3.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=0.98$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-4.05$ $T_z=-29.21$ $M_y=3.92$ $T_y=-10.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.40$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-4.05$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-6.01$ $M_{y,eq}=4.51$
 [Par.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-3.55$ $M_{z,eq}=-2.66$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=0.74$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.32$
 Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-33.58$ $M_y=5.18$ $T_y=-13.66$ $M_z=-1.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.32$

Sollecitazioni: $N=4.06$ $T_z=-36.16$ $M_y=6.01$ $T_y=-19.19$ $M_z=-3.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=0.98$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-120.59$ $M_y=19.29$ $T_y=-46.98$ $M_z=-7.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ (sic.=20.028)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=-4.05$ $T_z=-36.16$ $M_y=6.01$ $T_y=-19.19$ $M_z=-3.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.98$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.32$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-103.13$ $M_y=16.50$ $T_y=-48.09$ $M_z=-7.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.49$ (sic.=56.846)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6.25$ $T_z=-1.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 18 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/55924) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/83887) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 57 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/37283) (sic. >100)

Asta n. 7039 (-1398 -1397) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=26.85$ $T_z=840.82$ $M_y=614.92$ $T_y=21.33$ $M_z=-38.41$ $M_x=9.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=67.21$ (sic.=1.935)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=2.04$
 Sollecitazioni: $N=-115.17$ $T_z=40.04$ $M_y=-123.68$ $T_y=-8.41$ $M_z=0.00$ $M_x=4.30$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.72$ (sic.=13.832)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7.85$ $T_z=441.09$ $M_y=324.64$ $T_y=82.29$ $M_z=-49.46$ $M_x=4.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=38.49$ (sic.=3.896)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7.96$
 [Par.] $M_{y,sx}=-324.64$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=243.48$
 [Par.] $M_{z,sx}=49.46$ $M_{z,dx}=-54.20$ $M_{z,eq}=-54.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=30.63$ (sic.=4.963)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=142.50$ $T_z=282.33$ $M_y=202.77$ $T_y=-8.41$ $M_z=16.75$ $M_x=4.30$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=45.73$ $T_z=953.87$ $M_y=696.31$ $T_y=-18.43$ $M_z=-26.02$ $M_x=11.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=26.85$ $T_z=840.82$ $M_y=614.92$ $T_y=21.33$ $M_z=-38.41$ $M_x=9.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=67.21$ (sic.=1.935)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=45.73$ $T_z=953.87$ $M_y=696.31$ $T_y=-18.43$ $M_z=-26.02$ $M_x=11.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.83$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=7.351)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$

-
- Sollecitazioni: $N=45.73$ $T_z=953.87$ $M_y=696.31$ $T_y=-18.43$ $M_z=-26.02$ $M_x=11.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.83$ (sic.=2.717)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7.85$ $T_z=441.09$ $M_y=324.64$ $T_y=82.29$ $M_z=-49.46$ $M_x=4.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-38.49$ (sic.=3.896)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=26.85$ $T_z=840.82$ $M_y=614.92$ $T_y=21.33$ $M_z=-38.41$ $M_x=9.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=67.21$ (sic.=1.939)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=3.83$
 Sollecitazioni: $N=-115.17$ $T_z=-176.30$ $M_y=0.00$ $T_y=23.02$ $M_z=45.13$ $M_x=4.30$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.36$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.31$ (L/1228) (sic.=4.915)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.17$ (L/2199) (sic.=7.333)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.42$ (L/908) (sic.=4.541)
- Asta n. 7039 (-1399 -1398) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=1.35$ $T_z=-861.86$ $M_y=633.04$ $T_y=-24.69$ $M_z=-51.32$ $M_x=-9.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=70.41$ (sic.=1.860)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SLU $X_l=2.02$
 Sollecitazioni: $N=-3.00$ $T_z=-113.69$ $M_y=-393.29$ $T_y=-24.60$ $M_z=0.00$ $M_x=-9.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-40.46$ (sic.=3.559)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 19 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-3.00$ $T_z=-861.84$ $M_y=632.97$ $T_y=-24.60$ $M_z=-51.14$ $M_x=-9.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.38$ (sic.=2.093)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-3.00$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-632.97$ $M_{y,eq}=474.72$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-45.91$ $M_{z,dx}=-51.14$ $M_{z,eq}=-20.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=50.94$ (sic.=2.861)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=134.73$ $T_z=181.04$ $M_y=0.00$ $T_y=-21.91$ $M_z=41.94$ $M_x=-4.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 58 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=48.47$ $T_z=614.67$ $M_y=0.00$ $T_y=-86.12$ $M_z=98.53$ $M_x=-11.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=1.35$ $T_z=-861.86$ $M_y=633.04$ $T_y=-24.69$ $M_z=-51.32$ $M_x=-9.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=70.41$ (sic.=1.860)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=48.47$ $T_z=-977.42$ $M_y=715.52$ $T_y=17.26$ $M_z=-37.30$ $M_x=-11.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=9.05$ $\tau_{tor,d}=0.02$ (sic.=7.003)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=48.47$ $T_z=-977.42$ $M_y=715.52$ $T_y=17.26$ $M_z=-37.30$ $M_x=-11.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.05$ (sic.=2.651)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SLU $X_l=4.12$

-
- Sollecitazioni: $N=-3.00$ $T_z=-861.84$ $M_y=632.97$ $T_y=-24.60$ $M_z=-51.14$ $M_x=-9.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=70.38$ (sic.=2.093)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=1.35$ $T_z=-861.86$ $M_y=633.04$ $T_y=-24.69$ $M_z=-51.32$ $M_x=-9.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=70.41$ (sic.=1.860)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=-137.98$ $T_z=-194.59$ $M_y=16.97$ $T_y=4.93$ $M_z=5.26$ $M_x=-4.15$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.37$ (L/1070) (sic.=4.283)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1914) (sic.=6.383)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.50$ (L/791) (sic.=3.958)
- Asta n. 7041 (-1923 -1922) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=5.72$ $T_z=57.57$ $M_y=15.18$ $T_y=33.19$ $M_z=-10.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=2.61$ (sic.=75.620)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.10$
 Sollecitazioni: $N=-5.72$ $T_z=46.81$ $M_y=10.02$ $T_y=11.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.03$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=159.52$ $M_y=39.48$ $T_y=74.39$ $M_z=-18.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ (sic.=23.757)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-5.72$
 [Par.] $M_y,sx=-15.18$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=11.39$
 [Par.] $M_z,sx=10.22$ $M_z,dx=-0.00$ $M_z,eq=-7.67$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=1.96$ (sic. >100)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=6.90$ $T_z=2.48$ $M_y=0.00$ $T_y=5.33$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=5.72$ $T_z=57.57$ $M_y=15.18$ $T_y=33.19$ $M_z=-10.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=2.61$ (sic.=75.620)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=186.53$ $M_y=46.17$ $T_y=72.67$ $M_z=-17.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.85$ (sic.=12.948)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5.72$ $T_z=57.57$ $M_y=15.18$ $T_y=33.19$ $M_z=-10.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-2.61$ (sic.=76.581)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=159.52$ $M_y=39.48$ $T_y=74.39$ $M_z=-18.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ (sic.=23.757)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6.90$ $T_z=51.31$ $M_y=12.08$ $T_y=19.76$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 16 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/86507) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 44 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/129761) (sic. >100)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/64880) (sic. >100)
- Asta n. 7041 (-1924 -1923) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 48 SLU $X_l=3.62$
 Sollecitazioni: $N=-78.08$ $T_z=-246.24$ $M_y=-122.82$ $T_y=-152.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.64$ (sic.=11.396)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=-133.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-576.79$ $T_y=0.00$ $M_z=120.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=461.00$ $\lambda_{rel,m}=0.32$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-71.73$ (sic.=2.117)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SLU
 Sollecitazioni: $N=-114.95$
 [Par.] $M_{y,sx}=-362.78$ $M_{y,dx}=-364.50$ $M_{y,eq}=-492.48$
 [Par.] $M_{z,sx}=273.14$ $M_{z,dx}=-273.83$ $M_{z,eq}=-273.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ $\sigma_{m,d}=-78.84$ (sic.=1.791)
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.61$
 Sollecitazioni: $N=-133.80$ $T_z=-868.96$ $M_y=425.10$ $T_y=-339.26$ $M_z=-271.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.64$ (sic.=2.779)
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=-133.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-576.79$ $T_y=0.00$ $M_z=120.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.41$ $\sigma_{m,d}=-71.73$ (sic.=2.117)
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=-133.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-576.79$ $T_y=0.00$ $M_z=120.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-71.73$ (sic.=2.117)
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-133.80$ $T_z=868.25$ $M_y=423.45$ $T_y=337.51$ $M_z=-267.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.41$ (sic. >100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.70$ (L/662) (sic.=2.649) $f_{z,g}=0.67$ (L/687) (sic.=2.750)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.40$ (L/1166) (sic.=3.887) $f_{z,g}=0.38$ (L/1223) (sic.=4.080)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.94$ (L/492) (sic.=2.461) $f_{z,g}=0.91$ (L/508) (sic.=2.544)
- Asta n. 7041 (-1925 -1924) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=5.66$ $T_z=-57.39$ $M_y=15.09$ $T_y=-32.80$ $M_z=-10.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=2.58$ (sic.=76.398)
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.40$
 Sollecitazioni: $N=-5.66$ $T_z=-46.63$ $M_y=9.94$ $T_y=-12.36$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.02$ (sic. >100)
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-159.52$ $M_y=39.48$ $T_y=-74.39$ $M_z=-18.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ (sic.=23.757)
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-5.66$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-15.09$ $M_{y,eq}=11.32$

[Par.] $M_{z, sx}=0.00$ $M_{z, dx}=-10.03$ $M_{z, eq}=-7.52$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel, y}=0.16$ $\lambda_{rel, z}=0.16$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.02$ $\sigma_{m, d}=1.94$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.90$ $T_z=-2.85$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.10$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.02$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.49$
 Sollecitazioni: $N=5.66$ $T_z=-57.39$ $M_y=15.09$ $T_y=-32.80$ $M_z=-10.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.02$ $\sigma_{m, d}=2.58$ (sic.=76.398)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-186.53$ $M_y=46.17$ $T_y=-72.67$ $M_z=-17.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v, d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.85$ (sic.=12.948)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.49$
 Sollecitazioni: $N=-5.66$ $T_z=-57.39$ $M_y=15.09$ $T_y=-32.80$ $M_z=-10.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.02$ $\sigma_{m, d}=-2.58$ (sic.=77.368)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $Xl=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-159.52$ $M_y=39.48$ $T_y=-74.39$ $M_z=-18.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=5.96$ (sic.=23.757)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6.90$ $T_z=-2.85$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.10$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.02$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/129762) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/259524) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 5 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/86508) (sic. >100)

Asta n. 7042 (-1779 -1778) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=7.72$ $T_z=32.66$ $M_y=8.68$ $T_y=19.29$ $M_z=-6.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel, y}=0.16$ $\lambda_{rel, z}=0.16$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.02$ $\sigma_{m, d}=1.52$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7.72$ $T_z=32.66$ $M_y=8.68$ $T_y=8.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel, m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=0.89$ (sic. >100)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=84.11$ $M_y=20.82$ $T_y=39.22$ $M_z=-9.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel, m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=3.14$ (sic.=45.059)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-7.72$
 [Par.] $M_{y, sx}=-8.68$ $M_{y, dx}=-0.00$ $M_{y, eq}=6.51$
 [Par.] $M_{z, sx}=6.06$ $M_{z, dx}=-0.00$ $M_{z, eq}=-4.54$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel, y}=0.16$ $\lambda_{rel, z}=0.16$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.02$ $\sigma_{m, d}=1.14$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.49$
 Sollecitazioni: $N=8.40$ $T_z=1.71$ $M_y=0.00$ $T_y=3.67$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=7.72$ $T_z=32.66$ $M_y=8.68$ $T_y=19.29$ $M_z=-6.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=106.33$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.02$ $\sigma_{m, d}=1.52$ (sic. >100)

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=97.61$ $M_y=24.16$ $T_y=38.36$ $M_z=-9.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=0.97$ (sic.=24.714)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-7.72$ $T_z=32.66$ $M_y=8.68$ $T_y=19.29$ $M_z=-6.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.52$ (sic. >100)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=84.11$ $M_y=20.82$ $T_y=39.22$ $M_z=-9.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.14$ (sic.=45.059)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-8.40$ $T_z=28.53$ $M_y=6.64$ $T_y=10.43$ $M_z=-1.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/79853) (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 5 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/129761) (sic. >100)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/57671) (sic. >100)
- Asta n. 7042 (-1780 -1779) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 58 SLU $X_l=2.30$
Sollecitazioni: $N=321.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-448.05$ $T_y=0.00$ $M_z=58.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=461.00$ $\lambda_{rel,y}=1.50$ $\lambda_{rel,z}=1.50$ $K_{c,y}=0.38$ $K_{c,z}=0.38$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.99$ $\sigma_{m,d}=52.13$ (sic.=2.771)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=322.55$ $T_z=391.57$ $M_y=67.02$ $T_y=182.49$ $M_z=-147.55$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ (sic.=77.680)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 58 SLU $X_l=2.30$
Sollecitazioni: $N=321.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-448.05$ $T_y=0.00$ $M_z=58.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.99$ $\sigma_{m,d}=52.13$ (sic.=2.771)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.61$
Sollecitazioni: $N=321.92$ $T_z=-454.68$ $M_y=76.13$ $T_y=-179.36$ $M_z=-148.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.53$ (sic.=5.303)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=2.30$
Sollecitazioni: $N=321.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-448.05$ $T_y=0.00$ $M_z=58.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.13$ (sic.=2.862)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.62$ (L/748) (sic.=2.995) $f_{z,g}=0.58$ (L/800) (sic.=3.203)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.34$ (L/1356) (sic.=4.521) $f_{z,g}=0.31$ (L/1463) (sic.=4.879)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.84$ (L/551) (sic.=2.755) $f_{z,g}=0.78$ (L/587) (sic.=2.939)
- Asta n. 7042 (-1781 -1780) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=7.71$ $T_z=-33.75$ $M_y=9.22$ $T_y=-21.62$ $M_z=-7.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.69$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=-7.71$ $T_z=-33.75$ $M_y=9.22$ $T_y=-6.58$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=49.50$ $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.95$ (sic. >100)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-84.11$ $M_y=20.82$ $T_y=-39.22$ $M_z=-9.71$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=49.50 $\lambda_{rel,m}=0.11$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.14$ (sic.=45.059)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-7.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-9.22$ $M_{y,eq}=6.92$
 [Par.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=-7.21$ $M_{z,eq}=-5.41$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=49.50$ $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.16$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=1.27$ (sic. >100)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=8.40$ $T_z=-27.78$ $M_y=6.27$ $T_y=-8.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=7.71$ $T_z=-33.75$ $M_y=9.22$ $T_y=-21.62$ $M_z=-7.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=1.69$ (sic. >100)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-97.61$ $M_y=24.16$ $T_y=-38.36$ $M_z=-9.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.97$ (sic.=24.714)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=-7.71$ $T_z=-33.75$ $M_y=9.22$ $T_y=-21.62$ $M_z=-7.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.69$ (sic. >100)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.49$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-84.11$ $M_y=20.82$ $T_y=-39.22$ $M_z=-9.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.14$ (sic.=45.059)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-8.40$ $T_z=2.46$ $M_y=0.00$ $T_y=5.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/129761) (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 31 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/173015) (sic. >100)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/86507) (sic. >100)

Asta n. 7119 (-1195 -1194) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.79$ $T_z=889.16$ $M_y=711.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=73.24$ (sic.=1.747)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=3.20$
 Sollecitazioni: $N=-35.97$ $T_z=-281.88$ $M_y=-354.65$ $T_y=31.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=400.00 $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.49$ (sic.=3.947)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-35.97$ $T_z=1009.54$ $M_y=809.59$ $T_y=-51.96$ $M_z=31.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=400.00 $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=86.58$ (sic.=1.682)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-35.97$
 [Par.] $M_{y,sx}=-809.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=607.20$
 [Par.] $M_{z,sx}=-31.99$ $M_{z,dx}=33.82$ $M_{z,eq}=33.82$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=65.95$ (sic.=2.210)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=116.07$ $T_z=298.46$ $M_y=234.59$ $T_y=7.99$ $M_z=17.95$ $M_x=-1.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.79$ $T_z=889.16$ $M_y=711.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.79$ $T_z=889.16$ $M_y=711.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=73.24$ (sic.=1.747)
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=6.79$ $T_z=889.16$ $M_y=711.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=8.23$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=6.712)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-35.97$ $T_z=1009.54$ $M_y=809.59$ $T_y=-51.96$ $M_z=31.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.36$ (sic.=2.564)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-35.97$ $T_z=1009.54$ $M_y=809.59$ $T_y=-51.96$ $M_z=31.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-86.58$ (sic.=1.682)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-35.97$ $T_z=1009.54$ $M_y=809.59$ $T_y=-51.96$ $M_z=31.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=86.58$ (sic.=1.682)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=4.00$
 Sollecitazioni: $N=-105.73$ $T_z=-181.16$ $M_y=0.00$ $T_y=7.99$ $M_z=14.24$ $M_x=-1.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.33$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.35$ (L/1149) (sic.=4.598)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/2066) (sic.=6.888)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.47$ (L/848) (sic.=4.242)
- Asta n. 7119 (-1196 -1195) Tlg-18x18 Crit. 1
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 32 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=-910.49$ $M_y=733.31$ $T_y=-3.45$ $M_z=-10.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=76.47$ (sic.=1.890)
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $X_l=1.37$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=66.19$ $M_y=-426.22$ $T_y=-3.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-43.85$ (sic.=2.919)
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-53.86$ $T_z=-1033.48$ $M_y=832.77$ $T_y=50.45$ $M_z=22.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=88.03$ (sic.=1.649)
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-53.86$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-832.77$ $M_{y,eq}=624.58$
 [Par.] $M_{z,sx}=-37.40$ $M_{z,dx}=22.85$ $M_{z,eq}=37.40$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=68.10$ (sic.=2.138)
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=91.15$ $T_z=290.69$ $M_y=0.00$ $T_y=87.53$ $M_z=-52.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ (sic. >100)
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 45 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=53.88$ $T_z=479.82$ $M_y=0.00$ $T_y=50.64$ $M_z=-29.04$ $M_x=1.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 32 SLU $Xl=4.12$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=-910.49$ $M_y=733.31$ $T_y=-3.45$ $M_z=-10.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=76.47$ (sic.=1.890)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 45 SLU $Xl=4.12$
 Sollecitazioni: $N=53.88$ $T_z=-787.49$ $M_y=633.80$ $T_y=-57.33$ $M_z=-42.83$ $M_x=1.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=7.31$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=10.771)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $Xl=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-53.86$ $T_z=-1033.48$ $M_y=832.77$ $T_y=50.45$ $M_z=22.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=9.58$ (sic.=2.505)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $Xl=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-53.86$ $T_z=-1033.48$ $M_y=832.77$ $T_y=50.45$ $M_z=22.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-88.03$ (sic.=1.649)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $Xl=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-53.86$ $T_z=-1033.48$ $M_y=832.77$ $T_y=50.45$ $M_z=22.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=88.03$ (sic.=1.649)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $Xl=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-88.41$ $T_z=-886.67$ $M_y=714.78$ $T_y=87.22$ $M_z=47.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.41$ (L/1006) (sic.=4.028)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1807) (sic.=6.025)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.55$ (L/743) (sic.=3.718)

Asta n. 7120 (-999 -998) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=13.29$ $T_z=406.84$ $M_y=319.46$ $T_y=31.60$ $M_z=-24.05$ $M_x=-1.86$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=35.34$ (sic.=4.154)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SLU $Xl=2.13$
 Sollecitazioni: $N=-21.42$ $T_z=67.31$ $M_y=-200.98$ $T_y=4.39$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.86$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-20.68$ (sic.=6.190)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 58 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-56.13$ $T_z=527.70$ $M_y=419.03$ $T_y=-22.83$ $M_z=6.89$ $M_x=-1.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=400.00$ $\lambda_{rel,m}=0.30$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.82$ (sic.=3.302)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-56.14$
 [Par.] $M_{y,sx}=-419.03$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=314.27$
 [Par.] $M_{z,sx}=-6.89$ $M_{z,dx}=20.40$ $M_{z,eq}=17.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=400.00$ $\lambda_{rel,y}=1.31$ $\lambda_{rel,z}=1.31$ $K_{c,y}=0.48$ $K_{c,z}=0.48$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=34.16$ (sic.=4.232)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=41.22$ $T_z=255.18$ $M_y=198.21$ $T_y=48.70$ $M_z=-32.31$ $M_x=-1.42$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-21.42$ $T_z=467.27$ $M_y=369.25$ $T_y=4.39$ $M_z=-8.58$ $M_x=-1.86$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=13.29$ $T_z=406.84$ $M_y=319.46$ $T_y=31.60$ $M_z=-24.05$ $M_x=-1.86$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=35.34$ (sic.=4.154)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-56.13$ $T_z=527.70$ $M_y=419.03$ $T_y=-22.83$ $M_z=6.89$ $M_x=-1.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_{d,d}=4.89$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=24.029)

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-56.13$ $T_z=527.70$ $M_y=419.03$ $T_y=-22.83$ $M_z=6.89$ $M_x=-1.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_{d,d}=4.89$ (sic.=4.907)

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-56.13$ $T_z=527.70$ $M_y=419.03$ $T_y=-22.83$ $M_z=6.89$ $M_x=-1.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-43.82$ (sic.=3.302)

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 58 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-56.13$ $T_z=527.70$ $M_y=419.03$ $T_y=-22.83$ $M_z=6.89$ $M_x=-1.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.82$ (sic.=3.302)

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=4.00$
 Sollecitazioni: $N=-74.49$ $T_z=-274.54$ $M_y=0.00$ $T_y=45.34$ $M_z=25.90$ $M_x=-1.44$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ (sic. >100)

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.19$ (L/2141) (sic.=8.566)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.10$ (L/4086) (sic.=13.620)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.26$ (L/1551) (sic.=7.756)

Asta n. 7120 (-1000 -999) Tlg-18x18 Crit. 1

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 45 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=31.87$ $T_z=-415.23$ $M_y=323.19$ $T_y=-34.05$ $M_z=-31.91$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=36.53$ (sic.=4.032)

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-40.87$ $T_z=-537.98$ $M_y=421.64$ $T_y=22.05$ $M_z=0.00$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.38$ (sic.=3.320)

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-4.50$ $T_z=-476.60$ $M_y=372.42$ $T_y=-6.00$ $M_z=-15.99$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=412.00$ $\lambda_{rel,m}=0.31$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=39.96$ (sic.=3.243)

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 58 SLU
 Sollecitazioni: $N=-40.87$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-421.64$ $M_{y,eq}=316.23$
 [Par.] $M_{z,sx}=-20.32$ $M_{z,dx}=-0.06$ $M_{z,eq}=15.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=412.00$ $\lambda_{rel,y}=1.34$ $\lambda_{rel,z}=1.34$ $K_{c,y}=0.46$ $K_{c,z}=0.46$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=34.10$ (sic.=4.242)

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=57.40$ $T_z=162.85$ $M_y=0.00$ $T_y=38.64$ $M_z=-12.60$ $M_x=1.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ (sic. >100)

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4.50$ $T_z=295.82$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.00$ $M_z=8.75$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic. >100)

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 45 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=31.87$ $T_z=-415.23$ $M_y=323.19$ $T_y=-34.05$ $M_z=-31.91$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=36.53$ (sic.=4.032)

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-40.87$ $T_z=-537.98$ $M_y=421.64$ $T_y=22.05$ $M_z=0.00$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

- Tensioni: $\tau_d=4.99$ $\tau_{tor,d}=0.00$ (sic.=23.131)
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 58 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-40.87$ $T_z=-537.98$ $M_y=421.64$ $T_y=22.05$ $M_z=0.00$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.99$ (sic.=4.814)
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-4.50$ $T_z=-476.60$ $M_y=372.42$ $T_y=-6.00$ $M_z=-15.99$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $f_{m,y}=1.00$ $K_{h2}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-39.96$ (sic.=3.243)
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SLU $X_l=4.12$
 Sollecitazioni: $N=-4.50$ $T_z=-476.60$ $M_y=372.42$ $T_y=-6.00$ $M_z=-15.99$ $M_x=1.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{h2}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=39.96$ (sic.=3.243)
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 59 SLU $X_l=3.85$
 Sollecitazioni: $N=-63.82$ $T_z=-415.12$ $M_y=244.84$ $T_y=36.17$ $M_z=3.55$ $M_x=1.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ (sic. >100)
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1827) (sic.=7.309)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/3469) (sic.=11.567)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.31$ (L/1325) (sic.=6.627)

Verifiche e armature pareti

Simbologia

Δ_{sm}	=Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	=Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
σ_f	=Tensione nel ferro
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c,eff}$	=Area di calcestruzzo efficace
A_s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf	=Copriferro
Cls	=Tipo di calcestruzzo
Fcd	=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	=Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	=Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	=Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2	=Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'_{ydy}	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MR_{dy}	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
M_y	=Momento flettente intorno all'asse Y
N	=Sforzo normale
Nu	=Sforzo normale ultimo
Sez.	=Sezione di verifica
Sic.	=Sicurezza
Spess.	=Spessore
TCC	=Tipo di combinazione di carico
	SLU = Stato limite ultimo
	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tp	=Tipo di acciaio
Ty	=Taglio in dir. Y
VRcd	=Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	=Taglio ultimo lato armatura
Vrdu	=Taglio ultimo resistente
Vsdu	=Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	=Ampiezza caratteristica delle fessure
Xf	=Coordinata X finale
Xi	=Coordinata X iniziale
Xv	=Coordinata X di verifica
Zf	=Coordinata Z finale
Zi	=Coordinata Z iniziale

Zona =Zona di verifica
 Zv =Coordinata Z di verifica
 c =Ricoprimento dell'armatura
 s =Distanza massima tra le barre

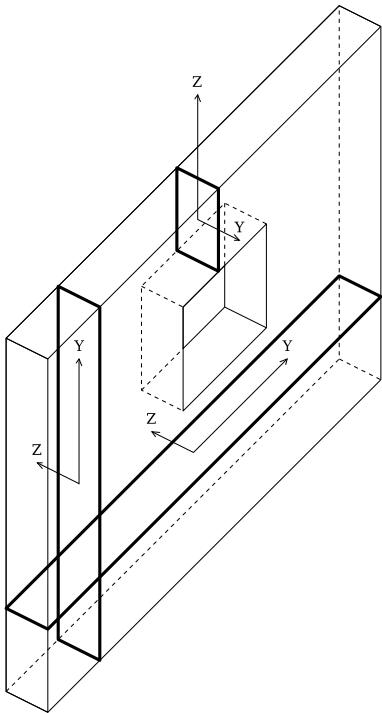


Fig. 4: Riferimenti sezione

Parete n. 124

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess.	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali
 Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	MRdy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
46	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6767.56	-206.25	-6767.56	-8638.39	41.883
59	SLU	Diff.	1.18	0.00	2.00	-10295.10	-213.55	-10295.10	-8838.51	41.388
46	SLU	Diff.	2.35	0.00	2.00	-15421.30	-54.76	-15421.30	-9127.69	>100
59	SLU	Diff.	3.52	0.00	2.00	-23535.00	-15.90	-23535.00	-9582.27	>100
59	SLU	Diff.	4.70	0.00	2.00	-20479.60	42.88	-20479.60	9411.68	>100

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	M'ydy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
5	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-3658.17	-143.07	-3658.17	-7295.01	50.990
5	SND	Diff.	1.18	0.00	2.00	-2444.90	-165.77	-2444.90	-7210.75	43.499
5	SND	Diff.	2.35	0.00	2.00	-7273.06	-56.54	-7273.06	-7547.07	>100
1	SND	Diff.	3.52	0.00	2.00	-9798.46	-22.92	-9798.46	-7722.43	>100
5	SND	Diff.	4.70	0.00	2.00	-6899.61	30.83	-6899.61	7520.86	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	σ _c	σ _s	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	
63	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-8397.48	-113.05	2.70	34.39	55.429
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-5190.56	-132.46	2.10	24.47	71.032
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6347.01	-125.54	2.32	28.05	48.354
63	SLE R	Diff.	1.18	0.00	2.00	-7394.15	-155.93	2.77	33.17	53.989
50	SLE R	Diff.	1.18	0.00	2.00	-4067.90	-104.24	1.65	19.20	90.469
18	SLE Q	Diff.	1.18	0.00	2.00	-5261.13	-120.12	2.03	24.08	55.114
63	SLE R	Diff.	2.35	0.00	2.00	-20040.70	26.82	4.73	69.59	31.555
50	SLE R	Diff.	2.35	0.00	2.00	-11681.50	-36.66	2.91	41.64	51.399

Relazione di calcolo

18	SLE Q	Diff.	2.35	0.00	2.00	-14514.40	-6.58	3.34	49.74	33.555
63	SLE R	Diff.	3.52	0.00	2.00	-16885.10	-10.88	3.91	58.03	38.237
50	SLE R	Diff.	3.52	0.00	2.00	-10693.00	1.11	2.43	36.45	61.380
18	SLE Q	Diff.	3.52	0.00	2.00	-12590.40	-6.16	2.90	43.17	38.641
63	SLE R	Diff.	4.70	0.00	2.00	-14678.60	28.43	3.53	51.42	42.332
50	SLE R	Diff.	4.70	0.00	2.00	-10148.00	-1.82	2.32	34.63	64.528
18	SLE Q	Diff.	4.70	0.00	2.00	-11270.50	8.83	2.62	38.81	42.784

Verifiche su sezioni verticali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
59	SLU	0.00	0.00	0.59	70.43	31.11	70.43	1123.51	36.116
45	SLU	0.00	0.59	1.76	-96.09	24.20	-96.09	2786.74	>100
59	SLU	0.67	1.76	2.94	-961.19	112.12	-961.19	2855.67	25.470
59	SLU	1.33	2.94	4.11	-143.66	61.06	-143.66	2790.57	45.705
46	SLU	2.00	4.11	4.70	206.76	-65.56	206.76	-1111.76	16.958

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M' ydy <daNm>	Sic.
1	SND	0.00	0.00	0.59	165.79	30.14	165.79	907.81	30.116
1	SND	0.00	0.59	1.76	251.61	25.17	251.61	2254.33	89.559
1	SND	2.00	1.76	2.94	509.07	-107.35	509.07	-2234.00	20.810
5	SND	2.00	2.94	4.11	83.63	-83.68	83.63	-2267.87	27.102
5	SND	2.00	4.11	4.70	232.85	-69.89	232.85	-902.23	12.909

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
63	SLE R	0.00	0.00	0.59	55.04	23.44	1.73	118.22	30.451
18	SLE Q	0.00	0.00	0.59	29.23	16.84	1.24	81.34	90.320
49	SLE R	0.00	0.59	1.76	-64.82	19.47	0.62	24.54	>100
50	SLE R	0.00	0.59	1.76	-41.59	18.93	0.61	26.71	>100
18	SLE Q	0.00	0.59	1.76	-120.27	14.07	0.39	8.76	>100
62	SLE R	2.00	1.76	2.94	-391.65	-74.60	2.27	75.50	47.679
50	SLE R	2.00	1.76	2.94	-104.46	-59.04	1.91	86.68	41.532
18	SLE Q	2.00	1.76	2.94	-258.86	-62.01	1.93	71.30	58.078
63	SLE R	1.33	2.94	4.11	-106.73	41.51	1.33	56.47	63.748
18	SLE Q	1.33	2.94	4.11	-89.87	14.63	0.44	13.19	>100
50	SLE R	2.00	4.11	4.70	146.01	-43.61	3.23	235.36	15.296
18	SLE Q	1.33	4.11	4.70	22.66	7.37	0.55	39.07	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	0.00	0.00	0.59	29.23	16.84	35.00	200.00	0.50	10.00	282.21	1.57	333.34	81.34	0.02	0.01	26.393
67	SLE F	0.00	0.00	0.59	32.57	17.72	35.00	200.00	0.50	10.00	282.42	1.57	333.67	86.21	0.03	0.01	33.179
18	SLE Q	0.00	0.59	1.76	-120.27	14.07	35.00	200.00	0.50	10.00	205.69	3.93	532.84	8.76	0.00	0.00	>100
54	SLE F	0.00	0.59	1.76	-105.76	14.55	35.00	200.00	0.50	10.00	211.95	3.93	557.44	11.15	0.00	0.00	>100
18	SLE Q	2.00	1.76	2.94	-258.86	-62.01	35.00	200.00	0.50	10.00	223.41	3.93	602.42	71.30	0.02	0.01	38.038
54	SLE F	2.00	1.76	2.94	-224.29	-60.44	35.00	200.00	0.50	10.00	224.78	3.93	607.82	73.13	0.02	0.01	49.148
18	SLE Q	1.33	2.94	4.11	-89.87	14.63	35.00	200.00	0.50	10.00	216.65	3.93	575.90	13.19	0.00	0.00	>100
67	SLE F	1.33	2.94	4.11	-92.44	19.56	35.00	200.00	0.50	10.00	221.67	3.93	595.62	21.10	0.01	0.00	>100
18	SLE Q	0.00	4.11	4.70	126.44	-4.32	35.00	200.00	0.51	10.00	454.01	3.14	1175.01	63.14	0.02	0.01	21.137
54	SLE F	2.00	4.11	4.70	123.78	-14.49	35.00	200.00	0.50	10.00	293.41	1.57	350.93	105.06	0.03	0.02	26.206

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
46	2.00	0.00	0.59	SLU	-276.32	276.32	4654.61	16.845
59	0.67	0.59	1.76	SLU	-253.23	253.23	9301.36	36.730
59	0.00	1.76	2.94	SLU	522.48	522.48	9357.94	17.910
59	0.67	2.94	4.11	SLU	-104.37	104.37	9311.04	89.211
46	2.00	4.11	4.70	SLU	-173.46	173.46	4643.60	26.771

Parete n. 125

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <m>	Cf <m>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	MRdy	Sic.
----	-----	------	----	----	----	---	----	----	------	------

			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
59	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-4538.83	250.81	-4538.83	8512.04	33.938
46	SLU	Diff.	1.50	0.00	2.00	-6664.23	646.09	-6664.23	8632.71	13.361
46	SLU	Diff.	1.50	0.00	0.47	-8452.40	-184.05	-8452.40	-2958.71	16.076
46	SLU	Diff.	1.50	1.47	2.00	-11870.20	-165.38	-11870.20	-2769.22	16.744
59	SLU	Diff.	2.66	0.00	0.47	-1783.49	16.46	-1783.49	2599.66	>100
59	SLU	Diff.	2.66	1.47	2.00	-7013.16	5.97	-7013.16	2497.25	>100
46	SLU	Diff.	3.82	0.00	0.47	-6176.87	-11.77	-6176.87	-2837.21	>100
59	SLU	Diff.	3.82	1.47	2.00	-6746.90	-24.72	-6746.90	-2482.30	>100
59	SLU	Diff.	3.82	0.00	2.00	-13757.00	-25.07	-13757.00	-9034.25	>100
48	SLU	Diff.	4.70	0.00	2.00	-13479.90	-48.39	-13479.90	-9018.67	>100

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-2458.18	169.85	-2458.18	7211.89	42.461
5	SND	Diff.	1.50	0.00	2.00	-740.06	496.82	-740.06	7091.73	14.274
5	SND	Diff.	1.50	0.00	0.47	821.97	-184.93	821.97	-2208.73	11.944
5	SND	Diff.	1.50	1.47	2.00	-3781.64	-151.35	-3781.64	-2034.62	13.443
1	SND	Diff.	2.66	0.00	0.47	-1212.77	18.12	-1212.77	2343.18	>100
5	SND	Diff.	2.66	1.47	2.00	-3503.08	5.62	-3503.08	2015.03	>100
5	SND	Diff.	3.82	0.00	0.47	-781.80	-14.71	-781.80	-2314.75	>100
5	SND	Diff.	3.82	1.47	2.00	-2937.77	-21.04	-2937.77	-1975.70	93.888
5	SND	Diff.	3.82	0.00	2.00	-6954.43	-18.82	-6954.43	-7524.39	>100
5	SND	Diff.	4.70	0.00	2.00	-4558.15	-38.82	-4558.15	-7358.15	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6744.95	152.33	2.63	31.28	56.801
63	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-3559.77	164.72	2.06	21.09	72.549
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-5070.04	159.50	2.29	25.82	48.898
50	SLE R	Diff.	1.50	0.00	2.00	-4735.93	454.09	6.38	75.90	23.416
63	SLE R	Diff.	1.50	0.00	2.00	-1772.52	313.00	5.00	104.66	29.861
18	SLE Q	Diff.	1.50	0.00	2.00	-3183.28	377.86	5.62	87.88	19.943
50	SLE R	Diff.	1.50	0.00	0.47	-5990.37	-130.09	9.33	111.17	16.014
63	SLE R	Diff.	1.50	0.00	0.47	-923.88	9.31	1.13	14.86	>100
18	SLE Q	Diff.	1.50	0.00	0.47	-3529.87	-63.65	5.12	62.75	21.879
50	SLE R	Diff.	1.50	1.47	2.00	-8496.06	-116.11	10.39	132.28	14.384
63	SLE R	Diff.	1.50	1.47	2.00	-5169.06	12.80	4.79	69.23	31.202
18	SLE Q	Diff.	1.50	1.47	2.00	-6591.93	-52.45	7.06	95.31	15.866
50	SLE R	Diff.	2.66	0.00	0.47	-5116.06	5.56	4.92	72.52	30.387
63	SLE R	Diff.	2.66	0.00	0.47	-1516.23	11.83	1.75	23.66	85.305
18	SLE Q	Diff.	2.66	0.00	0.47	-3367.30	8.15	3.37	48.69	33.291
50	SLE R	Diff.	2.66	1.47	2.00	-8243.51	-0.98	7.12	106.62	20.979
63	SLE R	Diff.	2.66	1.47	2.00	-5222.68	4.09	4.60	68.23	32.452
18	SLE Q	Diff.	2.66	1.47	2.00	-6452.07	0.78	5.57	83.45	20.102
50	SLE R	Diff.	3.82	0.00	0.47	-4437.08	-8.06	4.36	63.58	34.284
63	SLE R	Diff.	3.82	0.00	0.47	-2185.43	3.70	2.14	31.26	69.865
18	SLE Q	Diff.	3.82	0.00	0.47	-3347.09	-2.64	3.19	47.23	35.149
50	SLE R	Diff.	3.82	1.47	2.00	-7722.54	5.44	6.79	100.76	22.000
63	SLE R	Diff.	3.82	1.47	2.00	-4999.37	-16.50	4.74	67.76	31.519
18	SLE Q	Diff.	3.82	1.47	2.00	-6064.47	-5.04	5.35	79.28	20.931
50	SLE R	Diff.	3.82	0.00	2.00	-17733.50	-4.33	4.15	61.88	36.026
63	SLE R	Diff.	3.82	0.00	2.00	-10356.90	-16.92	2.52	36.88	59.225
18	SLE Q	Diff.	3.82	0.00	2.00	-13671.70	-10.63	3.25	48.08	34.497
50	SLE R	Diff.	4.70	0.00	2.00	-10270.00	-31.51	2.60	37.33	57.366
63	SLE R	Diff.	4.70	0.00	2.00	-6636.90	-21.27	1.69	24.17	88.438
18	SLE Q	Diff.	4.70	0.00	2.00	-8156.45	-23.20	2.06	29.55	54.509

Verifiche su sezioni verticali**Stato ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	2.00	0.00	0.59	207.20	-27.93	207.20	-1111.97	39.817
59	SLU	2.00	0.59	1.76	21.69	-22.75	21.69	-2756.25	>100
46	SLU	-0.00	1.76	2.94	12.44	81.51	12.44	2756.77	33.823
59	SLU	-0.00	2.94	4.11	-1397.38	74.91	-1397.38	2890.61	38.587
59	SLU	-0.00	4.11	4.70	479.38	92.96	479.38	1088.46	11.709

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	2.00	0.00	0.59	173.40	-23.95	173.40	-907.46	37.889
5	SND	2.00	0.59	1.76	79.04	-18.51	79.04	-2268.03	>100
5	SND	-0.00	1.76	2.94	679.67	80.03	679.67	2220.60	27.746
5	SND	-0.00	2.94	4.11	632.61	90.45	632.61	2224.00	24.589
5	SND	-0.00	4.11	4.70	622.22	90.18	622.22	871.11	9.660

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
50	SLE R	2.00	0.00	0.59	153.53	-20.86	1.52	142.37	25.287
18	SLE Q	2.00	0.00	0.59	109.34	-14.79	1.08	101.12	>100
63	SLE R	2.00	0.59	1.76	23.99	-17.57	0.60	33.48	>100
18	SLE Q	2.00	0.59	1.76	-15.45	-10.38	0.34	15.69	>100
50	SLE R	-0.00	1.76	2.94	20.44	58.77	1.94	103.26	34.864
24	SLE R	-0.00	1.76	2.94	236.35	44.16	1.46	108.54	33.167
18	SLE Q	-0.00	1.76	2.94	190.19	41.79	1.39	97.99	80.588
63	SLE R	-0.00	2.94	4.11	-984.26	50.72	1.09	11.88	>100
63	SLE R	2.00	2.94	4.11	42.49	-8.72	0.34	21.28	>100
18	SLE Q	-0.00	2.94	4.11	-601.01	14.35	0.42	5.24	>100
63	SLE R	-0.00	4.11	4.70	334.99	62.42	4.61	381.60	9.434
18	SLE Q	-0.00	4.11	4.70	188.01	24.21	1.76	168.75	63.579

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	2.00	0.00	0.59	109.34	-14.79	35.00	200.00	0.50	10.00	291.80	1.57	348.39	101.12	0.03	0.01	20.534
54	SLE F	2.00	0.00	0.59	116.46	-15.81	35.00	200.00	0.50	10.00	291.76	1.57	348.34	107.93	0.03	0.02	25.654
18	SLE Q	2.00	0.59	1.76	-15.45	-10.38	35.00	200.00	0.50	10.00	229.25	3.93	625.36	15.69	0.00	0.00	>100
67	SLE F	2.00	0.59	1.76	-9.44	-11.50	35.00	200.00	0.50	10.00	230.66	3.93	630.90	18.42	0.01	0.00	>100
18	SLE Q	-0.00	1.76	2.94	190.19	41.79	35.00	200.00	0.50	10.00	241.47	3.93	673.36	97.99	0.03	0.01	25.607
28	SLE F	-0.00	1.76	2.94	194.96	42.26	35.00	200.00	0.50	10.00	241.56	3.93	673.72	99.46	0.03	0.01	33.625
67	SLE F	2.00	2.94	4.11	-42.08	-5.70	35.00	200.00	0.50	10.00	208.75	3.93	544.87	4.33	0.00	0.00	>100
18	SLE Q	-0.00	4.11	4.70	188.01	24.21	35.00	200.00	0.50	10.00	292.33	1.57	349.23	168.75	0.05	0.02	12.282
67	SLE F	-0.00	4.11	4.70	213.35	30.80	35.00	200.00	0.50	10.00	291.12	1.57	347.33	205.46	0.06	0.03	13.506

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
59	-0.00	0.00	0.59	SLU	327.60	327.60	4665.87	14.243
46	-0.00	0.59	1.76	SLU	215.99	215.99	9302.86	43.071
46	-0.00	1.76	2.94	SLU	175.40	175.40	9287.05	52.949
5	-0.00	2.94	4.11	SND	73.58	73.58	9286.94	>100
61	-0.00	4.11	4.70	SLU	220.07	220.07	4643.53	21.100

Parete n. 129**Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati**

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
33	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.27	-8332.68	223.21	-8332.68	9540.14	42.740
46	SLU	Diff.	1.18	0.00	2.27	-7954.31	175.40	-7954.31	9518.58	54.267
45	SLU	Diff.	2.35	0.00	2.27	-16308.50	62.19	-16308.50	9994.66	>100
59	SLU	Diff.	3.52	0.00	2.27	-12199.20	83.04	-12199.20	9760.83	>100
32	SLU	Diff.	4.70	0.00	2.27	-10742.60	15.40	-10742.60	9677.88	>100

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.27	-2172.48	172.60	-2172.48	7815.46	45.281
1	SND	Diff.	1.18	0.00	2.27	-468.55	205.67	-468.55	7695.98	37.419
1	SND	Diff.	2.35	0.00	2.27	-272.22	87.43	-272.22	7682.30	87.866
1	SND	Diff.	3.52	0.00	2.27	-885.73	85.54	-885.73	7725.14	90.311
1	SND	Diff.	4.70	0.00	2.27	-165.39	-59.77	-165.39	-7674.93	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-6856.48	141.52	2.25	27.06	66.416
37	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-6292.51	142.43	2.14	25.40	69.751
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.27	-6414.68	143.06	2.17	25.80	51.629
50	SLE R	Diff.	1.18	0.00	2.27	-5903.42	131.62	2.00	23.74	74.809
37	SLE R	Diff.	1.18	0.00	2.27	-5221.03	116.24	1.77	20.99	84.636
18	SLE Q	Diff.	1.18	0.00	2.27	-5410.64	118.51	1.82	21.66	61.660
50	SLE R	Diff.	2.35	0.00	2.27	-12390.00	43.34	2.75	39.26	54.253
63	SLE R	Diff.	2.35	0.00	2.27	-10747.90	35.42	2.38	33.96	62.895

Relazione di calcolo

18	SLE	Q	Diff.	2.35	0.00	2.27	-11375.70	36.17	2.51	35.88	44.713
24	SLE	R	Diff.	3.52	0.00	2.27	-10507.10	52.29	2.43	34.00	61.452
63	SLE	R	Diff.	3.52	0.00	2.27	-9166.45	59.23	2.21	30.28	67.754
18	SLE	Q	Diff.	3.52	0.00	2.27	-9795.22	46.33	2.25	31.59	49.766
50	SLE	R	Diff.	4.70	0.00	2.27	-8905.34	5.52	1.82	27.06	82.041
37	SLE	R	Diff.	4.70	0.00	2.27	-7819.39	8.06	1.62	23.90	92.289
18	SLE	Q	Diff.	4.70	0.00	2.27	-8223.69	-0.05	1.65	24.76	67.888

Verifiche su sezioni verticali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv	Zi	Zf	N	My	Nu	MRdy	Sic.
		<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
59	SLU	2.27	0.00	0.59	55.18	-20.22	55.18	-1124.65	55.632
59	SLU	2.27	0.59	1.76	-377.75	16.00	-377.75	2809.53	>100
58	SLU	2.27	1.76	2.94	-794.43	95.98	-794.43	2842.71	29.617
59	SLU	0.00	2.94	4.11	-31.58	94.82	-31.58	2781.88	29.338
59	SLU	0.00	4.11	4.70	-180.84	67.22	-180.84	1149.77	17.105

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv	Zi	Zf	N	My	Nu	M'ydy	Sic.
		<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
1	SND	2.27	0.00	0.59	53.44	-26.76	53.44	-916.96	34.264
5	SND	0.76	0.59	1.76	95.73	17.93	95.73	2266.45	>100
1	SND	2.27	1.76	2.94	111.86	118.01	111.86	2265.61	19.198
5	SND	0.00	2.94	4.11	42.06	115.23	42.06	2270.68	19.706
5	SND	0.00	4.11	4.70	-79.61	69.38	-79.61	927.21	13.365

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>	Sic.
63	SLE R	2.27	0.00	0.59	40.83	-15.59	1.15	80.15	44.916
18	SLE Q	2.27	0.00	0.59	-17.07	-8.49	0.60	30.03	>100
50	SLE R	0.76	0.59	1.76	-260.19	12.07	0.26	2.94	>100
50	SLE R	2.27	0.59	1.76	24.78	7.46	0.25	16.19	>100
18	SLE Q	2.27	0.59	1.76	-111.11	8.62	0.20	2.11	>100
23	SLE R	2.27	1.76	2.94	-462.91	69.33	2.03	58.00	62.073
50	SLE R	2.27	1.76	2.94	-219.14	59.32	1.86	71.92	50.055
18	SLE Q	2.27	1.76	2.94	-400.89	61.24	1.80	52.18	62.215
63	SLE R	0.00	2.94	4.11	-21.45	64.44	2.12	107.20	33.583
18	SLE Q	0.00	2.94	4.11	-22.89	20.73	0.68	32.31	>100
63	SLE R	0.00	4.11	4.70	-122.04	44.66	3.13	146.98	24.493
18	SLE Q	0.00	4.11	4.70	-103.65	10.92	0.62	13.44	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	2.27	0.00	0.59	-17.07	-8.49	35.00	200.00	0.50	10.00	273.23	1.57	319.24	30.03	0.01	0.00	73.845
67	SLE F	2.27	0.00	0.59	-6.77	-9.68	35.00	200.00	0.50	10.00	276.72	1.57	324.72	38.56	0.01	0.01	75.716
54	SLE F	2.27	0.59	1.76	-83.17	8.40	35.00	200.00	0.50	10.00	197.77	3.93	501.75	4.06	0.00	0.00	>100
18	SLE Q	2.27	1.76	2.94	-400.89	61.24	35.00	200.00	0.50	10.00	215.04	3.93	569.57	52.18	0.02	0.01	53.992
54	SLE F	2.27	1.76	2.94	-358.49	60.02	35.00	200.00	0.50	10.00	217.29	3.93	578.42	55.34	0.02	0.01	67.181
18	SLE Q	0.00	2.94	4.11	-22.89	20.73	35.00	200.00	0.50	10.00	231.37	3.93	633.71	32.31	0.01	0.00	81.043
67	SLE F	0.00	2.94	4.11	-20.66	29.03	35.00	200.00	0.50	10.00	232.23	3.93	637.06	46.79	0.01	0.01	74.347
18	SLE Q	0.00	4.11	4.70	-103.65	10.92	35.00	200.00	0.50	10.00	237.79	1.57	263.56	13.44	0.00	0.00	>100
67	SLE F	0.00	4.11	4.70	-103.31	17.02	35.00	200.00	0.50	10.00	258.50	1.57	296.09	37.58	0.01	0.00	83.157

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv	Zi	Zf	TCC	Tz	Vsdu	Vrdu	Sic.
	<m>	<m>	<m>		<daN>	<daN>	<daN>	
46	0.76	0.00	0.59	SLU	428.18	428.18	4643.43	10.845
46	2.27	0.59	1.76	SLU	297.68	297.68	9286.86	31.197
1	2.27	1.76	2.94	SND	298.99	298.99	9286.86	31.061
1	0.76	2.94	4.11	SND	-166.65	166.65	9286.86	55.727
5	0.76	4.11	4.70	SND	-77.53	77.53	4653.01	60.012

Parete n. 224

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess.	Cf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
	<cm>	<cm>		<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >		<daN/cm ² >	<daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	My	Nu	MRdy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	

Relazione di calcolo

61	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-14935.30	-398.77	-14935.30	-9100.64	22.822
59	SLU	Diff.	1.26	0.00	2.00	-12532.40	41.65	-12532.40	8965.04	>100
46	SLU	Diff.	2.52	0.00	2.00	-7941.65	45.27	-7941.65	8705.35	>100
58	SLU	Diff.	3.78	0.00	2.00	-5143.28	-734.87	-5143.28	-8546.38	11.630

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6304.93	-334.43	-6304.93	-7479.53	22.365
5	SND	Diff.	1.26	0.00	2.00	-5831.01	26.67	-5831.01	7446.56	>100
1	SND	Diff.	2.52	0.00	2.00	-4295.17	46.64	-4295.17	7339.37	>100
1	SND	Diff.	3.78	0.00	2.00	-1899.68	-627.88	-1899.68	-7172.46	11.423

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
65	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-10823.10	-269.70	4.34	50.69	34.421
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-8887.79	-209.03	3.48	40.99	42.965
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-9148.01	-193.44	3.43	41.07	32.693
62	SLE R	Diff.	1.26	0.00	2.00	-9443.96	22.83	2.30	33.32	64.889
50	SLE R	Diff.	1.26	0.00	2.00	-7877.24	-2.14	1.80	26.92	82.891
18	SLE Q	Diff.	1.26	0.00	2.00	-7661.36	10.32	1.81	26.61	61.888
49	SLE R	Diff.	2.52	0.00	2.00	-6137.03	24.38	1.56	22.14	95.595
50	SLE R	Diff.	2.52	0.00	2.00	-5698.27	30.71	1.51	20.97	99.102
18	SLE Q	Diff.	2.52	0.00	2.00	-5114.39	18.96	1.29	18.38	86.660
62	SLE R	Diff.	3.78	0.00	2.00	-3613.48	-505.31	7.57	137.36	19.741
63	SLE R	Diff.	3.78	0.00	2.00	-3233.78	-497.69	7.55	146.87	19.787
18	SLE Q	Diff.	3.78	0.00	2.00	-3148.22	-476.48	7.21	138.73	15.534

Verifiche su sezioni verticali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
59	SLU	2.00	0.00	0.63	102.26	120.86	102.26	1615.57	13.368
59	SLU	2.00	0.63	1.89	16.53	122.47	16.53	3244.49	26.492
59	SLU	2.00	1.89	3.15	473.01	221.18	473.01	3210.99	14.518
59	SLU	2.00	3.15	3.78	179.14	91.21	179.14	1609.98	17.651

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	2.00	0.00	0.63	197.60	97.79	197.60	1339.71	13.699
5	SND	2.00	0.63	1.89	113.27	132.95	113.27	2701.25	20.318
5	SND	2.00	1.89	3.15	433.82	212.66	433.82	2676.44	12.585
5	SND	2.00	3.15	3.78	248.59	83.17	248.59	1335.74	16.061

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
63	SLE R	2.00	0.00	0.63	71.94	81.14	4.76	249.03	14.456
18	SLE Q	2.00	0.00	0.63	61.98	17.63	1.04	64.86	>100
63	SLE R	2.00	0.63	1.89	9.93	82.37	2.41	119.18	30.207
18	SLE Q	2.00	0.63	1.89	-33.96	26.62	0.77	34.30	>100
63	SLE R	2.00	1.89	3.15	320.62	150.74	4.44	252.91	14.235
18	SLE Q	2.00	1.89	3.15	244.91	106.76	3.15	181.19	35.608
63	SLE R	2.00	3.15	3.78	120.01	62.13	3.66	205.67	17.504
18	SLE Q	2.00	3.15	3.78	79.38	49.99	2.94	161.50	38.082

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	2.00	0.00	0.63	61.98	17.63	35.00	200.00	0.50	10.00	220.62	2.36	354.89	64.86	0.02	0.01	42.343
67	SLE F	2.00	0.00	0.63	61.86	29.69	35.00	200.00	0.50	10.00	218.45	2.36	349.78	99.32	0.03	0.01	37.232
18	SLE Q	2.00	0.63	1.89	-33.96	26.62	35.00	200.00	0.50	10.00	212.35	4.71	670.83	34.30	0.01	0.00	83.183
67	SLE F	2.00	0.63	1.89	-24.15	36.83	35.00	200.00	0.50	10.00	213.61	4.71	676.75	50.03	0.01	0.01	75.596
18	SLE Q	2.00	1.89	3.15	244.91	106.76	35.00	200.00	0.50	10.00	218.78	4.71	701.12	181.19	0.05	0.02	15.284
67	SLE F	2.00	1.89	3.15	261.33	115.32	35.00	200.00	0.50	10.00	218.74	4.71	700.92	195.34	0.06	0.02	18.907
18	SLE Q	2.00	3.15	3.78	79.38	49.99	35.00	200.00	0.50	10.00	217.65	2.36	347.89	161.50	0.05	0.02	17.237
67	SLE F	2.00	3.15	3.78	90.01	52.39	35.00	200.00	0.50	10.00	217.86	2.36	348.39	170.83	0.05	0.02	21.706

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
5	2.00	0.00	0.63	SND	981.30	981.30	4979.40	5.074
59	2.00	0.63	1.89	SLU	370.81	370.81	9958.79	26.857
59	2.00	1.89	3.15	SLU	461.04	461.04	9958.79	21.601

5	-0.00	3.15	3.78	SND	283.09	283.09	4979.40	17.589
---	-------	------	------	-----	--------	--------	---------	--------

Parete n. 225**Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati**

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
59	SLU	Diff.	0.00	0.00	0.53	-6610.49	134.85	-6610.49	2474.49	18.350
48	SLU	Diff.	0.00	1.53	2.00	-3336.44	147.89	-3336.44	2684.02	18.149
59	SLU	Diff.	1.16	0.00	0.53	-6249.95	-5.15	-6249.95	-2454.30	>100
46	SLU	Diff.	1.16	1.53	2.00	-3492.40	-24.60	-3492.40	-2692.46	>100
59	SLU	Diff.	2.32	0.00	0.53	-5225.90	-45.45	-5225.90	-2396.51	52.734
59	SLU	Diff.	2.32	1.53	2.00	-2145.64	-26.19	-2145.64	-2619.49	>100
59	SLU	Diff.	2.32	0.00	2.00	-6513.24	-50.86	-6513.24	-8624.19	>100
46	SLU	Diff.	3.78	0.00	2.00	-2887.98	644.56	-2887.98	8417.79	13.060

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	Diff.	0.00	0.00	0.53	-4107.47	99.72	-4107.47	2056.41	20.622
5	SND	Diff.	0.00	1.53	2.00	73.58	121.71	73.58	2258.14	18.554
5	SND	Diff.	1.16	0.00	0.53	-3654.86	-4.81	-3654.86	-2025.78	>100
5	SND	Diff.	1.16	1.53	2.00	-421.45	-18.02	-421.45	-2291.24	>100
5	SND	Diff.	2.32	0.00	0.53	-2699.73	-35.03	-2699.73	-1959.46	55.941
5	SND	Diff.	2.32	1.53	2.00	-563.32	-25.50	-563.32	-2300.20	90.192
5	SND	Diff.	2.32	0.00	2.00	-3563.20	-42.76	-3563.20	-7288.62	>100
1	SND	Diff.	3.78	0.00	2.00	-856.92	503.39	-856.92	7099.94	14.104

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
62	SLE R	Diff.	0.00	0.00	0.53	-5061.81	81.94	6.53	81.29	22.894
63	SLE R	Diff.	0.00	0.00	0.53	-4778.35	90.77	6.52	79.35	22.930
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	0.53	-4661.36	53.03	5.42	70.50	20.689
50	SLE R	Diff.	0.00	1.53	2.00	-2752.47	94.90	5.31	58.57	28.145
63	SLE R	Diff.	0.00	1.53	2.00	-1157.39	74.54	3.80	32.76	39.361
18	SLE Q	Diff.	0.00	1.53	2.00	-1987.82	70.20	3.89	42.66	28.837
62	SLE R	Diff.	1.16	0.00	0.53	-4756.61	-2.91	4.17	61.98	35.818
24	SLE R	Diff.	1.16	0.00	0.53	-4439.71	-1.90	3.87	57.69	38.587
18	SLE Q	Diff.	1.16	0.00	0.53	-4165.80	-1.80	3.63	54.13	30.840
50	SLE R	Diff.	1.16	1.53	2.00	-2498.85	-16.58	2.80	38.37	53.314
63	SLE R	Diff.	1.16	1.53	2.00	-1394.83	-3.65	1.40	20.23	>100
18	SLE Q	Diff.	1.16	1.53	2.00	-1950.74	-8.70	2.06	29.05	54.266
62	SLE R	Diff.	2.32	0.00	0.53	-3934.13	-26.74	4.09	56.00	36.492
24	SLE R	Diff.	2.32	0.00	0.53	-3476.66	-16.86	3.44	48.17	43.445
18	SLE Q	Diff.	2.32	0.00	0.53	-3225.57	-13.75	3.14	44.32	35.682
24	SLE R	Diff.	2.32	1.53	2.00	-1918.10	-10.56	2.09	28.99	71.539
63	SLE R	Diff.	2.32	1.53	2.00	-1578.32	-17.83	1.98	25.80	75.354
18	SLE Q	Diff.	2.32	1.53	2.00	-1791.67	-9.76	1.95	27.06	57.533
62	SLE R	Diff.	2.32	0.00	2.00	-4916.56	-30.29	1.35	18.65	>100
63	SLE R	Diff.	2.32	0.00	2.00	-4647.59	-34.46	1.32	17.93	>100
18	SLE Q	Diff.	2.32	0.00	2.00	-4330.57	-21.84	1.16	16.18	96.769
50	SLE R	Diff.	3.78	0.00	2.00	-2009.85	441.00	7.24	166.64	20.647
18	SLE Q	Diff.	3.78	0.00	2.00	-1896.13	401.70	6.57	149.19	17.064

Verifiche su sezioni verticali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	2.00	0.00	0.63	78.00	-69.62	78.00	-1617.13	23.229
46	SLU	2.00	0.63	1.89	-148.79	-38.81	-148.79	-3304.23	85.135
46	SLU	2.00	1.89	3.15	639.86	-186.77	639.86	-3198.95	17.128
46	SLU	2.00	3.15	3.78	153.86	-100.31	153.86	-1611.55	16.066

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	2.00	0.00	0.63	269.66	-65.76	269.66	-1334.67	20.296
5	SND	2.00	0.63	1.89	-33.52	-45.14	-33.52	-2713.00	60.099
5	SND	2.00	1.89	3.15	655.12	-173.80	655.12	-2659.40	15.301

5	SND	2.00	3.15	3.78	224.45	-91.46	224.45	-1337.66	14.626
---	-----	------	------	------	--------	--------	--------	----------	--------

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
50	SLE R	2.00	0.00	0.63	57.71	-46.84	2.75	147.48	24.411
18	SLE Q	2.00	0.00	0.63	69.67	-17.71	1.04	66.90	>100
50	SLE R	2.00	0.63	1.89	-104.69	-25.55	0.71	24.97	>100
18	SLE Q	2.00	0.63	1.89	-91.04	-2.29	0.06	0.74	>100
50	SLE R	2.00	1.89	3.15	434.83	-126.76	4.40	239.33	15.042
18	SLE Q	2.00	1.89	3.15	276.07	-85.90	2.97	159.88	37.718
50	SLE R	2.00	3.15	3.78	104.25	-68.37	4.02	219.88	16.372
18	SLE Q	2.00	3.15	3.78	110.67	-54.77	3.23	182.42	34.724

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ε_{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	2.00	0.00	0.63	69.67	-17.71	35.00	200.00	0.50	10.00	221.22	2.36	356.30	66.90	0.02	0.01	40.942
54	SLE F	2.00	0.00	0.63	66.61	-22.82	35.00	200.00	0.50	10.00	219.75	2.36	352.83	80.76	0.02	0.01	45.522
18	SLE Q	2.00	1.89	3.15	276.07	-85.90	35.00	200.00	0.50	10.00	210.47	4.71	661.93	159.88	0.05	0.02	18.005
54	SLE F	2.00	1.89	3.15	307.48	-94.49	35.00	200.00	0.50	10.00	210.50	4.71	662.09	176.34	0.05	0.02	21.763
18	SLE Q	2.00	3.15	3.78	110.67	-54.77	35.00	200.00	0.50	10.00	218.35	2.36	349.55	182.42	0.05	0.02	15.211
54	SLE F	2.00	3.15	3.78	112.00	-57.75	35.00	200.00	0.50	10.00	218.22	2.36	349.24	191.26	0.06	0.02	19.355

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
5	2.00	0.00	0.63	SND	-699.27	699.27	4979.48	7.121
46	2.00	0.63	1.89	SLU	-158.39	158.39	9976.72	62.988
46	2.00	1.89	3.15	SLU	-406.73	406.73	9958.87	24.485
46	2.00	3.15	3.78	SLU	-304.11	304.11	4979.43	16.374

Parete n. 228**Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati**

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.27	-9443.00	37.24	-9443.00	9603.75	>100
46	SLU	Diff.	1.26	0.00	2.27	-6831.44	45.25	-6831.44	9454.50	>100
46	SLU	Diff.	2.52	0.00	2.27	-4639.35	-22.72	-4639.35	-9328.64	>100
20	SLU	Diff.	3.78	0.00	2.27	-2900.42	792.69	-2900.42	9229.06	11.643

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.27	-617.61	122.79	-617.61	7706.47	62.763
5	SND	Diff.	1.26	0.00	2.27	-3038.02	41.01	-3038.02	7876.00	>100
1	SND	Diff.	2.52	0.00	2.27	-1638.28	-44.07	-1638.28	-7777.78	>100
1	SND	Diff.	3.78	0.00	2.27	-1341.85	639.11	-1341.85	7756.96	12.137

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-7011.56	24.94	1.56	22.24	95.712
37	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-6362.65	19.49	1.40	20.04	>100
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.27	-6802.71	9.05	1.42	20.89	78.857
50	SLE R	Diff.	1.26	0.00	2.27	-5056.52	32.29	1.21	16.68	>100
37	SLE R	Diff.	1.26	0.00	2.27	-4561.03	23.19	1.06	14.78	>100
18	SLE Q	Diff.	1.26	0.00	2.27	-4962.99	20.30	1.12	15.86	99.936
50	SLE R	Diff.	2.52	0.00	2.27	-3353.67	-15.01	0.77	10.78	>100
37	SLE R	Diff.	2.52	0.00	2.27	-3069.15	-7.53	0.66	9.58	>100
18	SLE Q	Diff.	2.52	0.00	2.27	-3242.24	-8.70	0.70	10.15	>100
24	SLE R	Diff.	3.78	0.00	2.27	-2016.26	543.46	7.74	199.12	18.079
18	SLE Q	Diff.	3.78	0.00	2.27	-1996.42	535.33	7.62	195.78	14.701

Verifiche su sezioni verticali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
----	-----	-----------	-----------	-----------	------------	--------------	-------------	----------------	------

Relazione di calcolo

59	SLU	2.27	0.00	0.63	599.89	-101.36	599.89	-1578.88	15.577
59	SLU	2.27	0.63	1.89	406.18	-128.18	406.18	-3216.21	25.091
59	SLU	2.27	1.89	3.15	588.77	-226.71	588.77	-3202.72	14.127
46	SLU	0.00	3.15	3.78	69.46	-88.32	69.46	-1617.88	18.318

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	2.27	0.00	0.63	634.68	-80.88	634.68	-1305.87	16.146
5	SND	2.27	0.63	1.89	314.22	-132.03	314.22	-2686.47	20.348
5	SND	2.27	1.89	3.15	505.05	-216.77	505.05	-2671.57	12.324
1	SND	0.00	3.15	3.78	364.26	-88.62	364.26	-1326.83	14.973

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
63	SLE R	2.27	0.00	0.63	401.32	-68.06	3.97	288.45	12.480
18	SLE Q	2.27	0.00	0.63	87.53	-15.36	0.90	64.39	>100
63	SLE R	2.27	0.63	1.89	275.33	-86.19	2.54	155.31	23.180
18	SLE Q	2.27	0.63	1.89	168.04	-22.89	0.66	52.42	>100
63	SLE R	2.27	1.89	3.15	404.23	-154.57	4.56	268.09	13.428
18	SLE Q	2.27	1.89	3.15	374.12	-111.63	3.29	203.19	34.051
50	SLE R	0.00	3.15	3.78	47.98	-60.39	3.54	184.07	19.558
18	SLE Q	0.00	3.15	3.78	36.00	-52.64	3.09	159.12	36.292

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	2.27	0.00	0.63	87.53	-15.36	35.00	200.00	0.50	10.00	223.58	2.36	361.87	64.39	0.02	0.01	42.089
67	SLE F	2.27	0.00	0.63	146.08	-25.31	35.00	200.00	0.50	10.00	223.67	2.36	362.09	106.53	0.03	0.01	33.904
18	SLE Q	2.27	0.63	1.89	168.04	-22.89	35.00	200.00	0.50	10.00	225.59	4.71	733.22	52.42	0.02	0.01	51.233
67	SLE F	2.27	0.63	1.89	183.14	-34.71	35.00	200.00	0.50	10.00	223.04	4.71	721.17	71.01	0.02	0.01	51.004
18	SLE Q	2.27	1.89	3.15	374.12	-111.63	35.00	200.00	0.50	10.00	220.38	4.71	708.66	203.19	0.06	0.02	13.531
67	SLE F	2.27	1.89	3.15	378.56	-119.97	35.00	200.00	0.50	10.00	220.09	4.71	707.30	215.62	0.06	0.02	17.023
18	SLE Q	0.00	3.15	3.78	36.00	-52.64	35.00	200.00	0.50	10.00	216.10	2.36	344.25	159.12	0.05	0.02	17.620
54	SLE F	0.00	3.15	3.78	42.53	-54.42	35.00	200.00	0.50	10.00	216.28	2.36	344.66	165.71	0.05	0.02	22.541

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
1	0.00	0.00	0.63	SND	97.99	97.99	4979.34	50.813
1	2.27	0.63	1.89	SND	-112.05	112.05	9958.67	88.876
1	2.27	1.89	3.15	SND	-374.04	374.04	9958.73	26.625
1	0.76	3.15	3.78	SND	215.00	215.00	4979.34	23.160

Parete n. 427

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
C-C	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
59	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-10292.50	8.28	-10292.50	9794.35	>100
48	SLU	Diff.	0.30	0.00	2.00	-15013.80	192.62	-15013.80	10056.10	52.206
46	SLU	Diff.	0.60	0.00	2.00	-13217.00	378.88	-13217.00	9956.42	26.279
46	SLU	Sez.A-A	0.60	0.02	0.27	-703.58	91.44	-703.58	1309.82	14.325
46	SLU	Sez.B-B	0.60	0.81	1.06	-2744.86	101.33	-2744.86	1421.42	14.028
61	SLU	Sez.C-C	0.60	1.61	1.86	-3229.44	32.53	-3229.44	1447.73	44.498

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-4819.42	12.90	-4819.42	8415.81	>100
5	SND	Diff.	0.30	0.00	2.00	-6914.85	146.33	-6914.85	8555.83	58.471
5	SND	Diff.	0.60	0.00	2.00	-6673.48	303.46	-6673.48	8539.81	28.141
5	SND	Sez.A-A	0.60	0.02	0.27	141.76	79.45	141.76	1129.91	14.221
5	SND	Sez.B-B	0.60	0.81	1.06	-1285.55	77.97	-1285.55	1224.27	15.702
5	SND	Sez.C-C	0.60	1.61	1.86	-1472.66	22.98	-1472.66	1236.64	53.804

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
62	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-7665.26	5.40	1.78	26.45	83.725
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6391.31	-0.86	1.46	21.87	>100
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-6251.85	0.69	1.43	21.38	78.372
62	SLE R	Diff.	0.30	0.00	2.00	-13479.10	93.60	3.72	50.78	40.173
50	SLE R	Diff.	0.30	0.00	2.00	-9995.87	125.03	3.14	40.48	47.547
18	SLE Q	Diff.	0.30	0.00	2.00	-10615.60	86.68	3.02	40.65	37.122
52	SLE R	Diff.	0.60	0.00	2.00	-10666.20	251.33	4.17	49.18	35.849
50	SLE R	Diff.	0.60	0.00	2.00	-9720.08	254.84	3.98	46.13	37.574
18	SLE Q	Diff.	0.60	0.00	2.00	-10311.50	158.78	3.45	43.27	32.504
50	SLE R	Sez.A-A	0.60	0.02	0.27	-544.85	61.41	6.55	84.67	22.799
18	SLE Q	Sez.A-A	0.60	0.02	0.27	-759.97	30.97	3.08	32.67	36.401
52	SLE R	Sez.B-B	0.60	0.81	1.06	-2254.56	67.69	7.67	86.75	19.479
50	SLE R	Sez.B-B	0.00	0.81	1.06	-702.02	-0.64	1.27	18.80	>100
18	SLE Q	Sez.B-B	0.60	0.81	1.06	-2219.73	42.33	6.22	75.64	18.007
62	SLE R	Sez.C-C	0.60	1.61	1.86	-2423.77	20.13	5.37	72.11	27.828
50	SLE R	Sez.C-C	0.00	1.61	1.86	-1641.49	4.19	3.12	45.04	47.892
18	SLE Q	Sez.C-C	0.60	1.61	1.86	-1956.79	15.53	4.29	57.93	26.089

Verifiche su sezioni verticali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	-0.00	0.00	0.60	-220.77	-84.32	-220.77	-1644.92	19.509

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	-0.00	0.00	0.60	134.06	-71.70	134.06	-1340.70	18.700

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
50	SLE R	-0.00	0.00	0.60	-148.68	-55.97	3.50	129.27	27.848
63	SLE R	-0.00	0.00	0.60	76.07	47.76	3.25	157.66	22.834
18	SLE Q	0.67	0.00	0.60	-16.89	7.73	0.49	18.68	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	0.67	0.00	0.60	-16.89	7.73	35.00	200.00	0.50	10.00	197.62	2.36	300.70	18.68	0.01	0.00	>100
54	SLE F	-0.00	0.00	0.60	-55.80	-13.59	35.00	200.00	0.50	10.00	194.02	2.36	292.20	26.99	0.01	0.00	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
5	-0.00	0.00	0.60	SND	-747.69	747.69	4742.29	6.343

Parete n. 428**Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati**

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
A-A	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
B-B	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
C-C	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.00	-13757.20	-58.16	-13757.20	-9986.36	>100
61	SLU	Diff.	0.30	0.00	2.00	-10440.10	-245.11	-10440.10	-9802.65	39.992
61	SLU	Diff.	0.60	0.00	2.00	-9858.32	-425.52	-9858.32	-9770.37	22.961
46	SLU	Sez.A-A	0.60	0.14	0.39	-2375.05	-18.98	-2375.05	-1401.31	73.843
61	SLU	Sez.B-B	0.30	0.94	1.19	-762.81	-50.60	-762.81	-1313.23	25.955
59	SLU	Sez.C-C	0.60	1.74	1.99	-882.96	-121.71	-882.96	-1319.79	10.844

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
----	-----	------	-----------	-----------	-----------	------------	--------------	-------------	-----------------	------

Relazione di calcolo

5	SND	Diff.	0.00	0.00	2.00	-5166.96	-55.80	-5166.96	-8439.24	>100
5	SND	Diff.	0.30	0.00	2.00	-5083.03	-148.93	-5083.03	-8433.58	56.627
5	SND	Diff.	0.60	0.00	2.00	-4566.96	-285.87	-4566.96	-8398.81	29.380
5	SND	Sez.A-A	0.60	0.14	0.39	-1133.06	-15.84	-1133.06	-1214.21	76.663
5	SND	Sez.B-B	0.30	0.94	1.19	-402.58	-29.44	-402.58	-1166.20	39.619
5	SND	Sez.C-C	0.60	1.74	1.99	22.54	-92.80	22.54	-1137.63	12.259

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>	Sic.
50	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-9835.91	-39.33	2.51	35.58	59.438
63	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.00	-7086.72	-19.08	1.75	25.17	85.516
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.00	-8132.96	-25.94	2.03	29.09	55.117
52	SLE R	Diff.	0.30	0.00	2.00	-9188.98	-163.59	3.22	39.68	46.331
63	SLE R	Diff.	0.30	0.00	2.00	-6925.66	-151.00	2.62	31.32	56.983
18	SLE Q	Diff.	0.30	0.00	2.00	-7925.33	-126.87	2.68	33.50	41.764
52	SLE R	Diff.	0.60	0.00	2.00	-8806.19	-271.81	3.89	43.87	38.455
63	SLE R	Diff.	0.60	0.00	2.00	-6486.72	-266.77	3.38	35.91	44.213
18	SLE Q	Diff.	0.60	0.00	2.00	-7532.96	-214.50	3.20	36.61	35.027
50	SLE R	Sez.A-A	0.30	0.14	0.39	-2130.40	-6.73	4.12	58.98	36.265
63	SLE R	Sez.A-A	0.60	0.14	0.39	-1438.19	-2.92	2.69	39.16	55.498
18	SLE Q	Sez.A-A	0.30	0.14	0.39	-1865.79	-3.58	3.48	50.72	32.188
65	SLE R	Sez.B-B	0.30	0.94	1.19	-545.28	-34.30	3.30	28.86	45.246
18	SLE Q	Sez.B-B	0.30	0.94	1.19	-524.28	-25.33	2.43	24.34	46.142
63	SLE R	Sez.C-C	0.60	1.74	1.99	-688.80	-82.66	8.90	122.78	16.793
18	SLE Q	Sez.C-C	0.60	1.74	1.99	-1177.39	-56.77	5.44	54.62	20.579

Verifiche su sezioni verticali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
59	SLU	2.00	0.00	0.60	-299.29	67.68	-299.29	1650.22	24.382

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	1.33	0.00	0.60	395.14	-72.20	395.14	-1320.86	18.294

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>	Sic.
63	SLE R	2.00	0.00	0.60	-201.57	44.84	2.68	85.26	42.225
50	SLE R	0.67	0.00	0.60	627.01	-21.71	2.15	235.79	15.268
18	SLE Q	1.33	0.00	0.60	-15.78	-9.58	0.61	24.32	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _c _{eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	0.67	0.00	0.60	211.56	2.82	35.00	200.00	0.56	10.00	352.99	4.71	1200.00	67.88	0.02	0.01	25.287
54	SLE F	0.67	0.00	0.60	294.22	-1.90	35.00	200.00	0.67	10.00	411.45	4.71	1200.00	87.23	0.03	0.02	22.509

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
5	2.00	0.00	0.60	SND	575.47	575.47	4742.28	8.241

Parete n. 432

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
35	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.27	-10561.10	12.49	-10561.10	9667.44	>100
46	SLU	Diff.	0.30	0.00	2.27	-10940.80	25.20	-10940.80	9689.16	>100
46	SLU	Diff.	0.60	0.00	2.27	-10497.90	41.24	-10497.90	9664.03	>100

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.27	-578.40	-41.48	-578.40	-7703.67	>100

1	SND	Diff.	0.30	0.00	2.27	-237.73	75.20	-237.73	7679.56	>100
1	SND	Diff.	0.60	0.00	2.27	102.95	110.43	102.95	7655.82	69.330

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
24	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-8552.38	1.11	1.72	25.79	86.710
37	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-7592.56	6.05	1.56	23.13	95.715
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.27	-8003.71	-0.20	1.61	24.10	69.713
50	SLE R	Diff.	0.30	0.00	2.27	-8074.43	16.22	1.72	25.04	86.842
37	SLE R	Diff.	0.30	0.00	2.27	-7251.88	13.90	1.54	22.46	96.951
18	SLE Q	Diff.	0.30	0.00	2.27	-7663.03	5.75	1.57	23.33	71.224
50	SLE R	Diff.	0.60	0.00	2.27	-7733.76	27.70	1.72	24.54	86.716
37	SLE R	Diff.	0.60	0.00	2.27	-6911.21	21.75	1.52	21.79	98.220
18	SLE Q	Diff.	0.60	0.00	2.27	-7322.35	11.70	1.54	22.57	72.685

Verifiche su sezioni verticali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	2.27	0.00	0.60	-581.23	85.61	-581.23	1668.93	19.494

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
5	SND	2.27	0.00	0.60	555.25	72.93	555.25	1308.11	17.936

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
63	SLE R	2.27	0.00	0.60	278.39	-47.87	3.47	207.18	17.376
18	SLE Q	0.76	0.00	0.60	-79.77	4.15	0.17	1.88	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm} <mm>	A _s <cm ² >	A _{c eff} <cm ² >	σ_s <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>	Sic.
67	SLE F	2.27	0.00	0.60	20.82	-6.76	35.00	200.00	0.50	10.00	203.97	2.36	315.65	24.72	0.01	0.00	>100

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	TCC	Tz <daN>	Vsdu <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
46	2.27	0.00	0.60	SLU	87.72	87.72	4811.97	54.859

Parete n. 1321**Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati**

Sez.	Spess. <cm>	Cf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	TP	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
Oriz.	20.00	5.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04
Vert.	20.00	4.00	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali**Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione**

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	MRdy <daNm>	Sic.
46	SLU	Diff.	0.00	0.00	2.27	-11459.70	285.48	-11459.70	9718.72	34.043
46	SLU	Diff.	0.75	0.00	2.27	-10584.80	-402.17	-10584.80	-9668.76	24.042
45	SLU	Diff.	1.50	0.00	2.27	-9731.16	792.30	-9731.16	9620.08	12.142

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	Nu <daN>	M'ydy <daNm>	Sic.
1	SND	Diff.	0.00	0.00	2.27	-5144.72	198.48	-5144.72	8023.52	40.425
1	SND	Diff.	0.75	0.00	2.27	-3965.01	-305.65	-3965.01	-7941.09	25.981
1	SND	Diff.	1.50	0.00	2.27	-3113.32	639.95	-3113.32	7881.25	12.315

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv <m>	Xi <m>	Xf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cm ² >	σ_f <daN/cm ² >	Sic.
49	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-8631.32	184.85	2.87	34.37	52.001
24	SLE R	Diff.	0.00	0.00	2.27	-8104.03	180.72	2.74	32.59	54.492
18	SLE Q	Diff.	0.00	0.00	2.27	-7818.48	182.55	2.70	31.82	41.566
49	SLE R	Diff.	0.75	0.00	2.27	-7895.01	-274.96	3.29	36.25	45.474
63	SLE R	Diff.	0.75	0.00	2.27	-7186.65	-261.47	3.07	33.53	48.725
18	SLE Q	Diff.	0.75	0.00	2.27	-7007.05	-263.42	3.05	33.10	36.746

Relazione di calcolo

49	SLE	R	Diff.	1.50	0.00	2.27	-7043.32	561.53	6.60	55.12	22.636
24	SLE	R	Diff.	1.50	0.00	2.27	-6424.47	532.42	6.33	57.97	23.601
18	SLE	Q	Diff.	1.50	0.00	2.27	-6155.36	517.64	6.18	58.48	18.128

Verifiche su sezioni verticali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv	Zi	Zf	N	My	Nu	MRdy	Sic.
		<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
45	SLU	0.00	0.00	1.50	249.05	-41.58	249.05	-3782.49	90.962

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Xv	Zi	Zf	N	My	Nu	M'ydy	Sic.
		<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daN>	<daNm>	
1	SND	0.00	0.00	1.50	302.84	-42.39	302.84	-3142.58	74.129

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	σ_c <daN/cmq>	σ_f <daN/cmq>	Sic.
49	SLE R	0.00	0.00	1.50	193.56	-33.26	0.82	60.12	59.882
50	SLE R	0.00	0.00	1.50	228.07	-31.52	0.77	61.50	58.534
18	SLE Q	0.00	0.00	1.50	110.10	-25.68	0.64	42.44	>100

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Xv <m>	Zi <m>	Zf <m>	N <daN>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	Sic.
18	SLE Q	2.27	0.00	1.50	131.01	-25.21	35.00	200.00	0.50	10.00	226.26	5.50	859.11	43.98	0.01	0.00	60.885
67	SLE F	2.27	0.00	1.50	149.76	-25.32	35.00	200.00	0.50	10.00	227.20	5.50	864.24	46.01	0.01	0.01	77.276

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Xv	Zi	Zf	TCC	Tz	Vsdu	Vrdu	Sic.
	<m>	<m>	<m>		<daN>	<daN>	<daN>	
59	2.27	0.00	1.50	SLU	678.20	678.20	11855.70	17.481

Verifiche muratura

Tabelle riassuntive verifiche

Verifiche maschi, fasce e cinematismi

Simbologia

N. = Numero
TG =Tasso di sfruttamento globale
TP =Tasso di sfruttamento per pressoflessione nel piano
TPO=Tasso di sfruttamento per pressoflessione ortogonale al piano
TT =Tasso di sfruttamento per taglio nel piano
Zv =Coordinata Z di verifica

Verifiche maschi

N.	Zv	TP	TPO	TT	TG
	<m>				
5	0.00	---	0.199	---	0.199
5	1.60	---	0.238	---	0.238
5	3.20	---	0.159	---	0.159
5	3.20	---	0.139	---	0.139
5	3.50	---	0.126	---	0.126
5	3.80	---	0.058	---	0.058
5	3.80	---	0.140	---	0.140
5	4.59	---	0.133	---	0.133
5	5.39	---	0.148	---	0.148
5	5.39	---	0.154	---	0.154
5	6.49	---	0.084	---	0.084
4	0.00	---	0.196	---	0.196
4	1.60	---	0.209	---	0.209
4	3.20	---	0.160	---	0.160
4	3.20	---	0.125	---	0.125
4	3.50	---	0.112	---	0.112
3	0.00	---	0.187	---	0.187
3	1.60	---	0.202	---	0.202
3	3.20	---	0.146	---	0.146
3	3.20	---	0.122	---	0.122
3	3.50	---	0.108	---	0.108
3	3.80	---	0.105	---	0.105
3	3.80	---	0.123	---	0.123
3	4.59	---	0.116	---	0.116

Relazione di calcolo

3	5.39	---	0.136	---	0.136
3	5.39	---	0.141	---	0.141
3	6.49	---	0.046	---	0.046
2	0.00	---	0.183	---	0.183
2	1.60	---	0.202	---	0.202
2	3.20	---	0.140	---	0.140
2	3.20	---	0.114	---	0.114
2	3.50	---	0.096	---	0.096
1	0.00	---	0.205	---	0.205
1	1.60	---	0.205	---	0.205
1	3.20	---	0.138	---	0.138
1	3.20	---	0.121	---	0.121
1	3.50	---	0.101	---	0.101
1	3.80	---	0.099	---	0.099
1	3.80	---	0.083	---	0.083
1	4.59	---	0.077	---	0.077
1	5.39	---	0.110	---	0.110
1	5.39	---	0.118	---	0.118
1	6.49	---	0.056	---	0.056
6	0.00	---	0.248	---	0.248
6	1.60	---	0.253	---	0.253
6	3.20	---	0.111	---	0.111
6	3.20	---	0.110	---	0.110
6	3.50	---	0.095	---	0.095
6	3.80	---	0.102	---	0.102
6	3.80	---	0.099	---	0.099
6	4.59	---	0.092	---	0.092
6	5.39	---	0.116	---	0.116
6	5.39	---	0.122	---	0.122
6	6.49	---	0.035	---	0.035
8	0.00	---	0.480	---	0.480
8	1.60	---	0.148	---	0.148
7	0.00	---	0.189	---	0.189
7	1.60	---	0.200	---	0.200
7	3.20	---	0.145	---	0.145
7	3.20	---	0.121	---	0.121
7	3.50	---	0.108	---	0.108
7	3.80	---	0.105	---	0.105
7	3.80	---	0.069	---	0.069
7	4.59	---	0.065	---	0.065
7	5.39	---	0.105	---	0.105
7	5.39	---	0.113	---	0.113
7	6.49	---	0.059	---	0.059
12	0.00	---	0.341	---	0.341
12	1.60	---	0.368	---	0.368
12	3.20	---	0.205	---	0.205
12	3.20	---	0.155	---	0.155
12	3.50	---	0.136	---	0.136
12	3.80	---	0.131	---	0.131
12	3.80	---	0.115	---	0.115
12	4.59	---	0.094	---	0.094
12	5.39	---	0.114	---	0.114
12	5.39	---	0.118	---	0.118
12	6.49	---	0.059	---	0.059
13	0.00	---	0.398	---	0.398
13	1.60	---	0.374	---	0.374
13	3.20	---	0.195	---	0.195
13	3.20	---	0.133	---	0.133
13	3.50	---	0.112	---	0.112
13	3.80	---	0.107	---	0.107
13	3.80	---	0.078	---	0.078
13	4.59	---	0.066	---	0.066
13	5.39	---	0.104	---	0.104
13	5.39	---	0.112	---	0.112
13	6.49	---	0.040	---	0.040
14	0.00	---	0.330	---	0.330
14	1.60	---	0.315	---	0.315
14	3.20	---	0.201	---	0.201
14	3.20	---	0.157	---	0.157
14	3.50	---	0.140	---	0.140
14	3.80	---	0.136	---	0.136
14	3.80	---	0.113	---	0.113
14	4.59	---	0.098	---	0.098
14	5.39	---	0.118	---	0.118
14	5.39	---	0.124	---	0.124
14	6.49	---	0.062	---	0.062
15	0.00	---	0.283	---	0.283
15	1.60	---	0.262	---	0.262
15	3.20	---	0.149	---	0.149

Relazione di calcolo

15	3.20	---	0.139	---	0.139
15	3.50	---	0.118	---	0.118
15	3.80	---	0.112	---	0.112
15	3.80	---	0.111	---	0.111
15	4.59	---	0.109	---	0.109
15	5.39	---	0.143	---	0.143
15	5.39	---	0.164	---	0.164
15	6.49	---	0.072	---	0.072
16	0.00	---	0.356	---	0.356
16	1.60	---	0.278	---	0.278
16	3.20	---	0.222	---	0.222
16	3.20	---	0.173	---	0.173
16	3.50	---	0.163	---	0.163
16	3.80	---	0.160	---	0.160
16	3.80	---	0.098	---	0.098
16	4.59	---	0.092	---	0.092
16	5.39	---	0.103	---	0.103
16	5.39	---	0.108	---	0.108
16	6.49	---	0.070	---	0.070
17	0.00	---	0.153	---	0.153
17	1.60	---	0.150	---	0.150
17	3.20	---	0.120	---	0.120
17	3.20	---	0.085	---	0.085
17	3.50	---	0.083	---	0.083
17	3.80	---	0.081	---	0.081
17	3.80	---	0.062	---	0.062
17	4.59	---	0.061	---	0.061
17	5.39	---	0.058	---	0.058
17	5.39	---	0.031	---	0.031
17	6.49	---	0.043	---	0.043
18	0.00	---	0.079	---	0.079
18	1.60	---	0.062	---	0.062
18	3.20	---	0.047	---	0.047
18	3.20	---	0.036	---	0.036
18	3.50	---	0.034	---	0.034
18	3.80	---	0.032	---	0.032
18	3.80	---	0.049	---	0.049
18	4.59	---	0.037	---	0.037
19	0.00	---	0.291	---	0.291
19	1.60	---	0.252	---	0.252
19	3.20	---	0.157	---	0.157
19	3.20	---	0.124	---	0.124
19	3.50	---	0.107	---	0.107
19	3.80	---	0.101	---	0.101
19	3.80	---	0.078	---	0.078
19	4.59	---	0.054	---	0.054
21	0.00	---	0.172	---	0.172
21	1.60	---	0.140	---	0.140
20	0.00	---	0.185	---	0.185
20	1.60	---	0.192	---	0.192
20	3.20	---	0.095	---	0.095
20	3.20	---	0.087	---	0.087
20	3.50	---	0.064	---	0.064
20	3.80	---	0.059	---	0.059
20	3.80	---	0.044	---	0.044
20	4.59	---	0.043	---	0.043
22	0.00	---	0.149	---	0.149
22	1.60	---	0.138	---	0.138
23	0.00	---	0.200	---	0.200
23	1.60	---	0.179	---	0.179
24	0.00	---	0.154	---	0.154
24	1.60	---	0.143	---	0.143
25	0.00	---	0.108	---	0.108
25	1.60	---	0.115	---	0.115
26	0.00	---	0.251	---	0.251
26	1.60	---	0.234	---	0.234
26	3.20	---	0.167	---	0.167
26	3.20	---	0.141	---	0.141
26	3.50	---	0.121	---	0.121
26	3.80	---	0.119	---	0.119
26	3.80	---	0.113	---	0.113
26	4.59	---	0.096	---	0.096
26	5.39	---	0.120	---	0.120
26	5.39	---	0.124	---	0.124
26	6.49	---	0.064	---	0.064
27	0.00	---	0.208	---	0.208
27	1.60	---	0.197	---	0.197
27	3.20	---	0.111	---	0.111
27	3.20	---	0.081	---	0.081

Relazione di calcolo

27	3.50	---	0.079	---	0.079
27	3.80	---	0.077	---	0.077
27	3.80	---	0.137	---	0.137
27	4.59	---	0.088	---	0.088
27	5.39	---	0.068	---	0.068
27	5.39	---	0.067	---	0.067
27	6.49	---	0.029	---	0.029
28	0.00	---	0.254	---	0.254
28	1.60	---	0.255	---	0.255
28	3.20	---	0.134	---	0.134
28	3.20	---	0.105	---	0.105
28	3.50	---	0.103	---	0.103
28	3.80	---	0.101	---	0.101
28	3.80	---	0.207	---	0.207
28	4.59	---	0.132	---	0.132
28	5.39	---	0.094	---	0.094
28	5.39	---	0.082	---	0.082
28	6.49	---	0.038	---	0.038
30	0.00	---	0.326	---	0.326
30	1.60	---	0.313	---	0.313
30	3.20	---	0.189	---	0.189
30	3.20	---	0.138	---	0.138
30	3.50	---	0.125	---	0.125
30	3.80	---	0.122	---	0.122
30	3.80	---	0.164	---	0.164
30	4.59	---	0.130	---	0.130
31	0.00	---	0.322	---	0.322
31	1.60	---	0.301	---	0.301
31	3.20	---	0.114	---	0.114
31	3.20	---	0.088	---	0.088
31	3.50	---	0.092	---	0.092
31	3.80	---	0.102	---	0.102
31	3.80	---	0.128	---	0.128
31	4.59	---	0.137	---	0.137
32	0.00	---	0.271	---	0.271
32	1.60	---	0.295	---	0.295
32	3.20	---	0.176	---	0.176
32	3.20	---	0.129	---	0.129
32	3.50	---	0.119	---	0.119
32	3.80	---	0.117	---	0.117
32	3.80	---	0.108	---	0.108
32	4.59	---	0.119	---	0.119
34	0.00	---	0.128	---	0.128
34	1.60	---	0.110	---	0.110
34	3.20	---	0.088	---	0.088
34	3.20	---	0.065	---	0.065
34	3.50	---	0.066	---	0.066
34	3.80	---	0.066	---	0.066
34	3.80	---	0.061	---	0.061
34	4.59	---	0.051	---	0.051
34	5.39	---	0.034	---	0.034
34	5.39	---	0.047	---	0.047
33	0.00	---	0.151	---	0.151
33	1.60	---	0.126	---	0.126
35	0.00	---	0.069	---	0.069
35	1.60	---	0.050	---	0.050
201	0.00	0.118	0.150	0.113	0.150
201	1.60	0.068	0.041	0.118	0.118
201	3.20	0.076	---	0.094	0.094
202	0.00	0.146	0.113	0.055	0.146
202	1.60	<0.01	0.031	0.055	0.055
202	3.20	0.160	---	0.078	0.160
203	0.00	0.112	0.152	0.100	0.152
203	1.60	0.070	0.042	0.105	0.105
203	3.20	0.056	---	0.083	0.083
204	0.00	0.255	0.115	0.164	0.255
204	1.60	<0.01	0.022	0.182	0.182
204	3.20	0.113	---	0.058	0.113
205	0.00	0.222	0.069	0.134	0.222
205	1.60	0.047	0.019	0.132	0.132
205	3.20	0.109	---	0.035	0.109
206	0.00	0.203	0.077	0.236	0.236
206	1.60	0.029	0.022	0.239	0.239
206	3.20	0.102	---	0.098	0.102
207	0.00	0.269	0.116	0.144	0.269
207	1.60	0.051	0.032	0.138	0.138
207	3.20	0.130	---	0.037	0.130
208	0.00	0.153	0.145	0.066	0.153
208	1.60	0.026	0.027	0.063	0.063

Relazione di calcolo

208	3.20	0.030	---	0.010	0.030
209	0.00	0.120	0.156	0.095	0.156
209	1.60	0.028	0.040	0.156	0.156
209	3.20	0.047	---	0.105	0.105
210	0.00	0.079	0.297	0.136	0.297
210	1.60	0.050	0.098	0.142	0.142
210	3.20	0.054	---	0.133	0.133
211	0.00	0.260	0.142	0.148	0.260
211	1.60	0.017	0.038	0.159	0.159
211	3.20	0.090	---	0.108	0.108
212	0.00	0.222	---	0.151	0.222
212	1.60	0.030	0.043	0.150	0.150
212	3.20	0.130	---	0.055	0.130
213	0.00	0.307	---	0.085	0.307
213	1.60	<0.01	0.056	0.082	0.082
214	0.00	0.219	---	0.122	0.219
214	1.60	0.028	0.047	0.119	0.119
215	0.00	0.200	---	0.031	0.200
215	1.60	0.083	0.055	0.025	0.083
216	0.00	0.396	---	0.044	0.396
216	1.60	0.066	0.088	0.054	0.088
217	0.00	0.154	0.097	0.223	0.223
217	1.60	0.112	0.029	0.247	0.247
217	3.20	0.065	---	0.245	0.245
218	0.00	0.404	0.164	0.147	0.404
218	1.60	<0.01	0.068	0.232	0.232
218	3.20	0.773	---	0.464	0.773
219	0.00	0.223	0.111	0.091	0.223
219	1.60	<0.01	0.043	0.168	0.168
219	3.20	0.689	---	0.344	0.689
220	0.00	0.556	0.100	0.440	0.556
220	1.60	<0.01	0.032	0.439	0.439
220	3.20	0.222	---	0.060	0.222
221	0.00	0.588	0.082	0.311	0.588
221	1.60	<0.01	0.024	0.255	0.255
221	3.20	0.412	---	0.185	0.412
222	0.00	0.654	0.120	0.493	0.654
222	1.60	<0.01	0.041	0.421	0.421
222	3.20	0.387	---	0.092	0.387
223	0.00	0.124	0.172	0.131	0.172
223	1.60	0.088	0.052	0.129	0.129
223	3.20	0.048	---	0.127	0.127
224	0.00	0.189	0.348	0.061	0.348
224	1.60	0.145	0.120	0.069	0.145
301	3.20	0.036	---	0.090	0.090
301	3.50	0.038	<0.01	0.088	0.088
301	3.80	0.043	---	0.089	0.089
304	3.20	0.024	---	0.116	0.116
304	3.50	0.023	<0.01	0.114	0.114
304	3.80	0.024	---	0.117	0.117
305	3.20	0.041	---	0.110	0.110
305	3.50	0.030	<0.01	0.107	0.107
305	3.80	0.032	---	0.110	0.110
306	3.20	0.042	0.022	0.121	0.121
306	3.50	0.040	<0.01	0.121	0.121
306	3.80	0.064	---	0.122	0.122
307	3.20	0.109	---	0.131	0.131
307	3.50	0.102	<0.01	0.134	0.134
307	3.80	0.111	---	0.133	0.133
308	3.20	0.095	---	0.232	0.232
308	3.50	0.069	<0.01	0.234	0.234
308	3.80	0.048	---	0.235	0.235
309	3.20	0.068	---	0.241	0.241
309	3.50	0.036	<0.01	0.232	0.232
309	3.80	0.047	---	0.242	0.242
311	3.20	0.161	---	0.225	0.225
311	3.50	0.108	<0.01	0.223	0.223
311	3.80	0.078	---	0.228	0.228
312	3.20	0.028	---	0.110	0.110
312	3.50	0.036	<0.01	0.107	0.107
312	3.80	0.036	---	0.111	0.111
401	3.80	0.234	0.104	0.140	0.234
401	4.59	0.030	0.026	0.126	0.126
401	5.39	0.140	---	0.116	0.140
402	3.80	0.230	0.063	0.062	0.230
402	4.59	<0.01	0.017	0.061	0.061
402	5.39	0.144	---	0.059	0.144
403	3.80	0.279	0.059	0.075	0.279
403	4.59	0.040	0.016	0.074	0.074

Relazione di calcolo

403	5.39	0.170	---	0.072	0.170
404	3.80	0.442	0.081	0.099	0.442
404	4.59	<0.01	0.023	0.086	0.086
404	5.39	0.279	---	0.085	0.279
405	3.80	0.125	0.106	0.088	0.125
405	4.59	0.079	0.029	0.085	0.085
405	5.39	0.046	---	0.083	0.083
409	3.80	0.061	0.066	0.126	0.126
409	4.59	0.030	0.020	0.118	0.118
409	5.39	0.034	---	0.109	0.109
410	3.80	0.282	0.065	0.116	0.282
410	4.59	0.031	0.016	0.106	0.106
410	5.39	0.155	---	0.107	0.155
411	3.80	0.235	0.081	0.107	0.235
411	4.59	0.036	0.020	0.097	0.097
411	5.39	0.242	---	0.087	0.242
412	3.80	0.189	0.107	0.055	0.189
412	4.59	0.139	0.029	0.068	0.139
412	5.39	0.137	---	0.110	0.137
413	3.80	0.036	---	0.103	0.103
413	4.59	0.071	0.074	0.089	0.089
414	3.80	0.118	---	0.093	0.118
414	4.59	0.076	0.044	0.101	0.101
415	3.80	0.206	---	0.102	0.206
415	4.59	0.047	0.054	0.118	0.118
416	3.80	0.088	0.054	0.193	0.193
416	4.59	0.057	0.016	0.183	0.183
416	5.39	0.052	---	0.169	0.169
417	3.80	0.872	0.114	0.976	0.976
417	4.59	<0.01	0.022	0.167	0.167
417	5.39	0.903	---	0.781	0.903
418	3.80	0.362	0.128	0.259	0.362
418	4.59	0.086	0.030	0.248	0.248
418	5.39	0.147	---	0.248	0.248
419	3.80	0.466	0.045	0.202	0.466
419	4.59	<0.01	0.013	0.088	0.088
419	5.39	0.340	---	0.088	0.340
421	3.80	0.235	0.048	0.157	0.235
421	4.59	<0.01	0.014	0.156	0.156
422	3.80	0.349	0.064	0.287	0.349
422	4.59	<0.01	0.015	0.320	0.320
423	3.80	0.413	0.097	0.170	0.413
423	4.59	<0.01	0.023	0.331	0.331
424	3.80	0.051	0.108	0.086	0.108
424	4.59	0.046	0.033	0.079	0.079
424	5.39	0.050	---	0.060	0.060
501	5.39	0.087	---	0.116	0.116
501	6.49	0.060	0.077	0.077	0.077
502	5.39	0.144	---	0.057	0.144
502	6.49	<0.01	0.106	0.020	0.106
503	5.39	0.170	---	0.070	0.170
503	6.49	0.055	0.064	<0.01	0.064
504	5.39	0.279	---	0.082	0.279
504	6.49	<0.01	0.150	0.056	0.150
505	5.39	0.030	---	0.079	0.079
505	6.49	0.021	0.088	0.058	0.088
509	5.39	0.039	---	0.098	0.098
509	6.49	0.024	0.072	0.071	0.072
510	5.39	0.122	---	0.098	0.122
510	6.49	0.107	0.060	0.019	0.107
511	5.39	0.232	---	0.080	0.232
511	6.49	0.162	0.069	0.033	0.162
512	5.39	0.607	---	0.172	0.607
512	6.49	0.104	0.101	0.166	0.166
513	5.39	0.072	0.170	0.153	0.170
513	6.49	0.048	0.057	0.132	0.132
514	5.39	---	---	---	---
514	6.49	0.470	0.398	0.192	0.470
515	5.39	0.120	0.188	0.244	0.244
515	6.49	0.148	0.067	0.096	0.148
516	5.39	1.361	1.290	---	---
516	6.49	0.132	0.183	0.158	0.183
518	5.39	0.054	0.352	0.054	0.352

Verifiche cinematicismi

N.	Comm.	An.	TCC	ζ_E (A_g)
4	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	1.195
4	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	35.571

Relazione di calcolo

2	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	1.195
2	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	35.571
8	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	6.726
8	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	>100
26	Ribalt. a z=5.39 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.839
26	Ribalt. a z=5.39 ammors. a z=5.39	NL	SLV	27.798
26	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.440
26	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=5.39	NL	SLV	28.805
26	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80	NL	SLV	2.336
26	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80	NL	SLV	46.749
26	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.457
26	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=5.39	NL	SLV	32.957
26	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80	NL	SLV	2.178
26	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80	NL	SLV	49.308
26	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20	NL	SLV	2.604
26	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20	NL	SLV	58.935
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.026
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=5.39	NL	SLV	68.417
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80	NL	SLV	1.457
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80	NL	SLV	94.912
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20	NL	SLV	1.702
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20	NL	SLV	>100
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	3.543
26	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	>100
26	Fless. a z= 5.39 da z= 3.80 a z= 7.58	NL	SLV	1.971
26	Fless. a z= 5.39 da z= 3.80 a z= 7.58	NL	SLV	19.357
26	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	5.748
26	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	47.233
26	Fless. a z= 5.39 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	1.636
26	Fless. a z= 5.39 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	18.689
26	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	1.246
26	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	23.616
26	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	1.091
26	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	20.773
26	Fless. a z= 5.39 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	1.048
26	Fless. a z= 5.39 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	20.544
26	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	4.728
26	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	46.567
26	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.153
26	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	27.476
26	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.198
26	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	29.308
26	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	1.386
26	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	30.639
31	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	4.952
31	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	44.796
31	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.147
31	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	27.319
31	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.182
31	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	28.814
31	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	1.215
31	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	32.143
32	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80	NL	SLV	2.567
32	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80	NL	SLV	49.892
32	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80	NL	SLV	2.242
32	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80	NL	SLV	49.789
32	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20	NL	SLV	2.905
32	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20	NL	SLV	64.457
32	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80	NL	SLV	1.190
32	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80	NL	SLV	85.060
32	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20	NL	SLV	1.449
32	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20	NL	SLV	>100
32	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	3.966
32	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	>100
32	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	4.952
32	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	44.796
32	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.147
32	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	27.319
32	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.182
32	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	28.814
32	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	1.215
32	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	32.143
34	Ribalt. a z=5.39 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.677
34	Ribalt. a z=5.39 ammors. a z=5.39	NL	SLV	25.243
34	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.366
34	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=5.39	NL	SLV	27.246
34	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80	NL	SLV	1.960
34	Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80	NL	SLV	39.111
34	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=5.39	NL	SLV	1.353

Relazione di calcolo

34	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=5.39	NL	SLV	30.537
34	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80	NL	SLV	1.825
34	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80	NL	SLV	41.210
34	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20	NL	SLV	2.122
34	Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20	NL	SLV	47.936
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=5.39	NL	SLV	0.949
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=5.39	NL	SLV	65.419
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80	NL	SLV	1.195
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80	NL	SLV	81.080
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20	NL	SLV	1.346
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20	NL	SLV	90.796
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	2.593
34	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	>100
34	Fless. a z= 5.39 da z= 3.80 a z= 7.58	NL	SLV	1.794
34	Fless. a z= 5.39 da z= 3.80 a z= 7.58	NL	SLV	19.270
34	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	5.363
34	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	45.560
34	Fless. a z= 5.39 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	1.477
34	Fless. a z= 5.39 da z= 3.20 a z= 7.58	NL	SLV	19.804
34	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	1.193
34	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	22.700
34	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	1.094
34	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	20.978
34	Fless. a z= 5.39 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	1.070
34	Fless. a z= 5.39 da z= 0.00 a z= 7.58	NL	SLV	21.132
34	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	4.975
34	Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39	NL	SLV	44.560
34	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.147
34	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	27.302
34	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	1.180
34	Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39	NL	SLV	28.756
34	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	1.198
34	Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80	NL	SLV	32.323
33	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	5.850
33	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	>100
35	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	3.633
35	Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00	NL	SLV	>100

Verifiche maschi, fasce e cinematismi

Simbologia

Φ_t	=Coefficiente di riduzione della resistenza per eccentricità trasversale
ΣN_{2dx}	=Reazione totale dei solai a destra
ΣN_{2sx}	=Reazione totale dei solai a sinistra
δ	=Spostamento relativo
δ/h	=Rapporto (*1000) tra lo spostamento relativo e l'altezza
λ	=Snellezza convenzionale
ρ	=Fattore laterale di vincolo
$\zeta_E (A_g)$	=Indice di sicurezza in termini di accelerazione
An.	=Tipo di analisi
	L = Lineare
	NL = Non lineare
	PD = P-Delta
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm.	=Commento
L	=Lunghezza
M_y	=Momento flettente dovuto al vento o al sisma
M_u	=Momento ultimo
N	=Sforzo normale
N.	=Numero
N1	=Carico trasmesso dal pannello soprastante
Nu	=Sforzo normale ultimo
S_{dx}	=Numero del solaio a destra
S_{sx}	=Numero del solaio a sinistra
Sic.	=Sicurezza
Spess.	=Spessore
TCC	=Tipo di combinazione di carico
	SLU = Stato limite ultimo
	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
V_{ed}	=Taglio agente
V_u	=Taglio ultimo
X_g	=Coord. X del baricentro al piede

Relazione di calcolo

Yg	=Coord. Y del baricentro al piede
Zf	=Coordinata Z finale
Zi	=Coordinata Z iniziale
Zv	=Coordinata Z di verifica
a	=Interasse irrigidimenti
d ₁	=Eccentricità della muratura soprastante
d ₂	=Eccentricità di appoggio del solaio
e	=Eccentricità di calcolo
e ₁	=Eccentricità per sezioni di estremità
e ₂	=Eccentricità per sezione di massimo M _v
e _a	=Eccentricità per tolleranze di esecuzione
e _{s1}	=Eccentricità convenzionale della muratura soprastante
e _{s2}	=Eccentricità convenzionale della reazione d'appoggio dei solai
e _v	=Eccentricità dovuta alle azioni orizzontali ortogonali al piano
f _{VK0}	=Resistenza caratteristica a taglio della muratura
f _{d SLU}	=Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni statiche
f _{d SLV}	=Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni sismiche
f _k	=Resistenza caratteristica della muratura
f _{Vd0 SLU}	=Resistenza di calcolo a taglio in assenza di compressione della muratura per azioni statiche
f _{Vd0 SLV}	=Resistenza di calcolo a taglio in assenza di compressione della muratura per azioni sismiche
h	=Altezza
l'	=Lunghezza della parte compressa della parete
m	=Coefficiente di eccentricità

Maschio n. 1 (ver. statiche)

Xg=1.04 <m> Yg=0.46 <m> L=1.58 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VK0}	f _{Vd0 SLU}	f _{Vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00				100	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11
								101	9.80									
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		207	0.00	547	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
9	SLU	-9220.48	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-13183.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.380
								1.60	-10710.70	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.622
								3.20	-9202.84	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.707
10	SLU	-8945.97	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12810.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.537
								1.60	-10388.40	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.827
								3.20	-8911.41	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.959
11	SLU	-8895.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12733.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.570
								1.60	-10307.60	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.881
								3.20	-8837.15	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.026
19	SLU	-9290.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-13007.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.453
								1.60	-10650.30	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.660
								3.20	-9229.40	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.685
20	SLU	-8741.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12114.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.855
								1.60	-9927.32	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	7.145
								3.20	-8618.32	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.230
21	SLU	-9016.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12633.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.614
								1.60	-10328.00	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.867
								3.20	-8937.97	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.935
22	SLU	-8966.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12557.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.648
								1.60	-10247.20	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.921
								3.20	-8863.72	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.002
32	SLU	-9150.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-13360.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.309
								1.60	-10771.10	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.585
								3.20	-9176.27	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.729
33	SLU	-8506.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12702.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.584
								1.60	-10128.70	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	7.002
								3.20	-8529.78	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.315
34	SLU	-8875.49	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12986.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.462
								1.60	-10448.80	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.788
								3.20	-8884.84	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.983
35	SLU	-8825.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12910.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.494
								1.60	-10368.00	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.841
								3.20	-8810.59	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.050
45	SLU	-8776.48	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11884.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.968
								1.60	-9858.82	200.85	-2.04	2.84	2.84	0.49	0.63	-60702.20	---	6.157
								3.20	-8647.94	109.55	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.201
46	SLU	-7883.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10243.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.924
								1.60	-8608.18	334.75	-3.89	4.69	4.69	0.80	0.53	-50738.50	---	5.894
								3.20	-7649.22	182.59	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	9.272

Relazione di calcolo

47	SLU	-8501.97	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11511.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.162
								1.60	-9536.48	200.85	-2.11	2.91	2.91	0.50	0.63	-60133.20	---	6.306
								3.20	-8356.51	109.55	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.487
48	SLU	-8451.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11435.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	6.203
								1.60	-9455.70	200.85	-2.12	2.92	2.92	0.50	0.63	-60007.00	---	6.346
								3.20	-8282.25	109.55	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	8.564
58	SLU	-9664.48	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14482.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	4.897
								1.60	-11562.60	-200.85	1.74	2.54	2.54	0.43	0.66	-63182.50	---	5.464
								3.20	-9757.73	-109.56	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.269
59	SLU	-9363.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14573.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	4.867
								1.60	-11447.80	-334.75	2.92	3.72	3.72	0.64	0.58	-55804.90	---	4.875
								3.20	-9498.88	-182.59	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.467
60	SLU	-9389.97	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14109.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.027
								1.60	-11240.30	-200.85	1.79	2.59	2.59	0.44	0.66	-62770.90	---	5.584
								3.20	-9466.31	-109.56	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.492
61	SLU	-9339.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14032.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.90	---	5.054
								1.60	-11159.50	-200.85	1.80	2.60	2.60	0.45	0.65	-62664.00	---	5.615
								3.20	-9392.05	-109.56	---	---	1.60	0.27	0.74	-70925.50	---	7.552
9	SLU	-6823.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9220.48	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.115
								3.50	-9008.18	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.353
								3.80	-8791.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.609
10	SLU	-6507.18	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8945.97	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.425
								3.50	-8733.33	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.679
								3.80	-8516.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.951
11	SLU	-6071.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8895.87	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.484
								3.50	-8682.61	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.742
								3.80	-8466.69	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.015
19	SLU	-6905.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9290.96	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.038
								3.50	-9078.49	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.273
								3.80	-8861.77	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.524
20	SLU	-6269.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8741.25	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.669
								3.50	-8527.97	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.936
								3.80	-8312.06	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.220
21	SLU	-6589.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9016.45	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.344
								3.50	-8803.64	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.594
								3.80	-8587.26	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.861
22	SLU	-6154.29	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8966.35	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.402
								3.50	-8752.92	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.655
								3.80	-8537.16	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.925
32	SLU	-6740.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9150.01	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.193
								3.50	-8937.87	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.435
								3.80	-8720.82	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.694
33	SLU	-5994.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8506.33	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.964
								3.50	-8293.61	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.245
								3.80	-8077.14	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.547
34	SLU	-6424.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8875.49	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.508
								3.50	-8663.02	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.766
								3.80	-8446.31	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.042
35	SLU	-5988.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8825.40	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.568
								3.50	-8612.30	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.829
								3.80	-8396.21	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.108
45	SLU	-6495.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8776.48	109.56	-1.25	1.35	1.35	0.23	0.87	-83506.10	---	9.515
								3.50	-8564.42	59.91	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.890
								3.80	-8347.29	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.173
46	SLU	-5585.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-7883.79	182.59	-2.32	2.42	2.42	0.42	0.78	-74392.70	---	9.436
								3.50	-7671.20	99.85	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	12.158
								3.80	-7454.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	12.511
47	SLU	-6179.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8501.97	109.56	-1.29	1.39	1.39	0.24	0.87	-83162.10	---	9.782
								3.50	-8289.58	59.91	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.251
								3.80	-8072.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.553
48	SLU	-5743.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8451.87	109.56	-1.30	1.40	1.40	0.24	0.87	-83096.90	---	9.832
								3.50	-8238.86	59.91	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.320
								3.80	-8022.69	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	11.625
58	SLU	-7150.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9664.48	-109.56	1.13	1.24	1.24	0.21	0.88	-84484.90	---	8.742
								3.50	-9451.93	-59.91	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	9.867
								3.80	-9235.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.099
59	SLU	-6678.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9363.79	-182.59	1.95	2.05	2.05	0.35	0.81	-77517.00	---	8.278
								3.50	-9150.38	-99.86	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.192
								3.80	-8934.61	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.438
60	SLU	-6834.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9389.97	-109.56	1.17	1.27	1.27	0.22	0.88	-84202.10	---	8.967
								3.50	-9177.09	-59.91	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.163
								3.80	-8960.79	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.408
61	SLU	-6399.29	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-9339.88	-109.56	1.17	1.28	1.28	0.22	0.88	-84148.70	---	9.010
								3.50	-9126.36	-59.91	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.219
								3.80	-8910.69	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-93264.00	---	10.466
9	SLU	-6233.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6823.01	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	12.656
								4.59	-6494.16	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.297
								5.39	-6159.47	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.019
10	SLU	-5851.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6507.18	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.270

Relazione di calcolo

								4.59	-6153.34	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.033
								5.39	-5792.44	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.908
11	SLU	-5427.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6071.63	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.222
								4.59	-5721.02	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.094
								5.39	-5361.02	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	16.107
19	SLU	-6227.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6905.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	12.504
								4.59	-6534.22	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.215
								5.39	-6165.23	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.006
20	SLU	-5395.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6269.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.772
								4.59	-5817.41	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.844
								5.39	-5371.17	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	16.077
21	SLU	-5845.76	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6589.84	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.104
								4.59	-6193.40	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.942
								5.39	-5798.19	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.893
22	SLU	-5421.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6154.29	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.031
								4.59	-5761.08	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.989
								5.39	-5366.78	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	16.090
32	SLU	-6238.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6740.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	12.811
								4.59	-6454.10	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.379
								5.39	-6153.72	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.032
33	SLU	-5415.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5994.31	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.405
								4.59	-5683.89	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.192
								5.39	-5352.00	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	16.134
34	SLU	-5857.58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6424.51	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.441
								4.59	-6113.28	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.125
								5.39	-5786.68	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.922
35	SLU	-5433.48	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5988.96	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.418
								4.59	-5680.96	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.200
								5.39	-5355.27	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	16.124
45	SLU	-6466.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6495.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.294
								4.59	-6358.98	135.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.579
								5.39	-6219.50	198.69	-3.19	3.59	3.59	0.62	0.68	-64714.70	---	10.405
46	SLU	-5794.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5585.98	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.459
								4.59	-5525.36	225.68	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.628
								5.39	-5461.63	331.15	-6.06	6.46	6.46	1.11	0.52	-49734.20	---	9.106
47	SLU	-6085.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6179.51	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.974
								4.59	-6018.16	135.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.348
								5.39	-5852.47	198.69	-3.39	3.79	3.79	0.65	0.66	-63668.40	---	10.879
48	SLU	-5661.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5743.96	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.033
								4.59	-5585.84	135.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	15.459
								5.39	-5421.05	198.69	-3.67	4.06	4.06	0.70	0.65	-62257.50	---	11.484
58	SLU	-5999.43	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7150.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	12.076
								4.59	-6629.33	-135.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.025
								5.39	-6099.45	-198.69	3.26	3.65	3.65	0.63	0.67	-64386.30	---	10.556
59	SLU	-5015.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6678.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	12.930
								4.59	-5975.94	-225.68	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.450
								5.39	-5261.54	-331.15	6.29	6.69	6.69	1.15	0.51	-48530.00	---	9.224
60	SLU	-5618.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6834.84	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	12.634
								4.59	-6288.52	-135.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.732
								5.39	-5732.41	-198.69	3.47	3.86	3.86	0.66	0.66	-63297.10	---	11.042
61	SLU	-5193.94	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6399.29	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	13.494
								4.59	-5856.19	-135.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-86350.60	---	14.745
								5.39	-5300.99	-198.69	3.75	4.15	4.15	0.71	0.65	-61824.00	---	11.663
9	SLU	0.00	0.00	326.09	326.09	0.00	1.00	5.39	-6233.05	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	13.281
								6.49	-4325.56	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	19.137
10	SLU	0.00	0.00	286.53	286.53	0.00	1.00	5.39	-5851.67	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	14.146
								6.49	-4026.28	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	20.560
11	SLU	0.00	0.00	237.68	237.68	0.00	1.00	5.39	-5427.57	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	15.252
								6.49	-3685.30	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	22.462
19	SLU	0.00	0.00	326.09	326.09	0.00	1.00	5.39	-6227.14	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	13.293
								6.49	-4328.82	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	19.123
20	SLU	0.00	0.00	237.68	237.68	0.00	1.00	5.39	-5395.44	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	15.343
								6.49	-3674.66	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	22.527
21	SLU	0.00	0.00	286.53	286.53	0.00	1.00	5.39	-5845.76	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	14.161
								6.49	-4029.54	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	20.543
22	SLU	0.00	0.00	237.68	237.68	0.00	1.00	5.39	-5421.65	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	15.268
								6.49	-3688.56	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	22.442
32	SLU	0.00	0.00	326.09	326.09	0.00	1.00	5.39	-6238.96	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	13.268
								6.49	-4322.30	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	19.152
33	SLU	0.00	0.00	237.68	237.68	0.00	1.00	5.39	-5415.14	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	15.287
								6.49	-3663.80	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	22.594
34	SLU	0.00	0.00	286.53	286.53	0.00	1.00	5.39	-5857.58	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	14.132
								6.49	-4023.02	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	20.576
35	SLU	0.00	0.00	237.68	237.68	0.00	1.00	5.39	-5433.48	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	15.235
								6.49	-3682.04	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	22.482
45	SLU	0.00	0.00	373.57	373.57	0.00	1.00	5.39	-6466.68	198.69	-3.07	3.58	3.58	0.61	0.66	-63099.20	---	9.758
								6.49	-4601.03	167.76	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	17.992
46	SLU	0.00	0.00	316.81	316.81	0.00	1.00	5.39	-5794.66	331.15	-5.71	6.22	6.22	1.07	0.51	-49184.00	---	8.488
								6.49	-4128.34	279.60	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	20.052

Relazione di calcolo

47	SLU	0.00	0.00	334.00	334.00	0.00	1.00	5.39	-6085.30	198.69	-3.27	3.77	3.77	0.65	0.65	-62087.80	---	10.203
								6.49	-4301.75	167.76	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	19.243
48	SLU	0.00	0.00	285.16	285.16	0.00	1.00	5.39	-5661.19	198.69	-3.51	4.01	4.01	0.69	0.64	-60803.10	---	10.740
								6.49	-3960.76	167.76	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	20.900
58	SLU	0.00	0.00	278.61	278.61	0.00	1.00	5.39	-5999.43	-198.69	3.31	3.81	3.81	0.65	0.65	-61842.30	---	10.308
								6.49	-4050.10	-167.76	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	20.439
59	SLU	0.00	0.00	158.56	158.56	0.00	1.00	5.39	-5015.91	-331.15	6.60	7.10	7.10	1.22	0.46	-44437.40	---	8.859
								6.49	-3210.12	-279.60	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	25.787
60	SLU	0.00	0.00	239.05	239.05	0.00	1.00	5.39	-5618.05	-198.69	3.54	4.04	4.04	0.69	0.63	-60661.50	---	10.798
								6.49	-3750.82	-167.76	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	22.070
61	SLU	0.00	0.00	190.21	190.21	0.00	1.00	5.39	-5193.94	-198.69	3.83	4.33	4.33	0.74	0.62	-59144.70	---	11.387
								6.49	-3409.83	-167.76	---	---	1.00	0.17	0.86	-82779.90	---	24.277

Maschio n. 2 (ver. statiche)

Xg=2.23 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	f _{VK0} <daN/cm²>	f _{Vd0 SLU} <daN/cm²>	f _{Vd0 SLV} <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00				1.60	0.00	1.00	9.14		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42				102	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-4577.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6306.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.677
								1.60	-5725.13	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.253
								3.20	-4874.24	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.344
10	SLU	-4432.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6110.91	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.858
								1.60	-5540.58	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.461
								3.20	-4714.36	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.593
11	SLU	-4461.56	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6119.53	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.850
								1.60	-5561.01	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.437
								3.20	-4749.52	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.537
19	SLU	-4593.56	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6312.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.671
								1.60	-5737.10	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.240
								3.20	-4892.38	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.317
20	SLU	-4291.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5923.96	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.043
								1.60	-5368.83	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.668
								3.20	-4571.00	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.832
21	SLU	-4448.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6116.85	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.852
								1.60	-5552.55	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.447
								3.20	-4732.50	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.564
22	SLU	-4477.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6125.47	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.844
								1.60	-5572.99	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.424
								3.20	-4767.66	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.509
32	SLU	-4560.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6300.26	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.682
								1.60	-5713.15	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.266
								3.20	-4856.10	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.372
33	SLU	-4236.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5904.17	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.063
								1.60	-5328.91	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.718
								3.20	-4510.53	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.937
34	SLU	-4415.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6104.97	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.864
								1.60	-5528.60	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.475
								3.20	-4696.22	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.623
35	SLU	-4445.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6113.59	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.856
								1.60	-5549.04	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.451
								3.20	-4731.38	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.566
45	SLU	-4510.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6063.87	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.904
								1.60	-5533.60	101.38	-1.83	2.63	2.63	0.45	0.65	-31494.50	---	5.691
								3.20	-4748.39	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.539
46	SLU	-4152.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5510.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.497
								1.60	-5029.66	168.96	-3.36	4.16	4.16	0.71	0.56	-27013.10	---	5.371
								3.20	-4331.01	92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	8.266
47	SLU	-4365.03	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5868.58	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.100
								1.60	-5349.05	101.38	-1.90	2.70	2.70	0.46	0.65	-31230.90	---	5.839
								3.20	-4588.51	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.802
48	SLU	-4394.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5877.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.091
								1.60	-5369.49	101.38	-1.89	2.69	2.69	0.46	0.65	-31261.00	---	5.822
								3.20	-4623.67	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.742
58	SLU	-4644.23	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6548.52	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.467
								1.60	-5916.65	-101.38	1.71	2.51	2.51	0.43	0.66	-31989.00	---	5.407
								3.20	-5000.09	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.160
59	SLU	-4375.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6317.94	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.666
								1.60	-5668.08	-168.96	2.98	3.78	3.78	0.65	0.58	-28016.10	---	4.943
								3.20	-4750.51	-92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.536

Relazione di calcolo

60	SLU	-4499.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6353.23	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.635
								1.60	-5732.10	-101.38	1.77	2.57	2.57	0.44	0.66	-31759.00	---	5.541
								3.20	-4840.21	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.396
61	SLU	-4528.56	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6361.85	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.627
								1.60	-5752.54	-101.38	1.76	2.56	2.56	0.44	0.66	-31785.20	---	5.525
								3.20	-4875.37	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.343
9	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4577.24	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.284
								3.50	-4468.93	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.534
10	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4432.02	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.621
								3.50	-4323.71	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.887
11	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4461.56	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.551
								3.50	-4353.25	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.813
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4593.56	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.248
								3.50	-4485.25	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.495
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4291.24	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.970
								3.50	-4182.93	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.254
21	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4448.34	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.582
								3.50	-4340.03	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.846
22	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4477.88	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.512
								3.50	-4369.57	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.773
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4560.92	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.321
								3.50	-4452.61	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.572
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4236.85	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.111
								3.50	-4128.53	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.402
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4415.70	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.660
								3.50	-4307.39	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.928
35	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4445.25	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.590
								3.50	-4336.93	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.854
45	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4510.24	55.30	-1.23	1.33	1.33	0.23	0.87	-42244.10	---	9.366
								3.50	-4401.93	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.694
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4152.39	92.16	-2.22	2.32	2.32	0.40	0.79	-37964.50	---	9.143
								3.50	-4044.07	50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.640
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4365.03	55.30	-1.27	1.37	1.37	0.24	0.87	-42068.40	---	9.638
								3.50	-4256.72	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.059
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4394.57	55.30	-1.26	1.36	1.36	0.23	0.87	-42105.10	---	9.581
								3.50	-4286.26	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.982
58	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4644.23	-55.30	1.19	1.30	1.30	0.22	0.88	-42396.50	---	9.129
								3.50	-4535.92	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.378
59	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4375.70	-92.16	2.11	2.21	2.21	0.38	0.80	-38452.40	---	8.788
								3.50	-4267.39	-50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.031
60	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4499.02	-55.30	1.23	1.33	1.33	0.23	0.87	-42230.90	---	9.387
								3.50	-4390.70	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.721
61	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4528.56	-55.30	1.22	1.33	1.33	0.23	0.87	-42265.40	---	9.333
								3.50	-4420.25	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.649

Maschio n. 3 (ver. statiche)

Xg=3.04 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{vk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00			103	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		207	0.00	547	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-5126.62	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6576.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.443
								1.60	-5992.54	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.974
								3.20	-5214.35	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.865
10	SLU	-4919.75	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6355.35	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.633
								1.60	-5776.16	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.198
								3.20	-5009.67	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.146
11	SLU	-4971.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6392.36	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.600
								1.60	-5822.24	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.149
								3.20	-5060.07	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.075
19	SLU	-5101.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6600.63	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.424
								1.60	-6013.84	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.953
								3.20	-5215.97	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.863
20	SLU	-4674.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6184.53	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.788
								1.60	-5601.18	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.391
								3.20	-4809.45	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.443
21	SLU	-4894.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6379.58	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.611
								1.60	-5797.45	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.175

Relazione di calcolo

								3.20	-5011.29	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.144
22	SLU	-4946.75	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6416.59	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.579
								1.60	-5843.54	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.126
								3.20	-5061.69	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.072
32	SLU	-5151.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6552.18	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.464
								1.60	-5971.25	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.995
								3.20	-5212.74	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.868
33	SLU	-4758.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6103.78	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.865
								1.60	-5530.20	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.473
								3.20	-4804.06	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.452
34	SLU	-4944.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6331.13	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.654
								1.60	-5754.86	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.221
								3.20	-5008.06	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.148
35	SLU	-4997.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6368.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.622
								1.60	-5800.95	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.171
								3.20	-5058.46	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.077
45	SLU	-5175.89	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6459.61	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.542
								1.60	-5928.23	101.38	-1.71	2.51	2.51	0.43	0.66	-32003.10	---	5.398
								3.20	-5210.41	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.871
46	SLU	-4798.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5949.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.017
								1.60	-5458.50	168.96	-3.10	3.90	3.90	0.67	0.57	-27712.70	---	5.077
								3.20	-4800.18	92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.458
47	SLU	-4969.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6238.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.738
								1.60	-5711.84	101.38	-1.77	2.57	2.57	0.44	0.66	-31732.90	---	5.556
								3.20	-5005.73	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.152
48	SLU	-5021.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6275.57	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.704
								1.60	-5757.93	101.38	-1.76	2.56	2.56	0.44	0.66	-31792.20	---	5.521
								3.20	-5056.13	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.080
58	SLU	-5077.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6693.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.349
								1.60	-6056.86	-101.38	1.67	2.47	2.47	0.42	0.67	-32154.50	---	5.309
								3.20	-5218.30	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.860
59	SLU	-4634.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6338.81	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.648
								1.60	-5672.88	-168.96	2.98	3.78	3.78	0.65	0.58	-28022.80	---	4.940
								3.20	-4813.33	-92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.437
60	SLU	-4870.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6472.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.531
								1.60	-5840.47	-101.38	1.74	2.54	2.54	0.43	0.66	-31895.80	---	5.461
								3.20	-5013.62	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.140
61	SLU	-4922.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6509.16	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.500
								1.60	-5886.56	-101.38	1.72	2.52	2.52	0.43	0.66	-31952.50	---	5.428
								3.20	-5064.02	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.069
9	SLU	-5260.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5126.62	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.182
								3.50	-5018.31	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.380
								3.80	-4909.99	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.587
10	SLU	-4926.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4919.75	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.568
								3.50	-4811.44	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.784
								3.80	-4703.12	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.009
11	SLU	-4500.03	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4971.91	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.468
								3.50	-4863.60	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.679
								3.80	-4755.29	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.899
19	SLU	-5196.73	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5101.45	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.227
								3.50	-4993.14	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.428
								3.80	-4884.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.637
20	SLU	-4417.49	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4674.51	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.070
								3.50	-4566.20	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.309
								3.80	-4457.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.559
21	SLU	-4862.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4894.58	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.617
								3.50	-4786.27	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.835
								3.80	-4677.96	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.063
22	SLU	-4436.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4946.75	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.516
								3.50	-4838.44	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.729
								3.80	-4730.12	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.952
32	SLU	-5324.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5151.79	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.137
								3.50	-5043.48	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.334
								3.80	-4935.16	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.538
33	SLU	-4630.22	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4758.40	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.893
								3.50	-4650.09	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.123
								3.80	-4541.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.364
34	SLU	-4990.18	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4944.92	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.520
								3.50	-4836.60	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.733
								3.80	-4728.29	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.956
35	SLU	-4563.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4997.08	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.420
								3.50	-4888.77	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.629
								3.80	-4780.46	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.847
45	SLU	-5371.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5175.89	55.30	-1.07	1.17	1.17	0.20	0.89	-42923.30	---	8.293
								3.50	-5067.58	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.289
								3.80	-4959.27	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.492
46	SLU	-4708.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4798.58	92.16	-1.92	2.03	2.03	0.35	0.81	-39252.00	---	8.180
								3.50	-4690.27	50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.036
								3.80	-4581.95	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.274

Relazione di calcolo

47	SLU	-5037.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4969.02	55.30	-1.11	1.22	1.22	0.21	0.88	-42731.70	---	8.600
								3.50	-4860.71	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.684
								3.80	-4752.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.905
48	SLU	-4610.71	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5021.19	55.30	-1.10	1.21	1.21	0.21	0.89	-42781.50	---	8.520
								3.50	-4912.88	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.582
								3.80	-4804.56	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.798
58	SLU	-5149.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5077.35	-55.30	1.09	1.19	1.19	0.20	0.89	-42834.00	---	8.436
								3.50	-4969.03	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.473
								3.80	-4860.72	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.684
59	SLU	-4339.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4634.33	-92.16	1.99	2.09	2.09	0.36	0.81	-38958.70	---	8.407
								3.50	-4526.02	-50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.401
								3.80	-4417.71	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.656
60	SLU	-4815.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4870.47	-55.30	1.14	1.24	1.24	0.21	0.88	-42634.70	---	8.754
								3.50	-4762.16	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.885
								3.80	-4653.85	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.115
61	SLU	-4389.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4922.64	-55.30	1.12	1.23	1.23	0.21	0.88	-42686.50	---	8.671
								3.50	-4814.33	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.778
								3.80	-4706.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.003
9	SLU	-4686.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5260.55	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.285
								4.59	-4964.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.779
								5.39	-4686.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.300
10	SLU	-4352.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4926.35	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.847
								4.59	-4630.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.413
								5.39	-4352.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.014
11	SLU	-3925.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4500.03	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.685
								4.59	-4203.98	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.367
								5.39	-3925.97	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.101
19	SLU	-4622.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5196.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.387
								4.59	-4900.68	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.893
								5.39	-4622.68	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.428
20	SLU	-3843.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4417.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.866
								4.59	-4121.44	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.575
								5.39	-3843.44	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.340
21	SLU	-4288.48	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4862.53	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.963
								4.59	-4566.48	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.544
								5.39	-4288.48	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.163
22	SLU	-3862.15	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4436.21	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.825
								4.59	-4140.16	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.527
								5.39	-3862.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.285
32	SLU	-4750.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5324.37	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.186
								4.59	-5028.32	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.668
								5.39	-4750.32	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.175
33	SLU	-4056.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4630.22	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.413
								4.59	-4334.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.056
								5.39	-4056.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.745
34	SLU	-4416.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4990.18	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.734
								4.59	-4694.12	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.285
								5.39	-4416.12	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.869
35	SLU	-3989.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4563.85	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.550
								4.59	-4267.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.212
								5.39	-3989.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.924
45	SLU	-4797.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5371.24	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.114
								4.59	-5075.19	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.588
								5.39	-4797.19	100.28	-2.09	2.49	2.49	0.43	0.75	-36290.70	---	7.565
46	SLU	-4134.28	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4708.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.257
								4.59	-4412.29	113.91	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.878
								5.39	-4134.28	167.14	-4.04	4.44	4.44	0.76	0.63	-30427.80	---	7.360
47	SLU	-4462.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5037.04	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.653
								4.59	-4740.99	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.193
								5.39	-4462.99	100.28	-2.25	2.64	2.64	0.45	0.74	-35616.30	---	7.980
48	SLU	-4036.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4610.71	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.453
								4.59	-4314.66	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.101
								5.39	-4036.66	100.28	-2.48	2.88	2.88	0.49	0.72	-34594.00	---	8.570
58	SLU	-4575.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5149.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.463
								4.59	-4853.81	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.979
								5.39	-4575.81	-100.28	2.19	2.59	2.59	0.44	0.74	-35855.00	---	7.836
59	SLU	-3765.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4339.38	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.044
								4.59	-4043.33	-113.91	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.779
								5.39	-3765.32	-167.14	4.44	4.84	4.84	0.83	0.61	-29383.60	---	7.804
60	SLU	-4241.61	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4815.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.050
								4.59	-4519.62	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.643
								5.39	-4241.61	-100.28	2.36	2.76	2.76	0.47	0.73	-35111.10	---	8.278
61	SLU	-3815.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4389.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.930
								4.59	-4093.29	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.648
								5.39	-3815.29	-100.28	2.63	3.03	3.03	0.52	0.71	-34155.80	---	8.952
9	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00	5.39	-4686.50	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	8.915
								6.49	-1873.15	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	22.305
10	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00	5.39	-4352.30	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	9.600
								6.49	-1732.59	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	24.115

Relazione di calcolo

11	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-3925.97	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	10.642
								6.49	-1554.25	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	26.882
19	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00	5.39	-4622.68	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	9.038
								6.49	-1845.80	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	22.636
20	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-3843.44	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	10.871
								6.49	-1518.30	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	27.519
21	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00	5.39	-4288.48	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	9.743
								6.49	-1705.23	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	24.502
22	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-3862.15	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	10.818
								6.49	-1526.90	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	27.364
32	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00	5.39	-4750.32	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	8.796
								6.49	-1900.51	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	21.985
33	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-4056.17	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	10.301
								6.49	-1609.18	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	25.960
34	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00	5.39	-4416.12	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	9.461
								6.49	-1759.94	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	23.740
35	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-3989.79	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	10.472
								6.49	-1581.60	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	26.417
45	SLU	0.00	0.00	188.55	188.55	0.00	1.00	5.39	-4797.19	100.28	-2.09	2.59	2.59	0.44	0.72	-34979.90	---	7.292
								6.49	-1917.39	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	21.791
46	SLU	0.00	0.00	159.90	159.90	0.00	1.00	5.39	-4134.28	167.14	-4.04	4.55	4.55	0.78	0.61	-29275.90	---	7.081
								6.49	-1637.62	141.12	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	25.514
47	SLU	0.00	0.00	168.58	168.58	0.00	1.00	5.39	-4462.99	100.28	-2.25	2.75	2.75	0.47	0.71	-34309.40	---	7.688
								6.49	-1776.83	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	23.515
48	SLU	0.00	0.00	143.93	143.93	0.00	1.00	5.39	-4036.66	100.28	-2.48	2.99	2.99	0.51	0.69	-33407.40	---	8.276
								6.49	-1598.49	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	26.138
58	SLU	0.00	0.00	140.62	140.63	0.00	1.00	5.39	-4575.81	-100.28	2.19	2.69	2.69	0.46	0.71	-34546.60	---	7.550
								6.49	-1828.91	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	22.845
59	SLU	0.00	0.00	80.03	80.03	0.00	1.00	5.39	-3765.32	-167.14	4.44	4.94	4.94	0.85	0.58	-28225.70	---	7.496
								6.49	-1490.16	-141.12	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	28.038
60	SLU	0.00	0.00	120.66	120.66	0.00	1.00	5.39	-4241.61	-100.28	2.36	2.87	2.87	0.49	0.70	-33807.00	---	7.970
								6.49	-1688.35	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	24.747
61	SLU	0.00	0.00	96.00	96.00	0.00	1.00	5.39	-3815.29	-100.28	2.63	3.13	3.13	0.54	0.68	-33025.20	---	8.656
								6.49	-1510.01	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	27.670

Maschio n. 4 (ver. statiche)

Xg=3.83 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{Vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{Vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42				104	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-5317.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6961.34	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.142
								1.60	-6412.55	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.583
								3.20	-5669.35	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.314
10	SLU	-5083.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6708.85	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.336
								1.60	-6153.70	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.817
								3.20	-5412.03	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.615
11	SLU	-5144.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6770.76	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.287
								1.60	-6218.18	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.757
								3.20	-5471.85	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.542
19	SLU	-5286.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-7010.39	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.107
								1.60	-6434.24	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.564
								3.20	-5653.10	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.333
20	SLU	-4813.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6560.06	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.457
								1.60	-5952.77	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.014
								3.20	-5148.48	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.953
21	SLU	-5052.72	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6757.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.297
								1.60	-6175.39	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.797
								3.20	-5395.79	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.635
22	SLU	-5113.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6819.81	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.249
								1.60	-6239.87	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.737
								3.20	-5455.61	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.562
32	SLU	-5348.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6912.29	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.179
								1.60	-6390.86	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.602
								3.20	-5685.59	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.296
33	SLU	-4916.89	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6396.55	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.597
								1.60	-5880.47	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	6.088
								3.20	-5202.63	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.881
34	SLU	-5114.56	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6659.79	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.375
								1.60	-6132.01	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.838

Relazione di calcolo

								3.20	-5428.28	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.595
35	SLU	-5175.71	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6721.71	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.326
								1.60	-6196.48	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.777
								3.20	-5488.10	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.523
45	SLU	-5362.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6927.95	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.167
								1.60	-6425.19	101.38	-1.58	2.38	2.38	0.41	0.67	-32554.70	---	5.067
								3.20	-5721.54	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.257
46	SLU	-4939.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6422.66	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.574
								1.60	-5937.69	168.96	-2.85	3.65	3.65	0.62	0.59	-28375.00	---	4.779
								3.20	-5262.55	92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.803
47	SLU	-5128.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6675.46	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.363
								1.60	-6166.34	101.38	-1.64	2.44	2.44	0.42	0.67	-32278.50	---	5.235
								3.20	-5464.23	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.551
48	SLU	-5189.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6737.37	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.313
								1.60	-6230.82	101.38	-1.63	2.43	2.43	0.42	0.67	-32349.50	---	5.192
								3.20	-5524.05	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.480
58	SLU	-5272.93	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6994.73	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.118
								1.60	-6399.91	-101.38	1.58	2.38	2.38	0.41	0.67	-32528.70	---	5.083
								3.20	-5617.15	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.373
59	SLU	-4790.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6533.95	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.479
								1.60	-5895.56	-168.96	2.87	3.67	3.67	0.63	0.59	-28321.00	---	4.804
								3.20	-5088.56	-92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.035
60	SLU	-5038.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6742.23	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.310
								1.60	-6141.06	-101.38	1.65	2.45	2.45	0.42	0.67	-32250.20	---	5.252
								3.20	-5359.84	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.679
61	SLU	-5100.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6804.15	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	5.261
								1.60	-6205.54	-101.38	1.63	2.43	2.43	0.42	0.67	-32321.70	---	5.209
								3.20	-5419.66	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.605
9	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5317.59	-0.00	0.00	0.10	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.852
								3.50	-5209.27	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.036
10	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5083.64	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.260
								3.50	-4975.33	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.461
11	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5144.79	-0.00	0.00	0.10	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.150
								3.50	-5036.48	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.346
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5286.67	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.904
								3.50	-5178.35	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.090
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4813.82	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.779
								3.50	-4705.51	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.004
21	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5052.72	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.316
								3.50	-4944.41	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.521
22	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5113.87	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.205
								3.50	-5005.56	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.404
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5348.51	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.801
								3.50	-5240.19	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.983
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4916.89	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.574
								3.50	-4808.57	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.789
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5114.56	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.204
								3.50	-5006.25	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.403
35	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5175.71	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.095
								3.50	-5067.40	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.289
45	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5362.25	55.30	-1.03	1.14	1.14	0.19	0.89	-43083.30	---	8.035
								3.50	-5253.93	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.960
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4939.79	92.16	-1.87	1.97	1.97	0.34	0.82	-39488.60	---	7.994
								3.50	-4831.47	50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.743
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5128.30	55.30	-1.08	1.18	1.18	0.20	0.89	-42880.70	---	8.362
								3.50	-5019.99	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.377
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5189.45	55.30	-1.07	1.17	1.17	0.20	0.89	-42935.40	---	8.274
								3.50	-5081.14	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.264
58	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5272.93	-55.30	1.05	1.15	1.15	0.20	0.89	-43008.00	---	8.156
								3.50	-5164.61	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.115
59	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4790.92	-92.16	1.92	2.03	2.03	0.35	0.81	-39238.80	---	8.190
								3.50	-4682.61	-50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.053
60	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5038.98	-55.30	1.10	1.20	1.20	0.21	0.89	-42798.30	---	8.493
								3.50	-4930.67	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.547
61	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5100.13	-55.30	1.08	1.19	1.19	0.20	0.89	-42855.00	---	8.403
								3.50	-4991.82	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.430

Maschio n. 5 (ver. statiche)

Xg=4.63 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{Vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{Vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00			105	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		207	0.00	547	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					211	0.00	540	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-5957.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6945.79	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.154
								1.60	-7609.29	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.705
								3.20	-5639.66	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.348
10	SLU	-5623.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6695.09	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.347
								1.60	-7267.87	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.926
								3.20	-5348.57	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.693
11	SLU	-5650.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6777.92	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.282
								1.60	-7356.23	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.866
								3.20	-5400.41	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.629
19	SLU	-5908.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-7117.38	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.030
								1.60	-7582.57	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.721
								3.20	-5586.28	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.408
20	SLU	-5252.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6755.48	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.299
								1.60	-6928.02	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.167
								3.20	-5005.92	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.151
21	SLU	-5574.66	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6866.69	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.213
								1.60	-7241.14	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.944
								3.20	-5295.18	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.761
22	SLU	-5601.28	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6949.52	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.151
								1.60	-7329.50	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.884
								3.20	-5347.03	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.695
32	SLU	-6006.69	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6774.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.285
								1.60	-7636.02	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.688
								3.20	-5693.04	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.288
33	SLU	-5416.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6183.49	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.789
								1.60	-7017.10	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.102
								3.20	-5183.86	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.906
34	SLU	-5673.14	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6523.49	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.488
								1.60	-7294.59	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.908
								3.20	-5401.95	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.627
35	SLU	-5699.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6606.32	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.419
								1.60	-7382.95	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	4.849
								3.20	-5453.80	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.564
45	SLU	-6074.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6964.44	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.140
								1.60	-7655.59	101.38	-1.32	2.12	2.12	0.36	0.70	-33612.30	---	4.391
								3.20	-5709.55	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.270
46	SLU	-5529.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6500.58	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.507
								1.60	-7049.71	168.96	-2.40	3.20	3.20	0.55	0.61	-29564.90	---	4.194
								3.20	-5211.38	92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.869
47	SLU	-5741.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6713.75	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.332
								1.60	-7314.16	101.38	-1.39	2.19	2.19	0.37	0.69	-33354.50	---	4.560
								3.20	-5418.46	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.607
48	SLU	-5767.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6796.58	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.267
								1.60	-7402.52	101.38	-1.37	2.17	2.17	0.37	0.69	-33423.50	---	4.515
								3.20	-5470.31	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.544
58	SLU	-5840.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6927.13	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.168
								1.60	-7563.00	-101.38	1.34	2.14	2.14	0.37	0.69	-33544.60	---	4.435
								3.20	-5569.77	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.427
59	SLU	-5139.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6438.39	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.560
								1.60	-6895.41	-168.96	2.45	3.25	3.25	0.56	0.61	-29422.70	---	4.267
								3.20	-4978.40	-92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	7.191
60	SLU	-5506.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6676.43	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.362
								1.60	-7221.57	-101.38	1.40	2.20	2.20	0.38	0.69	-33280.30	---	4.608
								3.20	-5278.67	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.782
61	SLU	-5533.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-6759.26	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	5.296
								1.60	-7309.93	-101.38	1.39	2.19	2.19	0.37	0.69	-33351.10	---	4.562
								3.20	-5330.52	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.50	---	6.716
9	SLU	-5822.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5957.45	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	7.902
								3.50	-5793.95	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.125
								3.80	-2640.44	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	17.828
10	SLU	-5399.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5623.90	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.370
								3.50	-5470.19	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.605
								3.80	-2442.06	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.276
11	SLU	-4791.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5650.53	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.331
								3.50	-5496.37	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.564
								3.80	-2450.76	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.207
19	SLU	-5761.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5908.21	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	7.967
								3.50	-5746.34	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.192
								3.80	-2634.57	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	17.867
20	SLU	-4751.73	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5252.20	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.963
								3.50	-5106.45	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.218
								3.80	-2287.76	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	20.576
21	SLU	-5338.14	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5574.66	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.444
								3.50	-5422.58	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.681

Relazione di calcolo

								3.80	-2436.19	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.322
22	SLU	-4730.18	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5601.28	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.404
								3.50	-5448.76	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.639
								3.80	-2444.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.254
32	SLU	-5883.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6006.69	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	7.837
								3.50	-5841.56	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.058
								3.80	-2646.32	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	17.788
33	SLU	-4956.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5416.33	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.691
								3.50	-5265.15	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.941
								3.80	-2307.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	20.401
34	SLU	-5460.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5673.14	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.298
								3.50	-5517.80	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.531
								3.80	-2447.94	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.230
35	SLU	-4852.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5699.77	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.259
								3.50	-5543.98	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.491
								3.80	-2456.64	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.162
45	SLU	-6081.14	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6074.55	55.30	-0.91	1.02	1.02	0.17	0.90	-43604.10	---	7.178
								3.50	-5908.15	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	7.968
								3.80	-2726.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	17.264
46	SLU	-5285.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5529.43	92.16	-1.67	1.77	1.77	0.30	0.83	-40345.40	---	7.296
								3.50	-5376.13	50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.756
								3.80	-2441.24	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.282
47	SLU	-5658.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5741.00	55.30	-0.96	1.07	1.07	0.18	0.90	-43376.20	---	7.556
								3.50	-5584.39	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.429
								3.80	-2528.27	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	18.619
48	SLU	-5050.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5767.63	55.30	-0.96	1.06	1.06	0.18	0.90	-43395.40	---	7.524
								3.50	-5610.57	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.390
								3.80	-2536.97	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	18.555
58	SLU	-5563.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5840.35	-55.30	0.95	1.05	1.05	0.18	0.90	-43446.70	---	7.439
								3.50	-5679.76	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.288
								3.80	-2554.23	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	18.429
59	SLU	-4422.95	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5139.10	-92.16	1.79	1.90	1.90	0.33	0.82	-39800.00	---	7.745
								3.50	-4995.48	-50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	9.423
								3.80	-2153.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	21.855
60	SLU	-5140.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5506.80	-55.30	1.00	1.11	1.11	0.19	0.89	-43199.70	---	7.845
								3.50	-5356.00	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.789
								3.80	-2355.85	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.981
61	SLU	-4532.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5533.43	-55.30	1.00	1.10	1.10	0.19	0.89	-43220.50	---	7.811
								3.50	-5382.18	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	8.746
								3.80	-2364.55	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.00	---	19.908
9	SLU	-5248.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5822.51	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.485
								4.59	-5526.46	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.886
								5.39	-5248.46	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.304
10	SLU	-4825.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5399.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.072
								4.59	-5103.45	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.540
								5.39	-4825.45	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.032
11	SLU	-4217.49	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4791.54	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.096
								4.59	-4495.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.695
								5.39	-4217.49	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.334
19	SLU	-5187.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5761.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.565
								4.59	-5465.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.975
								5.39	-5187.09	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.402
20	SLU	-4177.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4751.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.172
								4.59	-4455.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.782
								5.39	-4177.67	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.433
21	SLU	-4764.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5338.14	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.165
								4.59	-5042.09	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.644
								5.39	-4764.09	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.148
22	SLU	-4156.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4730.18	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.214
								4.59	-4434.13	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.829
								5.39	-4156.13	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.487
32	SLU	-5309.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5883.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.407
								4.59	-5587.82	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.800
								5.39	-5309.82	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.208
33	SLU	-4382.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4956.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.794
								4.59	-4660.21	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.352
								5.39	-4382.21	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.946
34	SLU	-4886.81	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5460.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.981
								4.59	-5164.82	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.439
								5.39	-4886.81	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.919
35	SLU	-4278.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4852.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.981
								4.59	-4556.85	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.564
								5.39	-4278.85	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.186
45	SLU	-5507.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6081.14	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.167
								4.59	-5785.09	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.534
								5.39	-5507.08	100.28	-1.82	2.22	2.22	0.38	0.77	-37451.50	---	6.801
46	SLU	-4710.99	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5285.04	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.247
								4.59	-4988.99	113.91	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.736
								5.39	-4710.99	167.14	-3.55	3.95	3.95	0.68	0.66	-31732.30	---	6.736

Relazione di calcolo

47	SLU	-5084.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5658.13	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.703
								4.59	-5362.08	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.128
								5.39	-5084.08	100.28	-1.97	2.37	2.37	0.41	0.76	-36798.80	---	7.238
48	SLU	-4476.12	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5050.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.630
								4.59	-4754.12	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.168
								5.39	-4476.12	100.28	-2.24	2.64	2.64	0.45	0.74	-35644.60	---	7.963
58	SLU	-4989.83	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5563.88	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	7.833
								4.59	-5267.83	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.274
								5.39	-4989.83	-100.28	2.01	2.41	2.41	0.41	0.76	-36638.30	---	7.343
59	SLU	-3848.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4422.95	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.854
								4.59	-4126.90	-113.91	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.561
								5.39	-3848.90	-167.14	4.34	4.74	4.74	0.81	0.61	-29637.70	---	7.700
60	SLU	-4566.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5140.88	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.478
								4.59	-4844.82	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	8.996
								5.39	-4566.82	-100.28	2.20	2.59	2.59	0.44	0.74	-35836.40	---	7.847
61	SLU	-3958.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4532.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	9.615
								4.59	-4236.86	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.287
								5.39	-3958.86	-100.28	2.53	2.93	2.93	0.50	0.71	-34407.00	---	8.691
9	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00	5.39	-5248.46	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	7.961
								6.49	-3289.47	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	12.702
10	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00	5.39	-4825.45	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	8.659
								6.49	-2986.29	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	13.991
11	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-4217.49	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	9.907
								6.49	-2574.36	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	16.230
19	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00	5.39	-5187.09	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	8.055
								6.49	-3258.66	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	12.822
20	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-4177.67	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	10.001
								6.49	-2549.87	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	16.386
21	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00	5.39	-4764.09	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	8.770
								6.49	-2955.49	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	14.137
22	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-4156.13	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	10.053
								6.49	-2543.55	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	16.427
32	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00	5.39	-5309.82	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	7.869
								6.49	-3320.27	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	12.584
33	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-4382.21	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	9.534
								6.49	-2652.55	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	15.752
34	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00	5.39	-4886.81	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	8.550
								6.49	-3017.09	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	13.848
35	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00	5.39	-4278.85	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	9.765
								6.49	-2605.16	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	16.038
45	SLU	0.00	0.00	188.55	188.55	0.00	1.00	5.39	-5507.08	100.28	-1.82	2.32	2.32	0.40	0.75	-36134.10	---	6.561
								6.49	-3514.93	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	11.887
46	SLU	0.00	0.00	159.90	159.90	0.00	1.00	5.39	-4710.99	167.14	-3.55	4.05	4.05	0.69	0.63	-30587.90	---	6.493
								6.49	-2976.98	141.12	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	14.035
47	SLU	0.00	0.00	168.58	168.58	0.00	1.00	5.39	-5084.08	100.28	-1.97	2.48	2.48	0.42	0.73	-35485.10	---	6.980
								6.49	-3211.75	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	13.009
48	SLU	0.00	0.00	143.93	143.93	0.00	1.00	5.39	-4476.12	100.28	-2.24	2.74	2.74	0.47	0.71	-34337.60	---	7.671
								6.49	-2799.82	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	14.923
58	SLU	0.00	0.00	140.62	140.62	0.00	1.00	5.39	-4989.83	-100.28	2.01	2.51	2.51	0.43	0.73	-35325.50	---	7.080
								6.49	-3064.00	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	13.636
59	SLU	0.00	0.00	80.03	80.03	0.00	1.00	5.39	-3848.90	-167.14	4.34	4.85	4.85	0.83	0.59	-28481.20	---	7.400
								6.49	-2225.44	-141.12	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	18.775
60	SLU	0.00	0.00	120.66	120.66	0.00	1.00	5.39	-4566.82	-100.28	2.20	2.70	2.70	0.46	0.71	-34528.10	---	7.561
								6.49	-2760.83	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	15.134
61	SLU	0.00	0.00	96.00	96.00	0.00	1.00	5.39	-3958.86	-100.28	2.53	3.04	3.04	0.52	0.69	-33277.90	---	8.406
								6.49	-2348.90	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.60	---	17.788

Maschio n. 6 (ver. statiche)

Xg=6.24 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _i <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{vk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00		106	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		211	0.00	540	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-4537.63	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8794.89	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.070
								1.60	-8175.17	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.379
								3.20	-3947.55	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.069
10	SLU	-4304.44	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8411.74	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.256
								1.60	-7792.02	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.594

Relazione di calcolo

								3.20	-3746.69	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.555
11	SLU	-4384.23	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8519.38	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.202
								1.60	-7899.66	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.532
								3.20	-3813.27	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.388
19	SLU	-4517.41	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8765.22	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.084
								1.60	-8145.50	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.395
								3.20	-3932.25	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.104
20	SLU	-4081.98	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8048.76	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.448
								1.60	-7429.03	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.819
								3.20	-3556.08	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	10.067
21	SLU	-4284.22	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8382.08	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.271
								1.60	-7762.35	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.612
								3.20	-3731.39	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.594
22	SLU	-4364.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8489.72	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.217
								1.60	-7870.00	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.549
								3.20	-3797.97	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.426
32	SLU	-4557.86	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8824.55	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.057
								1.60	-8204.83	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.363
								3.20	-3962.85	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.034
33	SLU	-4149.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8147.64	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.394
								1.60	-7527.91	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.755
								3.20	-3607.09	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.925
34	SLU	-4324.67	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8441.41	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.241
								1.60	-7821.68	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.577
								3.20	-3762.00	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.516
35	SLU	-4404.46	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8549.05	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.187
								1.60	-7929.33	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.515
								3.20	-3828.57	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.350
45	SLU	-4591.03	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8717.07	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.107
								1.60	-8097.35	101.38	-1.25	2.05	2.05	0.35	0.70	-33913.60	---	4.188
								3.20	-3943.23	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.078
46	SLU	-4204.69	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-7968.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.493
								1.60	-7348.78	168.96	-2.30	3.10	3.10	0.53	0.62	-29823.50	---	4.058
								3.20	-3574.40	92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	10.015
47	SLU	-4357.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8333.92	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.296
								1.60	-7714.20	101.38	-1.31	2.11	2.11	0.36	0.70	-33654.30	---	4.363
								3.20	-3742.38	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.566
48	SLU	-4437.63	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8441.57	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.241
								1.60	-7821.84	101.38	-1.30	2.10	2.10	0.36	0.70	-33729.70	---	4.312
								3.20	-3808.96	55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.399
58	SLU	-4484.23	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8872.71	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.035
								1.60	-8252.98	-101.38	1.23	2.03	2.03	0.35	0.70	-34012.10	---	4.121
								3.20	-3951.86	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.059
59	SLU	-4026.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8227.89	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.351
								1.60	-7608.17	-168.96	2.22	3.02	3.02	0.52	0.62	-30031.30	---	3.947
								3.20	-3588.77	-92.16	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.975
60	SLU	-4251.04	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8489.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.217
								1.60	-7869.84	-101.38	1.29	2.09	2.09	0.36	0.70	-33762.60	---	4.290
								3.20	-3751.01	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.544
61	SLU	-4330.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8597.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	4.164
								1.60	-7977.48	-101.38	1.27	2.07	2.07	0.35	0.70	-33835.10	---	4.241
								3.20	-3817.58	-55.30	---	---	1.60	0.27	0.74	-35798.60	---	9.377
9	SLU	-4181.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4537.63	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.374
								3.50	-4429.32	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.628
								3.80	-4737.28	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.937
10	SLU	-3890.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4304.44	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.936
								3.50	-4196.13	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.218
								3.80	-4454.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.568
11	SLU	-3409.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4384.23	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.737
								3.50	-4275.92	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.009
								3.80	-4512.27	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.432
19	SLU	-4142.83	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4517.41	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.420
								3.50	-4409.09	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.676
								3.80	-4712.69	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.989
20	SLU	-3433.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4081.98	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.532
								3.50	-3973.67	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.846
								3.80	-4192.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	11.229
21	SLU	-3851.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4284.22	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.988
								3.50	-4175.90	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.273
								3.80	-4429.91	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.626
22	SLU	-3370.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4364.01	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.787
								3.50	-4255.70	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.061
								3.80	-4487.68	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.489
32	SLU	-4221.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4557.86	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.328
								3.50	-4449.55	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.579
								3.80	-4761.87	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.885
33	SLU	-3564.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4149.40	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.345
								3.50	-4041.09	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.649
								3.80	-4273.98	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	11.014

Relazione di calcolo

34	SLU	-3929.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4324.67	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.885
								3.50	-4216.36	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.165
								3.80	-4479.09	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.509
35	SLU	-3448.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4404.46	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.688
								3.50	-4296.15	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.957
								3.80	-4536.85	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.376
45	SLU	-4322.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4591.03	55.30	-1.20	1.31	1.31	0.22	0.88	-42337.10	---	9.222
								3.50	-4482.72	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.501
								3.80	-4815.69	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	9.775
46	SLU	-3732.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4204.69	92.16	-2.19	2.30	2.30	0.39	0.79	-38083.40	---	9.057
								3.50	-4096.38	50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.492
								3.80	-4363.68	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.787
47	SLU	-4030.75	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4357.84	55.30	-1.27	1.37	1.37	0.24	0.87	-42059.40	---	9.651
								3.50	-4249.53	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.077
								3.80	-4532.91	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.385
48	SLU	-3550.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4437.63	55.30	-1.25	1.35	1.35	0.23	0.87	-42157.70	---	9.500
								3.50	-4329.32	30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.873
								3.80	-4590.68	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.254
58	SLU	-4041.61	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4484.23	-55.30	1.23	1.34	1.34	0.23	0.87	-42213.30	---	9.414
								3.50	-4375.92	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	10.757
								3.80	-4658.87	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.104
59	SLU	-3265.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4026.70	-92.16	2.29	2.39	2.39	0.41	0.78	-37665.90	---	9.354
								3.50	-3918.38	-50.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	12.014
								3.80	-4102.32	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	11.475
60	SLU	-3750.05	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4251.04	-55.30	1.30	1.41	1.41	0.24	0.87	-41921.90	---	9.862
								3.50	-4142.73	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.363
								3.80	-4376.09	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.757
61	SLU	-3269.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-4330.84	-55.30	1.28	1.38	1.38	0.24	0.87	-42025.20	---	9.704
								3.50	-4222.52	-30.24	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.30	---	11.148
								3.80	-4433.86	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47073.20	---	10.617
9	SLU	-3607.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4181.96	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.422
								4.59	-3885.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.216
								5.39	-3607.90	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.080
10	SLU	-3316.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3890.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.203
								4.59	-3594.35	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.126
								5.39	-3316.34	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.142
11	SLU	-2835.61	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3409.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.783
								4.59	-3113.61	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.998
								5.39	-2835.61	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	15.370
19	SLU	-3568.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4142.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.520
								4.59	-3846.78	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.330
								5.39	-3568.78	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.213
20	SLU	-2859.73	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3433.78	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.693
								4.59	-3137.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.890
								5.39	-2859.73	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	15.241
21	SLU	-3277.22	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3851.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.317
								4.59	-3555.22	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.259
								5.39	-3277.22	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.299
22	SLU	-2796.48	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3370.54	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.931
								4.59	-3074.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	14.176
								5.39	-2796.48	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	15.585
32	SLU	-3647.03	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4221.08	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.325
								4.59	-3925.03	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.104
								5.39	-3647.03	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.950
33	SLU	-2990.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3564.21	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.228
								4.59	-3268.16	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.336
								5.39	-2990.15	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	14.576
34	SLU	-3355.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3929.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.091
								4.59	-3633.47	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.995
								5.39	-3355.47	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.989
35	SLU	-2874.74	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3448.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.637
								4.59	-3152.74	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.824
								5.39	-2874.74	0.00	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	15.161
45	SLU	-3748.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4322.31	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.084
								4.59	-4026.25	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.825
								5.39	-3748.25	100.28	-2.68	3.07	3.07	0.53	0.70	-34031.80	---	9.079
46	SLU	-3158.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3732.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.676
								4.59	-3436.86	113.91	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.681
								5.39	-3158.86	167.14	-5.29	5.69	5.69	0.98	0.56	-27137.30	---	8.591
47	SLU	-3456.69	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4030.75	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.813
								4.59	-3734.70	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.670
								5.39	-3456.69	100.28	-2.90	3.30	3.30	0.57	0.69	-33437.00	---	9.673
48	SLU	-2975.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3550.02	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.277
								4.59	-3253.96	68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.394
								5.39	-2975.96	100.28	-3.37	3.77	3.77	0.65	0.67	-32201.70	---	10.821
58	SLU	-3467.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4041.61	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	10.784
								4.59	-3745.55	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.636
								5.39	-3467.55	-100.28	2.89	3.29	3.29	0.56	0.69	-33461.00	---	9.650
59	SLU	-2691.03	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3265.08	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.348

Relazione di calcolo

									4.59	-2969.03	-113.91	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	14.680
									5.39	-2691.03	-167.14	6.21	6.61	6.61	1.13	0.51	-24712.70	---	9.183
60	SLU	-3175.99	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80		3.80	-3750.05	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	11.622
									4.59	-3454.00	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	12.618
									5.39	-3175.99	-100.28	3.16	3.56	3.56	0.61	0.68	-32761.20	---	10.315
61	SLU	-2695.26	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80		3.80	-3269.32	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	13.331
									4.59	-2973.26	-68.34	---	---	0.80	0.14	0.90	-43583.90	---	14.659
									5.39	-2695.26	-100.28	3.72	4.12	4.12	0.71	0.65	-31276.70	---	11.604
9	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00		5.39	-3607.90	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	11.581
									6.49	-1413.92	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	29.550
10	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00		5.39	-3316.34	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	12.599
									6.49	-1290.38	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	32.379
11	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00		5.39	-2835.61	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	14.735
									6.49	-1085.72	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	38.483
19	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00		5.39	-3568.78	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	11.708
									6.49	-1401.00	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	29.823
20	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00		5.39	-2859.73	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	14.610
									6.49	-1102.61	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	37.894
21	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00		5.39	-3277.22	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	12.749
									6.49	-1277.47	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	32.706
22	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00		5.39	-2796.48	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	14.941
									6.49	-1072.81	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	38.946
32	SLU	0.00	0.00	164.59	164.59	0.00	1.00		5.39	-3647.03	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	11.456
									6.49	-1426.83	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	29.283
33	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00		5.39	-2990.15	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	13.973
									6.49	-1145.65	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	36.470
34	SLU	0.00	0.00	144.62	144.62	0.00	1.00		5.39	-3355.47	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	12.452
									6.49	-1303.30	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	32.059
35	SLU	0.00	0.00	119.97	119.97	0.00	1.00		5.39	-2874.74	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	14.534
									6.49	-1098.63	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	38.031
45	SLU	0.00	0.00	188.55	188.55	0.00	1.00		5.39	-3748.25	100.28	-2.68	3.18	3.18	0.54	0.68	-32900.70	---	8.778
									6.49	-1477.19	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	28.285
46	SLU	0.00	0.00	159.90	159.90	0.00	1.00		5.39	-3158.86	167.14	-5.29	5.79	5.79	0.99	0.54	-25966.40	---	8.220
									6.49	-1229.58	141.12	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	33.980
47	SLU	0.00	0.00	168.58	168.58	0.00	1.00		5.39	-3456.69	100.28	-2.90	3.40	3.40	0.58	0.67	-32302.40	---	9.345
									6.49	-1353.65	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	30.866
48	SLU	0.00	0.00	143.93	143.93	0.00	1.00		5.39	-2975.96	100.28	-3.37	3.87	3.87	0.66	0.64	-31060.00	---	10.437
									6.49	-1148.99	84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	36.364
58	SLU	0.00	0.00	140.62	140.62	0.00	1.00		5.39	-3467.55	-100.28	2.89	3.39	3.39	0.58	0.67	-32326.40	---	9.323
									6.49	-1350.65	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	30.935
59	SLU	0.00	0.00	80.03	80.03	0.00	1.00		5.39	-2691.03	-167.14	6.21	6.71	6.71	1.15	0.49	-23484.50	---	8.727
									6.49	-1018.68	-141.12	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	41.016
60	SLU	0.00	0.00	120.66	120.66	0.00	1.00		5.39	-3175.99	-100.28	3.16	3.66	3.66	0.63	0.65	-31622.60	---	9.957
									6.49	-1227.11	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	34.049
61	SLU	0.00	0.00	96.00	96.00	0.00	1.00		5.39	-2695.26	-100.28	3.72	4.22	4.22	0.72	0.62	-30129.60	---	11.179
									6.49	-1022.45	-84.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-41781.70	---	40.864

Maschio n. 7 (ver. statiche)

Xg=10.30 <m> Yg=0.46 <m> L=5.72 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	fvk0 <daN/cm²>	fvd0 SLU <daN/cm²>	fvd0 SLV <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00			109	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
							110	9.80										
							111	9.80										
							112	9.80										
							107	9.80										
							114	9.80										
							113	9.80										
							115	9.80										
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		211	0.00	540	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					210	0.00	541	0.00										
					209	0.00	542	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-36840.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-46529.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.506
								1.60	-42442.70	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.036
								3.20	-36874.40	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	6.947
10	SLU	-34853.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-44516.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.755
								1.60	-40389.00	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.343
								3.20	-34900.20	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.340
11	SLU	-35152.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-44760.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.723
								1.60	-40710.90	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.293
								3.20	-35196.80	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.279
19	SLU	-36735.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-46268.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.537

Relazione di calcolo

								1.60	-42303.70	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.056
								3.20	-36773.40	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	6.967
20	SLU	-33091.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-42421.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.039
								1.60	-38501.70	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.654
								3.20	-33143.00	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.730
21	SLU	-34748.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-44255.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.789
								1.60	-40250.00	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.365
								3.20	-34799.20	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.362
22	SLU	-35047.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-44499.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.757
								1.60	-40571.90	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.314
								3.20	-35095.80	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.300
32	SLU	-36945.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-46790.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.475
								1.60	-42581.80	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.016
								3.20	-36975.40	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	6.928
33	SLU	-33440.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-43291.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.918
								1.60	-38965.20	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.575
								3.20	-33479.60	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.652
34	SLU	-34958.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-44776.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.721
								1.60	-40528.10	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.321
								3.20	-35001.10	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.319
35	SLU	-35257.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-45021.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.690
								1.60	-40850.00	-0.00	0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.271
								3.20	-35297.80	-0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.258
45	SLU	-36655.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-44548.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.751
								1.60	-41776.80	725.47	-1.74	2.54	2.54	0.43	0.66	-228231.00	---	5.463
								3.20	-36544.60	395.71	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.010
46	SLU	-32957.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-39554.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.477
								1.60	-37623.60	1209.12	-3.21	4.01	4.01	0.69	0.57	-196073.00	---	5.211
								3.20	-32761.60	659.52	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.820
47	SLU	-34668.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-42534.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	6.023
								1.60	-39723.10	725.47	-1.83	2.63	2.63	0.45	0.65	-225552.00	---	5.678
								3.20	-34570.30	395.71	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.410
48	SLU	-34967.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-42778.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.989
								1.60	-40045.00	725.47	-1.81	2.61	2.61	0.45	0.65	-225990.00	---	5.643
								3.20	-34867.00	395.71	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.347
58	SLU	-37026.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-48511.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.281
								1.60	-43108.70	-725.48	1.68	2.48	2.48	0.43	0.66	-229832.00	---	5.331
								3.20	-37204.20	-395.71	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	6.886
59	SLU	-33575.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-46159.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.550
								1.60	-39843.40	-1209.12	3.03	3.83	3.83	0.66	0.58	-199470.00	---	5.006
								3.20	-33861.00	-659.52	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.566
60	SLU	-35039.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-46497.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.510
								1.60	-41054.90	-725.48	1.77	2.57	2.57	0.44	0.66	-227319.00	---	5.537
								3.20	-35230.00	-395.71	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.272
61	SLU	-35338.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-46741.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-256184.00	---	5.481
								1.60	-41376.90	-725.48	1.75	2.55	2.55	0.44	0.66	-227730.00	---	5.504
								3.20	-35526.60	-395.71	---	---	1.60	0.27	0.74	-256183.00	---	7.211
9	SLU	-21276.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-36840.50	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.144
								3.50	-35984.60	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.361
								3.80	-35027.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	9.617
10	SLU	-20028.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-34853.50	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.665
								3.50	-34020.00	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.902
								3.80	-33023.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.201
11	SLU	-18165.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-35152.60	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.583
								3.50	-34279.10	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.827
								3.80	-33276.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.123
19	SLU	-21142.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-36735.80	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.170
								3.50	-35885.20	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.387
								3.80	-34921.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	9.646
20	SLU	-18143.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-33091.80	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	10.180
								3.50	-32273.00	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	10.438
								3.80	-31254.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.778
21	SLU	-19894.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-34748.80	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.694
								3.50	-33920.60	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.931
								3.80	-32918.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.233
22	SLU	-18031.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-35047.80	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.612
								3.50	-34179.70	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.856
								3.80	-33171.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.155
32	SLU	-21409.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-36945.20	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.118
								3.50	-36084.00	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.336
								3.80	-35132.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	9.589
33	SLU	-18588.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-33440.90	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	10.074
								3.50	-32604.30	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	10.332
								3.80	-31604.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.659
34	SLU	-20161.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-34958.30	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.636
								3.50	-34119.30	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.873
								3.80	-33128.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.168
35	SLU	-18298.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-35257.30	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.555
								3.50	-34378.50	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.799
								3.80	-33382.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.091
45	SLU	-21059.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-36655.00	395.71	-1.08	1.18	1.18	0.20	0.89	-306824.00	---	8.371
								3.50	-35725.90	216.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-33686		

Relazione di calcolo

								3.50	-34020.40	216.40	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.902
								3.80	-33032.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.198
58	SLU	-21493.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-37026.00	-395.71	1.07	1.17	1.17	0.20	0.89	-307157.00	---	8.296
								3.50	-36243.30	-216.41	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.295
								3.80	-35271.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	9.551
59	SLU	-18728.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-33575.50	-659.52	1.96	2.07	2.07	0.35	0.81	-279548.00	---	8.326
								3.50	-32869.80	-360.68	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	10.249
								3.80	-31836.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.581
60	SLU	-20245.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-35039.00	-395.71	1.13	1.23	1.23	0.21	0.88	-305288.00	---	8.713
								3.50	-34278.60	-216.41	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.827
								3.80	-33268.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.126
61	SLU	-18382.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-35338.10	-395.71	1.12	1.22	1.22	0.21	0.88	-305583.00	---	8.647
								3.50	-34537.80	-216.41	---	---	0.21	0.04	0.97	-336868.00	---	9.754
								3.80	-33521.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-336867.00	---	10.049
9	SLU	-19408.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-21276.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	14.659
								4.59	-19919.60	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.658
								5.39	-18525.80	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.836
10	SLU	-18013.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20028.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.573
								4.59	-18648.60	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.725
								5.39	-17208.60	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.125
11	SLU	-16179.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18165.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.170
								4.59	-16770.40	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.598
								5.39	-15343.30	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	20.328
19	SLU	-19413.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-21142.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	14.752
								4.59	-19846.70	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.715
								5.39	-18486.20	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.872
20	SLU	-16239.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18143.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.190
								4.59	-16818.40	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.545
								5.39	-15403.80	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	20.248
21	SLU	-18018.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19894.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.677
								4.59	-18575.70	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.791
								5.39	-17169.00	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.166
22	SLU	-16184.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18031.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.297
								4.59	-16697.50	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.679
								5.39	-15303.70	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	20.381
32	SLU	-19404.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-21409.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	14.568
								4.59	-19992.50	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.601
								5.39	-18565.40	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.800
33	SLU	-16224.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18588.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.779
								4.59	-17061.30	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.281
								5.39	-15535.80	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	20.076
34	SLU	-18009.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20161.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.470
								4.59	-18721.40	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.660
								5.39	-17248.10	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.083
35	SLU	-16174.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18298.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.045
								4.59	-16843.20	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.518
								5.39	-15382.90	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	20.276
45	SLU	-20643.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-21059.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	14.811
								4.59	-20398.40	489.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.290
								5.39	-19399.50	717.66	-3.70	4.10	4.10	0.70	0.65	-224227.00	---	11.558
46	SLU	-18290.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18004.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.324
								4.59	-17737.90	815.15	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.584
								5.39	-16926.00	1196.10	-7.07	7.46	7.46	1.28	0.46	-160710.00	---	9.495
47	SLU	-19248.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19810.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.744
								4.59	-19127.40	489.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.306
								5.39	-18082.20	717.66	-3.97	4.37	4.37	0.75	0.63	-219144.00	---	12.119
48	SLU	-17414.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-17948.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.378
								4.59	-17249.20	489.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	18.082
								5.39	-16217.00	717.66	-4.43	4.82	4.82	0.83	0.61	-210533.00	---	12.982
58	SLU	-18173.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-21493.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	14.511
								4.59	-19440.80	-489.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.044
								5.39	-17652.10	-717.66	4.07	4.46	4.46	0.77	0.63	-217319.00	---	12.311
59	SLU	-14173.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18728.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.654
								4.59	-16141.80	-815.15	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	19.322
								5.39	-14013.70	-1196.10	8.54	8.93	8.93	1.53	0.39	-133875.00	---	9.553
60	SLU	-16778.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20245.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	15.406
								4.59	-18169.70	-489.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	17.166
								5.39	-16334.90	-717.66	4.39	4.79	4.79	0.82	0.61	-211135.00	---	12.925
61	SLU	-14944.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18382.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	16.967
								4.59	-16291.50	-489.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-311897.00	---	19.145
								5.39	-14469.60	-717.66	4.96	5.36	5.36	0.92	0.58	-200452.00	---	13.853
9	SLU	0.00	0.00	1177.83	1177.83	0.00	1.00	5.39	-19408.80	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	15.405
								6.49	-16619.90	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	17.991
10	SLU	0.00	0.00	1034.93	1034.93	0.00	1.00	5.39	-18013.80	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	16.598
								6.49	-15198.00	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	19.674
11	SLU	0.00	0.00	858.51	858.51	0.00	1.00	5.39	-16179.50	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	18.480
								6.49	-13419.70	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	22.281
19	SLU	0.00	0.00	1177.83	1177.83	0.00	1.00	5.39	-19413.40	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	15.402
								6.49	-16633.20	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	17.976
20	SLU	0.00	0.00	858.51	858.51	0.00	1.00	5.39	-16239.70	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	18.412
								6.49	-13460.30	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	22.2

Relazione di calcolo

								6.49	-15184.60	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	19.691
35	SLU	0.00	0.00	858.51	858.51	0.00	1.00	5.39	-16174.90	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	18.485
								6.49	-13406.40	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	22.303
45	SLU	0.00	0.00	1349.32	1349.32	0.00	1.00	5.39	-20643.80	717.66	-3.48	3.98	3.98	0.68	0.64	-220251.00	---	10.669
								6.49	-17714.90	605.95	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	16.878
46	SLU	0.00	0.00	1144.31	1144.31	0.00	1.00	5.39	-18290.40	1196.10	-6.54	7.04	7.04	1.21	0.47	-161714.00	---	8.841
								6.49	-15263.20	1009.91	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	19.590
47	SLU	0.00	0.00	1206.41	1206.41	0.00	1.00	5.39	-19248.90	717.66	-3.73	4.23	4.23	0.73	0.62	-215472.00	---	11.194
								6.49	-16293.00	605.95	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	18.351
48	SLU	0.00	0.00	1029.99	1029.99	0.00	1.00	5.39	-17414.60	717.66	-4.12	4.62	4.62	0.79	0.60	-208021.00	---	11.945
								6.49	-14514.80	605.95	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	20.600
58	SLU	0.00	0.00	1006.35	1006.35	0.00	1.00	5.39	-18173.80	-717.66	3.95	4.45	4.45	0.76	0.61	-211287.00	---	11.626
								6.49	-15524.80	-605.95	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	19.259
59	SLU	0.00	0.00	572.70	572.70	0.00	1.00	5.39	-14173.60	-1196.10	8.44	8.94	8.94	1.53	0.36	-125985.00	---	8.889
								6.49	-11613.10	-1009.92	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	25.747
60	SLU	0.00	0.00	863.45	863.45	0.00	1.00	5.39	-16778.80	-717.66	4.28	4.78	4.78	0.82	0.59	-205059.00	---	12.221
								6.49	-14102.90	-605.95	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	21.201
61	SLU	0.00	0.00	687.02	687.02	0.00	1.00	5.39	-14944.50	-717.66	4.80	5.30	5.30	0.91	0.56	-195099.00	---	13.055
								6.49	-12324.70	-605.95	---	---	1.00	0.17	0.86	-299000.00	---	24.260

Maschio n. 8 (ver. statiche)

Xg=14.83 <m> Yg=0.46 <m> L=3.34 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _i <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmqq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmqq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-15950.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24497.30	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.101
								1.60	-21615.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.914
10	SLU	-15064.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23507.80	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.358
								1.60	-20645.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.239
11	SLU	-14796.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23604.30	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.332
								1.60	-20760.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.199
19	SLU	-16013.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24682.00	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.055
								1.60	-21749.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.872
20	SLU	-14381.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22925.30	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.519
								1.60	-20006.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.471
21	SLU	-15127.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23692.50	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.308
								1.60	-20779.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.193
22	SLU	-14859.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23789.00	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.283
								1.60	-20894.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.153
32	SLU	-15886.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24312.60	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.147
								1.60	-21481.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.957
33	SLU	-14170.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22309.60	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.699
								1.60	-19559.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.641
34	SLU	-15001.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23323.10	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.408
								1.60	-20512.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.286
35	SLU	-14732.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23419.60	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.382
								1.60	-20626.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.246
45	SLU	-15914.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23606.40	-1231.25	5.22	6.02	6.02	1.03	0.46	-92023.00	---	3.898
								1.60	-21090.80	-307.81	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.086
46	SLU	-14216.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-21132.60	-2052.09	9.71	10.51	10.51	1.80	0.22	-44011.80	---	2.083
								1.60	-18908.30	-513.02	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.904
47	SLU	-15028.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22616.90	-1231.25	5.44	6.24	6.24	1.07	0.44	-89235.80	---	3.946
								1.60	-20121.10	-307.81	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.428
48	SLU	-14760.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22713.40	-1231.25	5.42	6.22	6.22	1.07	0.44	-89518.40	---	3.941
								1.60	-20235.70	-307.81	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.386
58	SLU	-15986.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-25388.20	1231.26	-4.85	5.65	5.65	0.97	0.48	-96282.90	---	3.792
								1.60	-22140.50	307.82	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	6.750
59	SLU	-14336.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24102.30	2052.10	-8.51	9.31	9.31	1.60	0.27	-53942.90	---	2.238
								1.60	-20657.80	513.03	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.235
60	SLU	-15100.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24398.70	1231.27	-5.05	5.85	5.85	1.00	0.47	-94090.90	---	3.856
								1.60	-21170.70	307.82	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.060
61	SLU	-14832.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24495.20	1231.26	-5.03	5.83	5.83	1.00	0.47	-94326.20	---	3.851
								1.60	-21285.30	307.82	---	---	1.60	0.27	0.74	-149459.00	---	7.022

Maschio n. 12 (ver. statiche)

Xg=0.64 <m> Yg=6.38 <m> L=0.79 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _i <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmqq>	f _{d SLU} <daN/cmqq>	f _{d SLV} <daN/cmqq>	f _{VK0} <daN/cmqq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmqq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmqq>
-----------	-----------	----------------	----------	------------------------	-----------------	------------------------	-----------------	------------------------	------------------------	----------	---	---	------------------------------	----------------------------------	----------------------------------	--------------------------------	------------------------------------	------------------------------------

Relazione di calcolo

0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	100	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		503	0.00	200	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-6381.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10279.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.417
								1.60	-11614.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.025
								3.20	-6987.93	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.027
10	SLU	-6239.12	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10126.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.469
								1.60	-11387.80	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.085
								3.20	-6830.58	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.143
11	SLU	-6185.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10034.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.501
								1.60	-11317.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.104
								3.20	-6774.82	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.185
19	SLU	-6356.56	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10392.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.380
								1.60	-11462.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.065
								3.20	-6912.87	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.081
20	SLU	-6023.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10115.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.472
								1.60	-10854.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.236
								3.20	-6511.37	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.395
21	SLU	-6214.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10239.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.431
								1.60	-11236.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.126
								3.20	-6755.53	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.200
22	SLU	-6160.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10146.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.462
								1.60	-11166.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.146
								3.20	-6699.77	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.243
32	SLU	-6405.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10166.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.455
								1.60	-11765.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	2.986
								3.20	-7062.98	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	4.973
33	SLU	-6105.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9740.42	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.606
								1.60	-11359.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.092
								3.20	-6761.54	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.195
34	SLU	-6263.73	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10014.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.508
								1.60	-11539.30	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.044
								3.20	-6905.64	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.087
35	SLU	-6209.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9921.61	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.540
								1.60	-11469.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.063
								3.20	-6849.87	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.128
45	SLU	-6512.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11514.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.051
								1.60	-12181.00	-99.47	0.82	1.62	1.62	0.28	0.74	-35059.20	---	2.878
								3.20	-7196.45	-54.26	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	4.881
46	SLU	-6283.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11985.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	2.931
								1.60	-12051.60	-165.79	1.38	2.18	2.18	0.37	0.69	-32771.30	---	2.719
								3.20	-6984.00	-90.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.030
47	SLU	-6370.75	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11361.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.092
								1.60	-11954.80	-99.47	0.83	1.63	1.63	0.28	0.74	-34996.00	---	2.927
								3.20	-7039.11	-54.26	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	4.990
48	SLU	-6316.69	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11268.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.117
								1.60	-11884.70	-99.47	0.84	1.64	1.64	0.28	0.74	-34975.90	---	2.943
								3.20	-6983.34	-54.26	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.030
58	SLU	-6249.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9044.92	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.884
								1.60	-11046.90	99.48	-0.90	1.70	1.70	0.29	0.73	-34716.00	---	3.143
								3.20	-6779.40	54.26	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.181
59	SLU	-5844.66	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-7870.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	4.463
								1.60	-10161.50	165.79	-1.63	2.43	2.43	0.42	0.67	-31724.10	---	3.122
								3.20	-6288.92	90.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.586
60	SLU	-6107.49	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8892.12	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.950
								1.60	-10820.80	99.48	-0.92	1.72	1.72	0.29	0.73	-34639.00	---	3.201
								3.20	-6622.06	54.26	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.305
61	SLU	-6053.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8799.66	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.40	---	3.992
								1.60	-10750.60	99.48	-0.93	1.73	1.73	0.30	0.73	-34614.50	---	3.220
								3.20	-6566.29	54.26	---	---	1.60	0.27	0.74	-35127.20	---	5.350
9	SLU	-4862.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6381.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.239
								3.50	-6152.31	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.508
								3.80	-5923.46	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.798
10	SLU	-4728.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6239.12	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.403
								3.50	-6010.26	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.685
								3.80	-5781.41	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.989
11	SLU	-4583.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6185.06	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.468
								3.50	-5956.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.755
								3.80	-5727.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.065
19	SLU	-4856.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6356.56	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.267
								3.50	-6127.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.538
								3.80	-5898.84	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.830
20	SLU	-4552.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6023.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.669
								3.50	-5794.16	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.972

Relazione di calcolo

								3.80	-5565.31	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.300
21	SLU	-4721.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6214.51	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.433
								3.50	-5985.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.717
								3.80	-5756.79	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.024
22	SLU	-4577.65	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6160.45	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.498
								3.50	-5931.59	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.787
								3.80	-5702.74	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.100
32	SLU	-4868.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6405.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.211
								3.50	-6176.93	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.478
								3.80	-5948.07	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.766
33	SLU	-4573.28	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6105.06	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.566
								3.50	-5876.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.861
								3.80	-5647.34	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.179
34	SLU	-4734.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6263.73	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.374
								3.50	-6034.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.654
								3.80	-5806.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.956
35	SLU	-4590.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6209.67	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.439
								3.50	-5980.82	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.723
								3.80	-5751.96	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.030
45	SLU	-4913.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6512.80	-54.26	0.83	0.94	0.94	0.16	0.91	-43112.70	---	6.620
								3.50	-6283.94	-29.67	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.351
								3.80	-6055.09	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.628
46	SLU	-4648.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6283.43	-90.43	1.44	1.54	1.54	0.26	0.86	-40550.70	---	6.454
								3.50	-6054.57	-49.45	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.629
								3.80	-5825.71	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.929
47	SLU	-4779.28	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6370.75	-54.26	0.85	0.96	0.96	0.16	0.91	-43034.20	---	6.755
								3.50	-6141.89	-29.67	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.521
								3.80	-5913.04	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.812
48	SLU	-4635.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6316.69	-54.26	0.86	0.96	0.96	0.17	0.91	-43003.40	---	6.808
								3.50	-6087.83	-29.67	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.587
								3.80	-5858.98	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.884
58	SLU	-4811.16	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6249.54	54.26	-0.87	0.97	0.97	0.17	0.91	-42964.40	---	6.875
								3.50	-6020.68	29.67	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.672
								3.80	-5791.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	7.975
59	SLU	-4477.68	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-5844.66	90.43	-1.55	1.65	1.65	0.28	0.85	-40094.00	---	6.860
								3.50	-5615.80	49.45	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	8.225
								3.80	-5386.94	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.575
60	SLU	-4676.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6107.49	54.26	-0.89	0.99	0.99	0.17	0.90	-42879.00	---	7.021
								3.50	-5878.63	29.67	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.857
								3.80	-5649.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.176
61	SLU	-4532.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6053.43	54.26	-0.90	1.00	1.00	0.17	0.90	-42845.50	---	7.078
								3.50	-5824.57	29.67	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.70	---	7.930
								3.80	-5595.72	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-46190.50	---	8.255
9	SLU	-3102.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4862.35	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	8.795
								4.59	-3979.95	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	10.745
								5.39	-3218.21	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	13.289
10	SLU	-2986.71	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4728.09	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.045
								4.59	-3854.81	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.094
								5.39	-3099.14	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	13.800
11	SLU	-2850.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4583.82	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.330
								4.59	-3717.81	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.503
								5.39	-2965.37	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	14.422
19	SLU	-3122.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4856.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	8.807
								4.59	-3985.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	10.731
								5.39	-3231.94	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	13.232
20	SLU	-2876.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4552.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.394
								4.59	-3709.71	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.528
								5.39	-2975.46	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	14.373
21	SLU	-3006.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4721.92	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.057
								4.59	-3860.13	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.079
								5.39	-3112.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	13.739
22	SLU	-2870.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4577.65	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.343
								4.59	-3723.13	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.487
								5.39	-2979.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	14.356
32	SLU	-3083.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4868.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	8.784
								4.59	-3974.63	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	10.760
								5.39	-3204.48	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	13.346
33	SLU	-2810.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4573.28	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.351
								4.59	-3691.98	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.584
								5.39	-2929.69	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	14.598
34	SLU	-2966.73	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4734.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.033
								4.59	-3849.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.110
								5.39	-3085.41	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	13.861
35	SLU	-2830.98	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4590.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.317
								4.59	-3712.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.520
								5.39	-2951.64	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	14.489
45	SLU	-3065.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4913.54	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	8.704
								4.59	-4001.49	-67.06	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	10.688
								5.39	-3209.31	-98.40	3.07	3.46	3.46	0.59	0.68	-32383.20	---	10.090

Relazione di calcolo

46	SLU	-2781.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4648.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.200
								4.59	-3736.74	-111.77	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.445
								5.39	-2937.74	-164.01	5.58	5.98	5.98	1.03	0.55	-25874.30	---	8.808
47	SLU	-2949.28	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4779.28	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	8.948
								4.59	-3876.35	-67.06	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.033
								5.39	-3090.24	-98.40	3.18	3.58	3.58	0.61	0.68	-32077.70	---	10.380
48	SLU	-2813.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4635.01	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.227
								4.59	-3739.35	-67.06	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.437
								5.39	-2956.47	-98.40	3.33	3.73	3.73	0.64	0.67	-31705.00	---	10.724
58	SLU	-3140.42	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4811.16	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	8.889
								4.59	-3958.41	67.06	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	10.804
								5.39	-3227.11	98.40	-3.05	3.45	3.45	0.59	0.68	-32427.00	---	10.048
59	SLU	-2905.86	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4477.68	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.551
								4.59	-3664.94	111.77	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.669
								5.39	-2967.41	164.01	-5.53	5.92	5.92	1.02	0.55	-26018.70	---	8.768
60	SLU	-3024.15	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4676.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.144
								4.59	-3833.27	67.06	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.157
								5.39	-3108.04	98.40	-3.17	3.56	3.56	0.61	0.68	-32124.80	---	10.336
61	SLU	-2888.41	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4532.63	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	9.435
								4.59	-3696.27	67.06	---	---	0.80	0.14	0.90	-42766.70	---	11.570
								5.39	-2974.27	98.40	-3.31	3.71	3.71	0.64	0.67	-31756.50	---	10.677
9	SLU	0.00	0.00	131.96	131.96	0.00	1.00	5.39	-3102.99	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	13.213
								6.49	-2347.04	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	17.468
10	SLU	0.00	0.00	116.27	116.27	0.00	1.00	5.39	-2986.71	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	13.727
								6.49	-2226.96	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	18.410
11	SLU	0.00	0.00	96.89	96.89	0.00	1.00	5.39	-2850.97	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	14.380
								6.49	-2080.21	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	19.709
19	SLU	0.00	0.00	131.96	131.96	0.00	1.00	5.39	-3122.97	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	13.128
								6.49	-2371.82	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	17.286
20	SLU	0.00	0.00	96.89	96.89	0.00	1.00	5.39	-2876.79	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	14.251
								6.49	-2120.08	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	19.338
21	SLU	0.00	0.00	116.27	116.27	0.00	1.00	5.39	-3006.70	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	13.636
								6.49	-2251.74	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	18.207
22	SLU	0.00	0.00	96.89	96.89	0.00	1.00	5.39	-2870.96	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	14.280
								6.49	-2104.99	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	19.477
32	SLU	0.00	0.00	131.96	131.96	0.00	1.00	5.39	-3083.00	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	13.298
								6.49	-2322.27	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	17.654
33	SLU	0.00	0.00	96.89	96.89	0.00	1.00	5.39	-2810.16	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	14.589
								6.49	-2037.50	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	20.122
34	SLU	0.00	0.00	116.27	116.27	0.00	1.00	5.39	-2966.73	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	13.819
								6.49	-2202.19	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	18.617
35	SLU	0.00	0.00	96.89	96.89	0.00	1.00	5.39	-2830.98	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	14.482
								6.49	-2055.44	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	19.946
45	SLU	0.00	0.00	113.13	113.13	0.00	1.00	5.39	-3065.55	-98.40	3.21	3.71	3.71	0.64	0.65	-30893.30	---	10.078
								6.49	-2268.60	-83.09	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	18.072
46	SLU	0.00	0.00	65.50	65.50	0.00	1.00	5.39	-2781.09	-164.01	5.90	6.40	6.40	1.10	0.50	-23875.70	---	8.585
								6.49	-1948.06	-138.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	21.046
47	SLU	0.00	0.00	97.43	97.43	0.00	1.00	5.39	-2949.28	-98.40	3.34	3.84	3.84	0.66	0.64	-30564.10	---	10.363
								6.49	-2148.52	-83.09	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	19.082
48	SLU	0.00	0.00	78.06	78.06	0.00	1.00	5.39	-2813.54	-98.40	3.50	4.00	4.00	0.69	0.64	-30145.40	---	10.714
								6.49	-2001.77	-83.09	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	20.481
58	SLU	0.00	0.00	150.80	150.80	0.00	1.00	5.39	-3140.42	98.40	-3.13	3.64	3.64	0.62	0.66	-31092.40	---	9.901
								6.49	-2425.48	83.09	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	16.903
59	SLU	0.00	0.00	128.28	128.28	0.00	1.00	5.39	-2905.86	164.01	-5.64	6.15	6.15	1.05	0.52	-24546.60	---	8.447
								6.49	-2209.53	138.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	18.555
60	SLU	0.00	0.00	135.10	135.10	0.00	1.00	5.39	-3024.15	98.40	-3.25	3.76	3.76	0.64	0.65	-30779.00	---	10.178
								6.49	-2305.40	83.09	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	17.784
61	SLU	0.00	0.00	115.72	115.72	0.00	1.00	5.39	-2888.41	98.40	-3.41	3.91	3.91	0.67	0.64	-30381.20	---	10.518
								6.49	-2158.65	83.09	---	---	1.00	0.17	0.86	-40998.30	---	18.992

Maschio n. 13 (ver. statiche)

Xg=2.76 <m> Yg=6.38 <m> L=1.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ss}	d ₁	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{vd0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	102	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					103	9.80												
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		503	0.00	200	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-6762.43	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17441.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.566
								1.60	-15702.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.850

Relazione di calcolo

								3.20	-8522.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.251
10	SLU	-6616.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17144.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.610
								1.60	-15409.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.904
								3.20	-8339.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.366
11	SLU	-6614.99	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17128.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.613
								1.60	-15393.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.907
								3.20	-8333.84	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.369
19	SLU	-6758.14	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17377.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.575
								1.60	-15660.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.857
								3.20	-8479.54	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.277
20	SLU	-6425.58	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16665.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.685
								1.60	-14969.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.989
								3.20	-8038.25	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.567
21	SLU	-6612.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17080.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.620
								1.60	-15366.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.912
								3.20	-8296.34	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.394
22	SLU	-6610.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17064.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.622
								1.60	-15350.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.915
								3.20	-8291.18	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.397
32	SLU	-6766.72	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17504.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.556
								1.60	-15745.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.842
								3.20	-8564.87	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.225
33	SLU	-6439.89	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16877.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.651
								1.60	-15111.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.961
								3.20	-8180.45	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.470
34	SLU	-6620.59	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17207.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.600
								1.60	-15452.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.896
								3.20	-8381.66	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.339
35	SLU	-6619.28	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17191.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.603
								1.60	-15436.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.899
								3.20	-8376.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.342
45	SLU	-6882.02	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17790.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.515
								1.60	-16076.30	-126.72	0.79	1.59	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.783
								3.20	-8704.89	-69.12	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.141
46	SLU	-6632.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17353.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.579
								1.60	-15663.00	-211.20	1.35	2.15	2.15	0.37	0.69	-41889.30	---	2.674
								3.20	-8413.82	-115.20	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.318
47	SLU	-6735.89	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17493.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.558
								1.60	-15782.80	-126.72	0.80	1.60	1.60	0.27	0.74	-44733.20	---	2.834
								3.20	-8521.69	-69.12	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.251
48	SLU	-6734.58	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17477.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.560
								1.60	-15766.60	-126.72	0.80	1.60	1.60	0.27	0.74	-44728.90	---	2.837
								3.20	-8516.53	-69.12	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.254
58	SLU	-6642.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17092.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.618
								1.60	-15329.50	126.72	-0.83	1.63	1.63	0.28	0.74	-44609.30	---	2.910
								3.20	-8339.52	69.12	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.366
59	SLU	-6233.42	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16189.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.764
								1.60	-14418.40	211.20	-1.46	2.26	2.26	0.39	0.68	-41282.40	---	2.863
								3.20	-7804.87	115.20	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.733
60	SLU	-6496.71	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16795.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.664
								1.60	-15036.00	126.72	-0.84	1.64	1.64	0.28	0.74	-44525.20	---	2.961
								3.20	-8156.31	69.12	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.486
61	SLU	-6495.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16779.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	2.667
								1.60	-15019.80	126.72	-0.84	1.64	1.64	0.28	0.74	-44520.40	---	2.964
								3.20	-8151.15	69.12	---	---	1.60	0.27	0.74	-44748.20	---	5.490
9	SLU	-4159.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6762.43	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.701
								3.50	-6445.53	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.129
								3.80	-6179.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.522
10	SLU	-4011.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6616.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.893
								3.50	-6300.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.340
								3.80	-6033.22	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.753
11	SLU	-3762.37	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6614.99	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.895
								3.50	-6298.49	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.342
								3.80	-6031.91	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.755
19	SLU	-4157.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6758.14	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.707
								3.50	-6441.08	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.135
								3.80	-6175.06	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.529
20	SLU	-3823.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6425.58	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.157
								3.50	-6109.87	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.631
								3.80	-5842.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	10.071
21	SLU	-4010.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6612.01	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.899
								3.50	-6295.58	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.347
								3.80	-6028.93	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.760
22	SLU	-3760.53	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6610.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.901
								3.50	-6294.04	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.349
								3.80	-6027.62	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.762
32	SLU	-4161.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6766.72	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.696
								3.50	-6449.97	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.123
								3.80	-6183.64	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.516

Relazione di calcolo

33	SLU	-3829.71	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6439.89	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.137
								3.50	-6124.69	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.607
								3.80	-5856.81	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	10.047
34	SLU	-4013.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6620.59	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.888
								3.50	-6304.47	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.333
								3.80	-6037.51	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.746
35	SLU	-3764.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6619.28	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.889
								3.50	-6302.93	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.336
								3.80	-6036.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.748
45	SLU	-4228.93	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6882.02	-69.12	1.00	1.11	1.11	0.19	0.89	-53998.70	---	7.846
								3.50	-6565.21	-37.80	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	8.963
								3.80	-6298.94	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.342
46	SLU	-3941.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6632.05	-115.20	1.74	1.84	1.84	0.32	0.83	-50053.40	---	7.547
								3.50	-6316.75	-63.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.315
								3.80	-6048.97	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.728
47	SLU	-4081.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6735.89	-69.12	1.03	1.13	1.13	0.19	0.89	-53881.40	---	7.999
								3.50	-6419.71	-37.80	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.166
								3.80	-6152.81	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.563
48	SLU	-3831.47	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6734.58	-69.12	1.03	1.13	1.13	0.19	0.89	-53880.30	---	8.001
								3.50	-6418.17	-37.80	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.168
								3.80	-6151.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.565
58	SLU	-4090.72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6642.84	69.12	-1.04	1.15	1.15	0.20	0.89	-53804.00	---	8.100
								3.50	-6325.84	37.80	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.302
								3.80	-6059.76	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.710
59	SLU	-3711.48	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6233.42	115.20	-1.85	1.95	1.95	0.33	0.82	-49455.20	---	7.934
								3.50	-5917.80	63.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.943
								3.80	-5650.34	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	10.414
60	SLU	-3942.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6496.71	69.12	-1.06	1.17	1.17	0.20	0.89	-53678.00	---	8.262
								3.50	-6180.34	37.80	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.521
								3.80	-5913.63	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.950
61	SLU	-3693.26	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6495.40	69.12	-1.06	1.17	1.17	0.20	0.89	-53676.80	---	8.264
								3.50	-6178.80	37.80	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.523
								3.80	-5912.32	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-58841.60	---	9.952
9	SLU	-3088.39	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4159.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.097
								4.59	-3561.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.296
								5.39	-3005.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	18.125
10	SLU	-2952.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4011.99	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.579
								4.59	-3412.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.963
								5.39	-2858.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	19.061
11	SLU	-2748.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3762.37	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.480
								4.59	-3170.42	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	17.184
								5.39	-2628.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	20.729
19	SLU	-3080.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4157.99	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.102
								4.59	-3558.94	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.308
								5.39	-3001.04	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	18.154
20	SLU	-2769.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3823.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.248
								4.59	-3222.12	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	16.908
								5.39	-2665.81	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	20.436
21	SLU	-2944.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4010.16	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.585
								4.59	-3410.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.976
								5.39	-2853.32	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	19.093
22	SLU	-2740.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3760.53	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.487
								4.59	-3167.69	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	17.199
								5.39	-2623.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	20.767
32	SLU	-3096.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4161.66	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.091
								4.59	-3564.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.284
								5.39	-3010.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	18.095
33	SLU	-2795.47	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3829.71	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.226
								4.59	-3231.22	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	16.860
								5.39	-2681.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	20.314
34	SLU	-2959.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4013.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.573
								4.59	-3415.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.951
								5.39	-2862.98	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	19.029
35	SLU	-2756.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3764.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.473
								4.59	-3173.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	17.169
								5.39	-2633.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	20.691
45	SLU	-3042.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4228.93	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	12.883
								4.59	-3585.99	-85.43	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.192
								5.39	-2990.01	-125.36	4.19	4.59	4.59	0.79	0.62	-37541.60	---	12.556
46	SLU	-2705.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3941.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.821
								4.59	-3267.21	-142.38	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	16.675
								5.39	-2647.42	-208.93	7.89	8.29	8.29	1.42	0.42	-25353.40	---	9.577
47	SLU	-2905.92	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4081.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.349
								4.59	-3437.11	-85.43	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.851
								5.39	-2842.29	-125.36	4.41	4.81	4.81	0.82	0.61	-36823.70	---	12.956
48	SLU	-2702.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3831.47	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.219
								4.59	-3194.74	-85.43	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	17.053
								5.39	-2612.30	-125.36	4.80	5.20	5.20	0.89	0.59	-35544.40	---	13.607
58	SLU	-3134.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4090.72	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.318

									4.59	-3537.34	85.43	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	15.401
									5.39	-3021.74	125.36	-4.15	4.55	4.55	0.78	0.62	-37686.70	---	12.472
59	SLU	-2859.78	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80		3.80	-3711.48	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.679
									4.59	-3186.13	142.38	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	17.099
									5.39	-2700.30	208.93	-7.74	8.13	8.13	1.39	0.43	-25862.60	---	9.578
60	SLU	-2998.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80		3.80	-3942.89	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	13.817
									4.59	-3388.47	85.43	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	16.078
									5.39	-2874.02	125.36	-4.36	4.76	4.76	0.82	0.61	-36984.10	---	12.868
61	SLU	-2794.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80		3.80	-3693.26	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	14.751
									4.59	-3146.09	85.43	---	---	0.80	0.14	0.90	-54479.90	---	17.317
									5.39	-2644.04	125.36	-4.74	5.14	5.14	0.88	0.59	-35734.10	---	13.515
9	SLU	0.00	0.00	168.10	168.10	0.00	1.00		5.39	-3088.39	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	16.911
									6.49	-2031.38	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	25.710
10	SLU	0.00	0.00	148.11	148.11	0.00	1.00		5.39	-2952.21	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	17.691
									6.49	-1935.80	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	26.980
11	SLU	0.00	0.00	123.43	123.43	0.00	1.00		5.39	-2748.49	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	19.002
									6.49	-1797.60	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	29.054
19	SLU	0.00	0.00	168.10	168.10	0.00	1.00		5.39	-3080.69	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	16.953
									6.49	-2022.04	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	25.829
20	SLU	0.00	0.00	123.43	123.43	0.00	1.00		5.39	-2769.81	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	18.856
									6.49	-1801.40	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	28.992
21	SLU	0.00	0.00	148.11	148.11	0.00	1.00		5.39	-2944.51	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	17.737
									6.49	-1926.47	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	27.110
22	SLU	0.00	0.00	123.43	123.43	0.00	1.00		5.39	-2740.79	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	19.055
									6.49	-1788.27	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	29.205
32	SLU	0.00	0.00	168.10	168.10	0.00	1.00		5.39	-3096.09	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	16.869
									6.49	-2040.71	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	25.593
33	SLU	0.00	0.00	123.43	123.43	0.00	1.00		5.39	-2795.47	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	18.683
									6.49	-1832.52	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	28.500
34	SLU	0.00	0.00	148.11	148.11	0.00	1.00		5.39	-2959.91	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	17.645
									6.49	-1945.14	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	26.850
35	SLU	0.00	0.00	123.43	123.43	0.00	1.00		5.39	-2756.19	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	18.949
									6.49	-1806.94	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	28.904
45	SLU	0.00	0.00	144.11	144.11	0.00	1.00		5.39	-3042.10	-125.36	4.12	4.62	4.62	0.79	0.60	-36336.80	---	11.945
									6.49	-1976.07	-105.84	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	26.430
46	SLU	0.00	0.00	83.44	83.44	0.00	1.00		5.39	-2705.50	-208.93	7.72	8.22	8.22	1.41	0.40	-24254.70	---	8.965
									6.49	-1724.79	-176.40	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	30.280
47	SLU	0.00	0.00	124.12	124.12	0.00	1.00		5.39	-2905.92	-125.36	4.31	4.82	4.82	0.83	0.59	-35696.80	---	12.284
									6.49	-1880.50	-105.84	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	27.773
48	SLU	0.00	0.00	99.44	99.44	0.00	1.00		5.39	-2702.21	-125.36	4.64	5.14	5.14	0.88	0.57	-34619.10	---	12.811
									6.49	-1742.30	-105.84	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	29.976
58	SLU	0.00	0.00	192.10	192.10	0.00	1.00		5.39	-3134.67	125.36	-4.00	4.50	4.50	0.77	0.61	-36740.00	---	11.720
									6.49	-2086.68	105.84	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	25.029
59	SLU	0.00	0.00	163.41	163.41	0.00	1.00		5.39	-2859.78	208.93	-7.31	7.81	7.81	1.34	0.42	-25660.90	---	8.973
									6.49	-1909.13	176.40	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	27.356
60	SLU	0.00	0.00	172.10	172.10	0.00	1.00		5.39	-2998.49	125.36	-4.18	4.68	4.68	0.80	0.60	-36138.10	---	12.052
									6.49	-1991.11	105.84	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	26.230
61	SLU	0.00	0.00	147.42	147.42	0.00	1.00		5.39	-2794.77	125.36	-4.49	4.99	4.99	0.86	0.58	-35128.30	---	12.569
									6.49	-1852.91	105.84	---	---	1.00	0.17	0.86	-52227.10	---	28.187

Maschio n. 14 (ver. statiche)

Xg=5.43 <m> Yg=6.38 <m> L=2.40 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d _i	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{vk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	105	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					108	9.80												
					106	9.80												
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		503	0.00	200	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					511	0.00	202	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-20432.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34957.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.072
								1.60	-30954.30	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.469
								3.20	-21338.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.033
10	SLU	-19961.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34394.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.122
								1.60	-30390.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.534
								3.20	-20871.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.146
11	SLU	-19938.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34414.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.121
								1.60	-30410.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.532
								3.20	-20875.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.145
19	SLU	-20464.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34974.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.071
								1.60	-30971.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.468
								3.20	-21351.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.030

Relazione di calcolo

20	SLU	-19414.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-33696.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.187
								1.60	-29693.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.617
								3.20	-20293.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.292
21	SLU	-19993.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34411.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.121
								1.60	-30408.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.532
								3.20	-20883.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.143
22	SLU	-19970.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34431.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.119
								1.60	-30427.80	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.530
								3.20	-20888.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.141
32	SLU	-20400.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34940.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.074
								1.60	-30937.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.471
								3.20	-21326.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.036
33	SLU	-19307.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-33639.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.193
								1.60	-29635.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.624
								3.20	-20252.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.303
34	SLU	-19929.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34377.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.124
								1.60	-30373.80	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.536
								3.20	-20859.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.149
35	SLU	-19906.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34397.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.122
								1.60	-30393.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.534
								3.20	-20863.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.148
45	SLU	-20534.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35421.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.032
								1.60	-31418.50	-304.12	0.97	1.77	1.77	0.30	0.73	-105294.00	---	3.351
								3.20	-21559.50	-165.89	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	4.981
46	SLU	-19531.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34441.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.118
								1.60	-30438.00	-506.88	1.67	2.47	2.47	0.42	0.67	-96569.20	---	3.173
								3.20	-20640.40	-276.48	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.203
47	SLU	-20063.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34858.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.081
								1.60	-30855.00	-304.12	0.99	1.79	1.79	0.31	0.72	-105073.00	---	3.405
								3.20	-21092.20	-165.89	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.092
48	SLU	-20040.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34878.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.079
								1.60	-30874.80	-304.12	0.99	1.79	1.79	0.31	0.72	-105080.00	---	3.403
								3.20	-21096.40	-165.89	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.091
58	SLU	-20330.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34493.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.113
								1.60	-30490.20	304.13	-1.00	1.80	1.80	0.31	0.72	-104925.00	---	3.441
								3.20	-21118.10	165.89	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.085
59	SLU	-19190.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-32894.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.265
								1.60	-28890.90	506.88	-1.75	2.55	2.55	0.44	0.66	-95453.20	---	3.304
								3.20	-19904.60	276.48	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.395
60	SLU	-19859.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-33930.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.165
								1.60	-29926.80	304.13	-1.02	1.82	1.82	0.31	0.72	-104690.00	---	3.498
								3.20	-20650.70	165.89	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.201
61	SLU	-19836.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-33949.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-107396.00	---	3.163
								1.60	-29946.50	304.13	-1.02	1.82	1.82	0.31	0.72	-104698.00	---	3.496
								3.20	-20654.90	165.89	---	---	1.60	0.27	0.74	-107395.00	---	5.199
9	SLU	-14758.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-20432.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	6.912
								3.50	-19732.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.157
								3.80	-19032.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.420
10	SLU	-14222.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19961.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.075
								3.50	-19262.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.332
								3.80	-18562.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.608
11	SLU	-13461.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19938.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.083
								3.50	-19238.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.340
								3.80	-18539.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.617
19	SLU	-14794.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-20464.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	6.901
								3.50	-19764.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.145
								3.80	-19065.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.407
20	SLU	-13598.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19414.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.274
								3.50	-18714.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.546
								3.80	-18015.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.839
21	SLU	-14257.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19993.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.063
								3.50	-19294.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.319
								3.80	-18594.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.595
22	SLU	-13496.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19970.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.071
								3.50	-19271.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.328
								3.80	-18571.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.604
32	SLU	-14723.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-20400.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	6.923
								3.50	-19700.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.168
								3.80	-19000.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.432
33	SLU	-13479.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19307.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.314
								3.50	-18607.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.589
								3.80	-17907.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.886
34	SLU	-14186.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19929.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.086
								3.50	-19229.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.344
								3.80	-18530.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.621
35	SLU	-13425.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19906.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.094
								3.50	-19206.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.353
								3.80	-18507.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.631
45	SLU	-14762.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-20534.40	-165.89	0.81	0.91	0.91	0.16	0.91	-132136.00	---	6.435
								3.50	-19834.70	-90.72	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.120
								3.80	-19135.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.380
46	SLU	-13544.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19531.10	-276.48	1.42	1.52	1.52	0.26	0.86	-124282.00	---	6.363
								3.										

Relazione di calcolo

58	SLU	-14755.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-20330.10	165.89	-0.82	0.92	0.92	0.16	0.91	-132032.00	---	6.494
								3.50	-19630.40	90.72	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.194
								3.80	-18930.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.460
59	SLU	-13532.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19190.60	276.48	-1.44	1.55	1.55	0.26	0.86	-123958.00	---	6.459
								3.50	-18490.90	151.20	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.637
								3.80	-17791.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.938
60	SLU	-14218.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19859.50	165.89	-0.84	0.94	0.94	0.16	0.91	-131782.00	---	6.636
								3.50	-19159.80	90.72	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.371
								3.80	-18460.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.650
61	SLU	-13457.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-19836.40	165.89	-0.84	0.94	0.94	0.16	0.91	-131769.00	---	6.643
								3.50	-19136.70	90.72	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.380
								3.80	-18437.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-141220.00	---	7.660
9	SLU	-11112.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14758.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	8.859
								4.59	-12790.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.223
								5.39	-11023.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.861
10	SLU	-10534.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14222.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.194
								4.59	-12244.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.679
								5.39	-10463.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	12.496
11	SLU	-9712.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13461.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.713
								4.59	-11464.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.405
								5.39	-9665.37	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	13.528
19	SLU	-11068.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14794.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	8.838
								4.59	-12790.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.223
								5.39	-10997.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.890
20	SLU	-9729.74	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13598.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.615
								4.59	-11549.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.321
								5.39	-9709.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	13.466
21	SLU	-10490.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14257.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.171
								4.59	-12243.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.679
								5.39	-10437.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	12.527
22	SLU	-9668.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13496.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.688
								4.59	-11464.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.405
								5.39	-9639.08	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	13.565
32	SLU	-11156.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14723.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	8.881
								4.59	-12790.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.222
								5.39	-11049.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.833
33	SLU	-9875.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13479.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.700
								4.59	-11550.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.320
								5.39	-9797.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	13.346
34	SLU	-10578.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14186.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.217
								4.59	-12244.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.679
								5.39	-10489.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	12.465
35	SLU	-9755.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13425.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.739
								4.59	-11464.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.405
								5.39	-9691.66	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	13.491
45	SLU	-11096.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14762.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	8.857
								4.59	-12791.60	-205.03	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.222
								5.39	-11017.40	-300.85	2.73	3.13	3.13	0.54	0.70	-101659.00	---	9.227
46	SLU	-9776.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13544.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.653
								4.59	-11551.30	-341.72	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.319
								5.39	-9743.60	-501.42	5.15	5.54	5.54	0.95	0.57	-82558.50	---	8.473
47	SLU	-10518.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14225.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.191
								4.59	-12245.00	-205.03	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.678
								5.39	-10457.50	-300.85	2.88	3.27	3.27	0.56	0.69	-100503.00	---	9.611
48	SLU	-9696.31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13464.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.711
								4.59	-11465.50	-205.03	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.404
								5.39	-9659.44	-300.85	3.11	3.51	3.51	0.60	0.68	-98623.40	---	10.210
58	SLU	-11128.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14755.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	8.861
								4.59	-12789.60	205.03	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.223
								5.39	-11029.30	300.85	-2.73	3.13	3.13	0.54	0.70	-101682.00	---	9.219
59	SLU	-9829.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13532.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.662
								4.59	-11548.00	341.72	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.322
								5.39	-9763.37	501.42	-5.14	5.53	5.53	0.95	0.57	-82640.90	---	8.464
60	SLU	-10550.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-14218.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.196
								4.59	-12243.00	205.03	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	10.680
								5.39	-10469.40	300.85	-2.87	3.27	3.27	0.56	0.69	-100529.00	---	9.602
61	SLU	-9728.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-13457.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	9.716
								4.59	-11463.50	205.03	---	---	0.80	0.14	0.90	-130752.00	---	11.406
								5.39	-9671.30	300.85	-3.11	3.51	3.51	0.60	0.68	-98653.60	---	10.201
9	SLU	0.00	0.00	403.45	403.45	0.00	1.00	5.39	-11112.60	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	11.280
								6.49	-7401.28	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	16.936
10	SLU	0.00	0.00	355.47	355.47	0.00	1.00	5.39	-10534.30	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	11.899
								6.49	-6878.41	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	18.223
11	SLU	0.00	0.00	296.23	296.23	0.00	1.00	5.39	-9712.17	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	12.906
								6.49	-6199.81	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	20.218
19	SLU	0.00	0.00	403.45	403.45	0.00	1.00	5.39	-11068.80	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	11.324
								6.49	-7405.37	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	16.926
20	SLU	0.00	0.00	296.23	296.23	0.00	1.00	5.39	-9729.74	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	12.883
								6.49	-6236.09	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	20.100
21	SLU	0.00	0.00	355.47	355.47	0.00	1.00	5.39	-10490.60	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	11.948
								6.49	-6882.50	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	18.212
22	SLU	0.00	0.00	296.23	296.23	0.00	1.00	5.39	-9668.45	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345		

Relazione di calcolo

								6.49	-6195.72	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	20.231
45	SLU	0.00	0.00	345.87	345.87	0.00	1.00	5.39	-11096.70	-300.85	2.71	3.21	3.21	0.55	0.68	-98417.90	---	8.869
								6.49	-7055.04	-254.02	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	17.767
46	SLU	0.00	0.00	200.26	200.26	0.00	1.00	5.39	-9776.19	-501.42	5.13	5.63	5.63	0.97	0.55	-79188.90	---	8.100
								6.49	-5652.20	-423.37	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	22.176
47	SLU	0.00	0.00	297.88	297.88	0.00	1.00	5.39	-10518.50	-300.85	2.86	3.36	3.36	0.58	0.67	-97232.60	---	9.244
								6.49	-6532.16	-254.02	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	19.189
48	SLU	0.00	0.00	238.64	238.64	0.00	1.00	5.39	-9696.31	-300.85	3.10	3.61	3.61	0.62	0.66	-95303.80	---	9.829
								6.49	-5853.57	-254.02	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	21.413
58	SLU	0.00	0.00	461.04	461.04	0.00	1.00	5.39	-11128.40	300.85	-2.70	3.21	3.21	0.55	0.68	-98479.40	---	8.849
								6.49	-7747.52	254.02	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	16.179
59	SLU	0.00	0.00	392.20	392.20	0.00	1.00	5.39	-9829.05	501.42	-5.10	5.60	5.60	0.96	0.55	-79408.30	---	8.079
								6.49	-6806.35	423.37	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	18.416
60	SLU	0.00	0.00	413.05	413.05	0.00	1.00	5.39	-10550.20	300.85	-2.85	3.35	3.35	0.57	0.67	-97301.00	---	9.223
								6.49	-7224.65	254.02	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	17.350
61	SLU	0.00	0.00	353.81	353.81	0.00	1.00	5.39	-9728.03	300.85	-3.09	3.60	3.60	0.62	0.66	-95384.30	---	9.805
								6.49	-6546.06	254.02	---	---	1.00	0.17	0.86	-125345.00	---	19.148

Maschio n. 15 (ver. statiche)

Xg=8.03 <m> Yg=6.38 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _s	a	p	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{yk0} SLU	f _{yk0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	109	9.80		0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11	
					126	9.80												
					124	9.80												
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		511	0.00	202	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					512	0.00	203	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-8304.61	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-13005.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.112
								1.60	-11091.80	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.821
								3.20	-7556.81	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.076
10	SLU	-8163.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12893.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.147
								1.60	-10950.60	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.883
								3.20	-7435.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.191
11	SLU	-8153.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12910.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.142
								1.60	-10949.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.884
								3.20	-7432.95	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.194
19	SLU	-8262.41	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-13058.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.095
								1.60	-11202.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.773
								3.20	-7580.94	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.054
20	SLU	-7900.44	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12796.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.179
								1.60	-10924.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.895
								3.20	-7302.12	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.323
21	SLU	-8121.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12946.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.130
								1.60	-11061.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.834
								3.20	-7459.82	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.168
22	SLU	-8111.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12963.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.125
								1.60	-11060.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.835
								3.20	-7457.07	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.171
32	SLU	-8346.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12952.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.128
								1.60	-10980.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.870
								3.20	-7532.68	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.099
33	SLU	-8041.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12619.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.237
								1.60	-10555.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	5.066
								3.20	-7221.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.405
34	SLU	-8205.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12840.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.164
								1.60	-10839.70	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.933
								3.20	-7411.57	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.215
35	SLU	-8195.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12857.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.159
								1.60	-10839.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.933
								3.20	-7841.82	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.218
45	SLU	-8553.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14444.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	3.702
								1.60	-11765.10	-151.43	1.29	2.09	2.09	0.36	0.70	-50439.30	---	4.287
								3.20	-7962.18	-82.60	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	6.716
46	SLU	-8385.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15106.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	3.540
								1.60	-11862.10	-252.38	2.13	2.93	2.93	0.50	0.63	-45227.90	---	3.813
								3.20	-7937.52	-137.66	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	6.737
47	SLU	-8412.16	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14333.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	3.731
								1.60	-11623.90	-151.43	1.30	2.10	2.10	0.36	0.70	-50341.90	---	4.331
								3.20	-7841.06	-82.60	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	6.820
48	SLU	-8402.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14349.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	3.727
								1.60	-11623.20	-151.43	1.30	2.10	2.10	0.36	0.70	-50341.40	---	4.331

Relazione di calcolo

								3.20	-7838.31	-82.60	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	6.822
58	SLU	-8055.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11566.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.623
								1.60	-10418.50	151.43	-1.45	2.25	2.25	0.39	0.68	-49402.70	---	4.742
								3.20	-7151.44	82.60	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.477
59	SLU	-7556.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10309.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	5.187
								1.60	-9617.67	252.39	-2.62	3.42	3.42	0.59	0.60	-43261.50	---	4.498
								3.20	-6586.30	137.66	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	8.119
60	SLU	-7914.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11454.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.668
								1.60	-10277.30	151.43	-1.47	2.27	2.27	0.39	0.68	-49278.20	---	4.795
								3.20	-7030.33	82.60	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.606
61	SLU	-7904.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11471.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-53474.20	---	4.662
								1.60	-10276.60	151.43	-1.47	2.27	2.27	0.39	0.68	-49277.60	---	4.795
								3.20	-7027.58	82.60	---	---	1.60	0.27	0.74	-53473.60	---	7.609
9	SLU	-7068.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8304.61	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.467
								3.50	-8073.08	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.710
								3.80	-7607.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.242
10	SLU	-6872.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8163.34	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.614
								3.50	-7926.95	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.870
								3.80	-7466.56	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.417
11	SLU	-6559.73	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8153.33	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.624
								3.50	-7904.75	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.895
								3.80	-7456.55	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.430
19	SLU	-6983.82	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8262.41	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.510
								3.50	-8033.66	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.753
								3.80	-7565.63	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.294
20	SLU	-6469.88	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-7900.44	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.900
								3.50	-7661.85	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	9.177
								3.80	-7203.66	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.761
21	SLU	-6787.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8121.15	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.658
								3.50	-7887.54	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.915
								3.80	-7424.37	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.471
22	SLU	-6474.85	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8111.13	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.669
								3.50	-7865.33	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.940
								3.80	-7414.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.484
32	SLU	-7153.58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8346.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.424
								3.50	-8112.49	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.668
								3.80	-7650.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.191
33	SLU	-6752.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8041.08	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.745
								3.50	-7793.24	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	9.023
								3.80	-7344.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.574
34	SLU	-6957.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8205.53	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.569
								3.50	-7966.37	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.827
								3.80	-7508.75	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.364
35	SLU	-6644.61	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8195.52	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.580
								3.50	-7944.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.851
								3.80	-7498.74	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.377
45	SLU	-7251.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8553.42	-82.60	0.97	1.07	1.07	0.18	0.90	-64777.10	---	7.573
								3.50	-8322.68	-45.17	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.449
								3.80	-7856.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	8.950
46	SLU	-6916.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8385.46	-137.66	1.64	1.75	1.75	0.30	0.84	-60426.90	---	7.206
								3.50	-8143.55	-75.28	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.635
								3.80	-7688.68	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.145
47	SLU	-7056.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8412.16	-82.60	0.98	1.09	1.09	0.19	0.90	-64672.70	---	7.688
								3.50	-8176.56	-45.17	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.600
								3.80	-7715.38	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.114
48	SLU	-6742.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8402.15	-82.60	0.98	1.09	1.09	0.19	0.90	-64665.20	---	7.696
								3.50	-8154.35	-45.17	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.623
								3.80	-7705.37	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.125
58	SLU	-6885.53	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-8055.79	82.60	-1.03	1.13	1.13	0.19	0.89	-64393.20	---	7.993
								3.50	-7823.47	45.17	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	8.988
								3.80	-7359.01	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.555
59	SLU	-6306.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-7556.06	137.66	-1.82	1.93	1.93	0.33	0.82	-59267.30	---	7.844
								3.50	-7311.54	75.28	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	9.617
								3.80	-6859.28	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	10.251
60	SLU	-6689.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-7914.52	82.60	-1.04	1.15	1.15	0.20	0.89	-64275.50	---	8.121
								3.50	-7677.35	45.17	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	9.159
								3.80	-7217.74	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.742
61	SLU	-6376.56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-7904.51	82.60	-1.04	1.15	1.15	0.20	0.89	-64266.90	---	8.130
								3.50	-7655.15	45.17	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.80	---	9.185
								3.80	-7207.73	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-70315.20	---	9.756
9	SLU	-7347.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7068.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.210
								4.59	-6940.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.380
								5.39	-6679.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	9.747
10	SLU	-7059.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6872.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.473
								4.59	-6709.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.703
								5.39	-6425.72	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.132
11	SLU	-6748.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6559.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.925
								4.59	-6413.43	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.151
								5.39	-6129.47	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.621

Relazione di calcolo

19	SLU	-7317.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6983.82	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.322
								4.59	-6879.03	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.464
								5.39	-6628.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	9.822
20	SLU	-6655.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6469.88	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.063
								4.59	-6311.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.315
								5.39	-6021.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.812
21	SLU	-7029.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6787.99	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.591
								4.59	-6648.24	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.793
								5.39	-6374.44	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.213
22	SLU	-6718.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6474.85	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.055
								4.59	-6352.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.249
								5.39	-6078.19	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.711
32	SLU	-7377.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7153.58	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.101
								4.59	-7001.58	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.298
								5.39	-6730.62	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	9.673
33	SLU	-6756.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6752.81	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.641
								4.59	-6515.85	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.992
								5.39	-6192.03	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.514
34	SLU	-7090.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6957.75	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.357
								4.59	-6770.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.615
								5.39	-6477.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.051
35	SLU	-6779.28	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6644.61	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.798
								4.59	-6474.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.055
								5.39	-6180.75	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.20	---	10.533
45	SLU	-6775.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7251.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	8.977
								4.59	-6763.16	-102.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.626
								5.39	-6330.83	-149.80	2.37	2.76	2.76	0.47	0.73	-52434.90	---	8.282
46	SLU	-5753.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6916.63	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.413
								4.59	-6118.48	-170.15	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.640
								5.39	-5525.70	-249.67	4.52	4.92	4.92	0.84	0.60	-43579.40	---	7.887
47	SLU	-6488.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7056.04	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.227
								4.59	-6532.37	-102.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.966
								5.39	-6077.20	-149.80	2.46	2.86	2.86	0.49	0.72	-51799.40	---	8.524
48	SLU	-6177.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6742.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.655
								4.59	-6236.28	-102.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.440
								5.39	-5780.96	-149.80	2.59	2.99	2.99	0.51	0.71	-51166.70	---	8.851
58	SLU	-7919.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6885.53	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.455
								4.59	-7117.45	102.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.147
								5.39	-7027.86	149.80	-2.13	2.53	2.53	0.43	0.75	-53945.00	---	7.676
59	SLU	-7659.03	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6306.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.324
								4.59	-6708.97	170.15	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.704
								5.39	-6687.42	249.67	-3.73	4.13	4.13	0.71	0.65	-46669.80	---	6.979
60	SLU	-7631.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6689.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.732
								4.59	-6886.66	102.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.454
								5.39	-6774.23	149.80	-2.21	2.61	2.61	0.45	0.74	-53431.50	---	7.887
61	SLU	-7320.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6376.56	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	10.210
								4.59	-6590.58	102.09	---	---	0.80	0.14	0.90	-65103.50	---	9.878
								5.39	-6477.99	149.80	-2.31	2.71	2.71	0.46	0.73	-52780.80	---	8.148
9	SLU	0.00	0.00	200.89	200.89	0.00	1.00	5.39	-7347.58	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	8.494
								6.49	-4221.14	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	14.785
10	SLU	0.00	0.00	176.99	176.99	0.00	1.00	5.39	-7059.77	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	8.840
								6.49	-4028.60	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	15.492
11	SLU	0.00	0.00	147.50	147.50	0.00	1.00	5.39	-6748.90	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	9.248
								6.49	-3802.13	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	16.415
19	SLU	0.00	0.00	200.89	200.89	0.00	1.00	5.39	-7317.21	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	8.529
								6.49	-4179.31	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	14.933
20	SLU	0.00	0.00	147.50	147.50	0.00	1.00	5.39	-6655.52	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	9.377
								6.49	-3719.36	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	16.780
21	SLU	0.00	0.00	176.99	176.99	0.00	1.00	5.39	-7029.39	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	8.879
								6.49	-3986.78	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	15.655
22	SLU	0.00	0.00	147.50	147.50	0.00	1.00	5.39	-6718.53	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	9.289
								6.49	-3760.30	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	16.597
32	SLU	0.00	0.00	200.89	200.89	0.00	1.00	5.39	-7377.96	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	8.459
								6.49	-4262.96	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	14.640
33	SLU	0.00	0.00	147.50	147.50	0.00	1.00	5.39	-6756.77	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	9.237
								6.49	-3858.78	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	16.174
34	SLU	0.00	0.00	176.99	176.99	0.00	1.00	5.39	-7090.15	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	8.803
								6.49	-4070.43	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	15.333
35	SLU	0.00	0.00	147.50	147.50	0.00	1.00	5.39	-6779.28	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	9.206
								6.49	-3843.95	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	16.236
45	SLU	0.00	0.00	172.22	172.21	0.00	1.00	5.39	-6775.85	-149.80	2.21	2.71	2.71	0.47	0.71	-51481.40	---	7.598
								6.49	-3967.40	-126.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	15.731
46	SLU	0.00	0.00	99.71	99.71	0.00	1.00	5.39	-5753.25	-249.67	4.34	4.84	4.84	0.83	0.59	-42555.70	---	7.397
								6.49	-3366.17	-210.80	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	18.541
47	SLU	0.00	0.00	148.32	148.32	0.00	1.00	5.39	-6488.04	-149.80	2.31	2.81	2.81	0.48	0.70	-50853.90	---	7.838
								6.49	-3774.86	-126.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	16.533
48	SLU	0.00	0.00	118.83	118.83	0.00	1.00	5.39	-6177.17	-149.80	2.43	2.93	2.93	0.50	0.69	-50137.10	---	8.117
								6.49	-3548.39	-126.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	17.589
58	SLU	0.00	0.00	229.56	229.56	0.00	1.00	5.39	-7919.32	149.80	-1.89	2.39	2.39	0.41	0.74	-53523.80	---	6.759

Relazione di calcolo

								6.49	-4474.88	126.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	13.947
59	SLU	0.00	0.00	195.28	195.28	0.00	1.00	5.39	-7659.03	249.67	-3.26	3.76	3.76	0.64	0.65	-46831.60	---	6.115
								6.49	-4211.97	210.80	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	14.818
60	SLU	0.00	0.00	205.66	205.66	0.00	1.00	5.39	-7631.50	149.80	-1.96	2.47	2.47	0.42	0.74	-53067.40	---	6.954
								6.49	-4282.35	126.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	14.574
61	SLU	0.00	0.00	176.17	176.17	0.00	1.00	5.39	-7320.64	149.80	-2.05	2.55	2.55	0.44	0.73	-52534.10	---	7.176
								6.49	-4055.87	126.48	---	---	1.00	0.17	0.86	-62411.40	---	15.388

Maschio n. 16 (ver. statiche)

Xg=11.88 <m> Yg=6.38 <m> L=1.25 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d _i	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VK0}	f _{Vd0 SLU}	f _{Vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	114	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
					113	9.80												
					113	0.00	122	0.00										
					115	0.00	121	0.00										
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		512	0.00	203	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
					519	0.00	204	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-11609.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15474.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.615
								1.60	-14282.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.916
								3.20	-11864.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.715
10	SLU	-11368.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15283.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.660
								1.60	-14009.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.993
								3.20	-11599.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.822
11	SLU	-11554.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15762.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.549
								1.60	-14285.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.916
								3.20	-11798.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.741
19	SLU	-11548.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15398.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.633
								1.60	-14155.30	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.952
								3.20	-11771.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.752
20	SLU	-10992.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15025.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.723
								1.60	-13513.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.139
								3.20	-11150.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	5.016
21	SLU	-11307.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15207.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.678
								1.60	-13882.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.029
								3.20	-11505.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.861
22	SLU	-11492.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15686.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.566
								1.60	-14158.30	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.951
								3.20	-11704.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.779
32	SLU	-11670.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15550.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.597
								1.60	-14409.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.882
								3.20	-11957.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.678
33	SLU	-11196.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15279.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.661
								1.60	-13936.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.014
								3.20	-11461.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.880
34	SLU	-11429.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15360.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.642
								1.60	-14136.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.957
								3.20	-11692.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.784
35	SLU	-11615.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15839.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.531
								1.60	-14411.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.881
								3.20	-11891.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.704
45	SLU	-10962.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12630.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.428
								1.60	-13253.90	-79.83	0.60	1.40	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.220
								3.20	-11337.00	-43.54	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.934
46	SLU	-10016.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10413.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	5.372
								1.60	-12011.00	-133.06	1.11	1.91	1.91	0.33	0.71	-53929.40	---	4.490
								3.20	-10427.10	-72.58	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	5.364
47	SLU	-10721.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12440.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.496
								1.60	-12981.00	-79.83	0.61	1.42	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.309
								3.20	-11071.80	-43.54	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	5.052
48	SLU	-10907.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12919.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.330
								1.60	-13256.80	-79.83	0.60	1.40	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	4.219
								3.20	-11270.80	-43.54	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.963
58	SLU	-12256.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-18318.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.054
								1.60	-15310.40	79.83	-0.52	1.32	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.653
								3.20	-12391.70	43.55	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.514
59	SLU	-12173.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-19892.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	2.812
								1.60	-15438.40	133.06	-0.86	1.66	1.66	0.28	0.74	-55532.00	---	3.597
								3.20	-12185.00	72.58	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.590

Relazione di calcolo

60	SLU	-12015.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-18127.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.086
								1.60	-15037.50	79.84	-0.53	1.33	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.720
								3.20	-12126.50	43.55	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.613
61	SLU	-12201.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-18606.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.006
								1.60	-15313.30	79.83	-0.52	1.32	1.60	0.27	0.74	-55935.20	---	3.653
								3.20	-12325.50	43.55	---	---	1.60	0.27	0.74	-55934.90	---	4.538
9	SLU	-5890.83	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11609.30	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.336
								3.50	-11341.10	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.485
								3.80	-11096.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.628
10	SLU	-5644.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11368.40	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.470
								3.50	-11101.40	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.625
								3.80	-10855.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.776
11	SLU	-5179.74	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11554.10	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.366
								3.50	-11289.90	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.515
								3.80	-11041.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.662
19	SLU	-5879.73	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11548.00	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.369
								3.50	-11281.30	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.520
								3.80	-11035.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.665
20	SLU	-5342.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-10992.60	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.691
								3.50	-10729.20	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.855
								3.80	-10479.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	7.018
21	SLU	-5633.07	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11307.10	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.505
								3.50	-11041.50	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.661
								3.80	-10794.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.814
22	SLU	-5168.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11492.80	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.400
								3.50	-11230.10	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.550
								3.80	-10979.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.699
32	SLU	-5901.93	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11670.50	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.302
								3.50	-11401.00	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.451
								3.80	-11157.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.592
33	SLU	-5379.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11196.90	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.569
								3.50	-10928.70	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.730
								3.80	-10684.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.884
34	SLU	-5655.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11429.60	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.435
								3.50	-11161.20	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.590
								3.80	-10916.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.738
35	SLU	-5190.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11615.40	-0.00	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.332
								3.50	-11349.80	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.480
								3.80	-11102.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.625
45	SLU	-5125.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-10962.30	-43.55	0.40	0.50	0.50	0.09	0.95	-71584.80	---	6.530
								3.50	-10699.60	-23.81	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.874
								3.80	-10449.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	7.039
46	SLU	-4085.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-10016.50	-72.58	0.72	0.83	0.83	0.14	0.92	-69381.50	---	6.927
								3.50	-9759.81	-39.69	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	7.536
								3.80	-9503.64	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	7.739
47	SLU	-4878.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-10721.40	-43.55	0.41	0.51	0.51	0.09	0.95	-71524.70	---	6.671
								3.50	-10459.90	-23.81	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	7.032
								3.80	-10208.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	7.205
48	SLU	-4414.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-10907.10	-43.55	0.40	0.50	0.50	0.09	0.95	-71571.30	---	6.562
								3.50	-10648.40	-23.81	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.907
								3.80	-10394.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	7.076
58	SLU	-6656.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12256.20	43.55	-0.36	0.46	0.46	0.08	0.95	-71867.10	---	5.864
								3.50	-11982.60	23.81	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.138
								3.80	-11743.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.263
59	SLU	-6636.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12173.00	72.58	-0.60	0.70	0.70	0.12	0.93	-70245.50	---	5.771
								3.50	-11898.10	39.69	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.182
								3.80	-11660.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.308
60	SLU	-6409.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12015.30	43.55	-0.36	0.47	0.47	0.08	0.95	-71819.20	---	5.977
								3.50	-11742.90	23.81	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.264
								3.80	-11502.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.394
61	SLU	-5945.16	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12201.00	43.55	-0.36	0.46	0.46	0.08	0.95	-71856.30	---	5.889
								3.50	-11931.40	23.81	---	---	0.21	0.04	0.97	-73552.00	---	6.165
								3.80	-11688.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-73551.70	---	6.293
9	SLU	-6532.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5890.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.560
								4.59	-5744.32	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.855
								5.39	-5964.52	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.418
10	SLU	-6123.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5644.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.066
								4.59	-5451.27	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.492
								5.39	-5600.76	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.159
11	SLU	-5487.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5179.74	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.147
								4.59	-4936.25	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.796
								5.39	-5023.99	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.555
19	SLU	-6470.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5879.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.582
								4.59	-5722.91	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.899
								5.39	-5915.91	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.511
20	SLU	-5498.14	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5342.37	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.747
								4.59	-5059.41	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.460
								5.39	-5063.42	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.449
21	SLU	-6060.94	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5633.07	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.089

Relazione di calcolo

								4.59	-5429.86	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.542
								5.39	-5552.16	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.265
22	SLU	-5425.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5168.64	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.176
								4.59	-4914.84	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.856
								5.39	-4975.38	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.687
32	SLU	-6595.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5901.93	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.539
								4.59	-5765.72	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.811
								5.39	-6013.13	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.325
33	SLU	-5706.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5379.38	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.659
								4.59	-5130.76	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.273
								5.39	-5225.45	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.032
34	SLU	-6185.74	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5655.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.042
								4.59	-5472.67	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.444
								5.39	-5649.37	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.054
35	SLU	-5550.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5190.85	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.119
								4.59	-4957.65	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.736
								5.39	-5072.60	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.425
45	SLU	-6258.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5125.42	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.287
								4.59	-5192.56	-53.82	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.115
								5.39	-5619.13	-78.97	1.41	1.80	1.80	0.31	0.81	-61315.00	---	10.912
46	SLU	-5145.89	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4085.19	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	16.670
								4.59	-4175.50	-89.70	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	16.309
								5.39	-4568.78	-131.62	2.88	3.28	3.28	0.56	0.69	-52328.60	---	11.454
47	SLU	-5849.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4878.76	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.958
								4.59	-4899.51	-53.82	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	13.899
								5.39	-5255.37	-78.97	1.50	1.90	1.90	0.33	0.80	-60660.20	---	11.543
48	SLU	-5214.05	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4414.33	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	15.427
								4.59	-4384.49	-53.82	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	15.532
								5.39	-4678.60	-78.97	1.69	2.09	2.09	0.36	0.79	-59413.20	---	12.699
58	SLU	-6806.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6656.24	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	10.231
								4.59	-6296.07	53.82	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	10.816
								5.39	-6309.91	78.97	-1.25	1.65	1.65	0.28	0.83	-62350.70	---	9.881
59	SLU	-6058.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6636.57	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	10.261
								4.59	-6014.68	89.70	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.322
								5.39	-5720.09	131.62	-2.30	2.70	2.70	0.46	0.73	-55286.50	---	9.665
60	SLU	-6397.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6409.58	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	10.625
								4.59	-6003.02	53.82	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.344
								5.39	-5946.16	78.97	-1.33	1.73	1.73	0.30	0.82	-61835.40	---	10.399
61	SLU	-5761.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5945.16	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	11.455
								4.59	-5488.00	53.82	---	---	0.80	0.14	0.90	-68099.80	---	12.409
								5.39	-5369.38	78.97	-1.47	1.87	1.87	0.32	0.81	-60875.00	---	11.337
9	SLU	0.00	0.00	210.13	210.13	0.00	1.00	5.39	-6532.64	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	9.993
								6.49	-4248.66	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	15.366
10	SLU	0.00	0.00	185.14	185.14	0.00	1.00	5.39	-6123.34	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	10.662
								6.49	-3938.87	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	16.574
11	SLU	0.00	0.00	154.28	154.28	0.00	1.00	5.39	-5487.79	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	11.896
								6.49	-3478.32	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	18.769
19	SLU	0.00	0.00	210.13	210.13	0.00	1.00	5.39	-6470.24	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	10.090
								6.49	-4228.37	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	15.440
20	SLU	0.00	0.00	154.28	154.28	0.00	1.00	5.39	-5498.14	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	11.874
								6.49	-3513.16	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	18.583
21	SLU	0.00	0.00	185.14	185.14	0.00	1.00	5.39	-6060.94	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	10.771
								6.49	-3918.58	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	16.660
22	SLU	0.00	0.00	154.28	154.28	0.00	1.00	5.39	-5425.40	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	12.033
								6.49	-3458.04	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	18.879
32	SLU	0.00	0.00	210.13	210.13	0.00	1.00	5.39	-6595.04	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	9.899
								6.49	-4268.94	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	15.293
33	SLU	0.00	0.00	154.28	154.28	0.00	1.00	5.39	-5706.13	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	11.441
								6.49	-3580.78	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	18.232
34	SLU	0.00	0.00	185.14	185.14	0.00	1.00	5.39	-6185.74	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	10.554
								6.49	-3959.16	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	16.489
35	SLU	0.00	0.00	154.28	154.28	0.00	1.00	5.39	-5550.19	0.00	-0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	11.762
								6.49	-3498.61	0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	18.660
45	SLU	0.00	0.00	180.14	180.14	0.00	1.00	5.39	-6258.90	-56.45	0.90	1.40	1.40	0.24	0.83	-62610.20	---	10.003
								6.49	-3920.12	-47.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	16.654
46	SLU	0.00	0.00	104.30	104.30	0.00	1.00	5.39	-5145.89	-94.09	1.83	2.33	2.33	0.40	0.75	-56409.70	---	10.962
								6.49	-2999.42	-79.44	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	21.765
47	SLU	0.00	0.00	155.15	155.15	0.00	1.00	5.39	-5849.60	-56.45	0.97	1.47	1.47	0.25	0.82	-62187.80	---	10.631
								6.49	-3610.34	-47.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	18.082
48	SLU	0.00	0.00	124.29	124.29	0.00	1.00	5.39	-5214.05	-56.45	1.08	1.59	1.59	0.27	0.81	-61400.50	---	11.776
								6.49	-3149.79	-47.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	20.726
58	SLU	0.00	0.00	240.12	240.12	0.00	1.00	5.39	-6806.38	56.45	-0.83	1.33	1.33	0.23	0.84	-63095.70	---	9.270
								6.49	-4577.19	47.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	14.263
59	SLU	0.00	0.00	204.27	204.27	0.00	1.00	5.39	-6058.37	94.09	-1.55	2.06	2.06	0.35	0.77	-58252.70	---	9.615
								6.49	-4094.53	79.44	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	15.944
60	SLU	0.00	0.00	215.13	215.13	0.00	1.00	5.39	-6397.08	56.45	-0.88	1.39	1.39	0.24	0.83	-62740.60	---	9.808
								6.49	-4267.40	47.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	15.298
61	SLU	0.00	0.00	184.28	184.28	0.00	1.00	5.39	-5761.54	56.45	-0.98	1.48	1.48	0.25	0.82	-62089.10	---	10.777
								6.49	-3806.86	47.67	---	---	1.00	0.17	0.86	-65283.80	---	17.149

Maschio n. 17 (ver. statiche)

Xg=15.23 <m> Yg=6.38 <m> L=2.54 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{vk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00			119	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
							118	9.80										
							117	9.80										
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
5.39	7.58	35.00	2.01		519	0.00	204	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-12212.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16986.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.691
								1.60	-16478.80	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.897
								3.20	-13103.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.674
10	SLU	-11894.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16664.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.821
								1.60	-16128.60	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.047
								3.20	-12785.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.890
11	SLU	-11905.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16935.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.712
								1.60	-16255.00	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.992
								3.20	-12871.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.831
19	SLU	-12168.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16847.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.747
								1.60	-16391.30	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.934
								3.20	-13062.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.701
20	SLU	-11444.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16053.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.080
								1.60	-15569.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.300
								3.20	-12341.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	9.210
21	SLU	-11850.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16525.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.878
								1.60	-16041.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.086
								3.20	-12744.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.918
22	SLU	-11861.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16796.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.767
								1.60	-16167.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.030
								3.20	-12830.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.859
32	SLU	-12256.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17125.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.637
								1.60	-16566.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.861
								3.20	-13143.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.647
33	SLU	-11591.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16517.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.881
								1.60	-15860.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.166
								3.20	-12477.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	9.109
34	SLU	-11938.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16803.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.764
								1.60	-16216.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.009
								3.20	-12826.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.861
35	SLU	-11949.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17074.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.657
								1.60	-16342.60	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.955
								3.20	-12912.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.803
45	SLU	-11741.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16589.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.851
								1.60	-15858.40	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.167
								3.20	-12602.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	9.019
46	SLU	-10733.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15624.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.274
								1.60	-14680.90	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.742
								3.20	-11575.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	9.819
47	SLU	-11423.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16267.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.987
								1.60	-15508.20	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.329
								3.20	-12285.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	9.252
48	SLU	-11435.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16538.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.872
								1.60	-15634.60	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	7.270
								3.20	-12371.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	9.188
58	SLU	-12683.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17382.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.539
								1.60	-17099.30	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.647
								3.20	-13603.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.355
59	SLU	-12302.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16946.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.707
								1.60	-16749.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.786
								3.20	-13243.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.583
60	SLU	-12364.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17061.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.662
								1.60	-16749.10	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.786
								3.20	-13286.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.555
61	SLU	-12376.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-17331.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.558
								1.60	-16875.50	0.00	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-113661.00	---	6.735
								3.20	-13371.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-113660.00	---	8.500
9	SLU	-8087.26	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12212.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.238
								3.50	-11949.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.507
								3.80	-11616.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.866

Relazione di calcolo

10	SLU	-7736.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11894.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.566
								3.50	-11630.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.850
								3.80	-11297.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.229
11	SLU	-7235.44	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11905.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.553
								3.50	-11644.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.835
								3.80	-11309.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.215
19	SLU	-8025.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12168.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.282
								3.50	-11904.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.555
								3.80	-11572.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.915
20	SLU	-7221.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11444.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.059
								3.50	-11178.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.370
								3.80	-10848.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.777
21	SLU	-7674.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11850.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.613
								3.50	-11585.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.900
								3.80	-11253.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.280
22	SLU	-7173.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11861.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.600
								3.50	-11599.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.885
								3.80	-11265.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.267
32	SLU	-8149.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12256.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.194
								3.50	-11995.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.460
								3.80	-11660.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.818
33	SLU	-7428.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11591.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.894
								3.50	-11329.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.191
								3.80	-10994.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.593
34	SLU	-7798.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11938.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.520
								3.50	-11676.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.800
								3.80	-11341.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.178
35	SLU	-7297.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11949.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.507
								3.50	-11689.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.785
								3.80	-11353.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.164
45	SLU	-7570.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11741.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.729
								3.50	-11474.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.025
								3.80	-11145.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.409
46	SLU	-6463.44	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-10733.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.925
								3.50	-10461.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	14.286
								3.80	-10137.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	14.743
47	SLU	-7219.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11423.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.084
								3.50	-11155.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.398
								3.80	-10827.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.804
48	SLU	-6718.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11435.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.070
								3.50	-11168.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	13.382
								3.80	-10838.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	13.789
58	SLU	-8604.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12683.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	11.784
								3.50	-12425.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.028
								3.80	-12086.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.365
59	SLU	-8187.05	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12302.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.149
								3.50	-12046.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.406
								3.80	-11706.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.767
60	SLU	-8253.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12364.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.088
								3.50	-12106.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.345
								3.80	-11768.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.700
61	SLU	-7752.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12376.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.076
								3.50	-12119.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149458.00	---	12.332
								3.80	-11780.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-149455.00	---	12.687
9	SLU	-3699.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-8087.26	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.111
								4.59	-7772.62	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.803
								5.39	-7392.40	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.719
10	SLU	-3530.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7736.58	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.886
								4.59	-7414.41	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.663
								5.39	-7030.69	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.682
11	SLU	-3337.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7235.44	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.125
								4.59	-6937.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.946
								5.39	-6580.94	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	21.027
19	SLU	-3735.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-8025.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.243
								4.59	-7722.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.919
								5.39	-7356.42	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.811
20	SLU	-3395.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7221.58	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.162
								4.59	-6911.74	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.021
								5.39	-6547.39	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	21.135
21	SLU	-3566.71	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7674.39	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.031
								4.59	-7364.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.790
								5.39	-6994.71	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.783
22	SLU	-3373.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7173.24	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.291
								4.59	-6887.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.090
								5.39	-6544.96	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	21.143
32	SLU	-3662.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-8149.45	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	16.980
								4.59	-7822.54	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.690
								5.39	-7428.38	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.628
33	SLU	-3273.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7428.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.627

Relazione di calcolo

								4.59	-7078.14	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.550
								5.39	-6667.33	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.755
34	SLU	-3493.94	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7798.78	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.744
								4.59	-7464.33	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.539
								5.39	-7066.67	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.582
35	SLU	-3300.81	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7297.63	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.962
								4.59	-6987.75	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.803
								5.39	-6616.92	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.913
45	SLU	-3261.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7570.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.279
								4.59	-7167.26	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.307
								5.39	-6713.99	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.610
46	SLU	-2604.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6463.44	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	21.410
								4.59	-5986.01	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	23.117
								5.39	-5476.68	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	25.267
47	SLU	-3092.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7219.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.167
								4.59	-6809.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.323
								5.39	-6352.28	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	21.784
48	SLU	-2899.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6718.35	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	20.597
								4.59	-6332.47	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	21.852
								5.39	-5902.53	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	23.444
58	SLU	-4137.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-8604.34	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	16.082
								4.59	-8377.98	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	16.517
								5.39	-8070.81	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.146
59	SLU	-4064.75	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-8187.05	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	16.902
								4.59	-8003.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.289
								5.39	-7738.04	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.883
60	SLU	-3968.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-8253.67	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	16.766
								4.59	-8019.77	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.255
								5.39	-7709.10	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.950
61	SLU	-3775.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-7752.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	17.849
								4.59	-7543.19	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	18.345
								5.39	-7259.35	0.01	-0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-138379.00	---	19.062
9	SLU	0.00	0.00	426.99	426.99	0.00	1.00	5.39	-3699.19	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	35.861
								6.49	-5234.54	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	25.343
10	SLU	0.00	0.00	376.20	376.20	0.00	1.00	5.39	-3530.32	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	37.576
								6.49	-4961.75	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	26.736
11	SLU	0.00	0.00	313.51	313.51	0.00	1.00	5.39	-3337.19	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	39.751
								6.49	-4653.84	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	28.505
19	SLU	0.00	0.00	426.99	426.99	0.00	1.00	5.39	-3735.58	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	35.512
								6.49	-5276.43	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	25.141
20	SLU	0.00	0.00	313.51	313.51	0.00	1.00	5.39	-3395.20	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	39.072
								6.49	-4708.20	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	28.176
21	SLU	0.00	0.00	376.20	376.20	0.00	1.00	5.39	-3566.71	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	37.193
								6.49	-5003.64	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	26.512
22	SLU	0.00	0.00	313.51	313.51	0.00	1.00	5.39	-3373.58	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	39.322
								6.49	-4695.73	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	28.250
32	SLU	0.00	0.00	426.99	426.99	0.00	1.00	5.39	-3662.80	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	36.217
								6.49	-5192.65	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	25.547
33	SLU	0.00	0.00	313.51	313.51	0.00	1.00	5.39	-3273.91	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	40.519
								6.49	-4568.57	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	29.037
34	SLU	0.00	0.00	376.20	376.20	0.00	1.00	5.39	-3493.94	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	37.968
								6.49	-4919.86	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	26.963
35	SLU	0.00	0.00	313.51	313.51	0.00	1.00	5.39	-3300.81	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	40.189
								6.49	-4611.95	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	28.764
45	SLU	0.00	0.00	366.05	366.05	0.00	1.00	5.39	-3261.08	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	40.679
								6.49	-4738.70	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	27.994
46	SLU	0.00	0.00	211.94	211.94	0.00	1.00	5.39	-2604.37	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	50.936
								6.49	-3811.99	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	34.800
47	SLU	0.00	0.00	315.26	315.26	0.00	1.00	5.39	-3092.21	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	42.900
								6.49	-4465.92	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	29.704
48	SLU	0.00	0.00	252.56	252.56	0.00	1.00	5.39	-2899.08	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	45.758
								6.49	-4158.01	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	31.904
58	SLU	0.00	0.00	487.93	487.93	0.00	1.00	5.39	-4137.30	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	32.064
								6.49	-5730.38	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	23.150
59	SLU	0.00	0.00	415.07	415.07	0.00	1.00	5.39	-4064.75	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	32.636
								6.49	-5464.78	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	24.275
60	SLU	0.00	0.00	437.14	437.14	0.00	1.00	5.39	-3968.43	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	33.428
								6.49	-5457.59	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	24.307
61	SLU	0.00	0.00	374.45	374.45	0.00	1.00	5.39	-3775.30	-0.00	0.00	0.50	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	35.138
								6.49	-5149.68	-0.00	---	---	1.00	0.17	0.86	-132657.00	---	25.760

Maschio n. 18 (ver. statiche)

Xg=20.56 <m> Yg=6.38 <m> L=8.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VR0}	f _{VR0 SLU}	f _{VR0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>

Relazione di calcolo

0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.60	-0.00					0.30	0.00	1.00	1.71	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.41					458	9.80	0.70	0.00	1.00	4.03	46.60	17.26	3.00	1.11	1.11
								459	9.80									

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
	9	SLU	-16078.60	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-27660.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.136
								1.60	-21598.20	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	16.823
								3.20	-16435.00	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	22.109
	10	SLU	-15419.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26965.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.475
								1.60	-20908.00	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.379
								3.20	-15759.20	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	23.057
	11	SLU	-14643.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26240.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.847
								1.60	-20130.60	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	18.050
								3.20	-14972.50	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	24.268
	19	SLU	-16226.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-28021.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	12.967
								1.60	-21879.00	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	16.608
								3.20	-16628.50	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	21.851
	20	SLU	-14844.80	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26698.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.610
								1.60	-20513.30	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.713
								3.20	-15238.30	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	23.845
	21	SLU	-15567.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-27326.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.297
								1.60	-21188.80	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.148
								3.20	-15952.80	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	22.777
	22	SLU	-14791.40	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26601.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.659
								1.60	-20411.40	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.802
								3.20	-15166.10	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	23.959
	32	SLU	-15930.60	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-27298.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.310
								1.60	-21317.40	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.045
								3.20	-16241.40	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	22.372
	33	SLU	-14351.70	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-25494.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	14.252
								1.60	-19577.40	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	18.560
								3.20	-14593.20	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	24.899
	34	SLU	-15271.60	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26603.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.658
								1.60	-20627.20	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.615
								3.20	-15565.70	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	23.343
	35	SLU	-14495.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-25879.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	14.040
								1.60	-19849.80	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	18.305
								3.20	-14779.00	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	24.586
	45	SLU	-15363.70	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26439.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.743
								1.60	-20607.90	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.632
								3.20	-15640.20	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	23.232
	46	SLU	-13406.70	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24061.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	15.101
								1.60	-18394.90	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	19.753
								3.20	-13591.10	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	26.735
	47	SLU	-14704.60	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-25744.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	14.114
								1.60	-19917.70	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	18.243
								3.20	-14964.40	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	24.281
	48	SLU	-13928.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-25019.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	14.523
								1.60	-19140.30	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	18.984
								3.20	-14177.70	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	25.629
	58	SLU	-16793.50	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-28881.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	12.581
								1.60	-22588.50	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	16.086
								3.20	-17229.80	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	21.089
	59	SLU	-15789.80	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-28131.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	12.916
								1.60	-21695.80	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	16.748
								3.20	-16240.40	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	22.374
	60	SLU	-16134.40	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-28186.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	12.891
								1.60	-21898.30	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	16.593
								3.20	-16554.00	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	21.950
	61	SLU	-15358.40	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-27461.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	13.232
								1.60	-21120.90	0.01	---	---	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	17.204
								3.20	-15767.30	0.01	-0.00	0.80	1.60	0.27	0.74	-363356.00	---	23.045
	9	SLU	-13558.00	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-16078.60	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	29.377
								3.50	-15114.40	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	31.251
								3.80	-14172.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	33.329
	10	SLU	-12933.40	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-15419.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	30.633
								3.50	-14456.00	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.675
								3.80	-13513.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	34.954
	11	SLU	-12194.70	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-14643.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.256
								3.50	-13680.70	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	34.526
								3.80	-12737.00	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	37.084
	19	SLU	-13671.50	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-16226.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	29.110
								3.50	-15262.30	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	30.949
								3.80	-14320.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	32.985
	20	SLU	-12345.70	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-14844.80	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	31.819
								3.50	-13882.00	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	34.026
								3.80	-12938.40	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	36.507
	21	SLU	-13047.00	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-15567.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	30.342
								3.50	-14603.90	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.344
								3.80	-13661.00	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	34.576
	22	SLU	-12308.30	-0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-14791.40	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	31.934

Relazione di calcolo

33	SLU	-11967.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-14351.70	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.912
								3.50	-13389.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	35.278
								3.80	-12445.30	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	37.954
34	SLU	-12819.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-15271.60	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	30.930
								3.50	-14308.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	33.012
								3.80	-13365.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	35.341
35	SLU	-12081.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-14495.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.586
								3.50	-13532.80	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	34.904
								3.80	-12589.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	37.520
45	SLU	-12903.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-15363.70	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	30.744
								3.50	-14401.90	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.797
								3.80	-13457.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	35.100
46	SLU	-11065.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-13406.70	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	35.232
								3.50	-12448.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	37.945
								3.80	-11500.30	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	41.072
47	SLU	-12278.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-14704.60	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.122
								3.50	-13743.60	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	34.368
								3.80	-12798.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	36.907
48	SLU	-11540.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-13928.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	33.912
								3.50	-12968.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	36.423
								3.80	-12022.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	39.289
58	SLU	-14212.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-16793.50	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	28.127
								3.50	-15826.90	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	29.845
								3.80	-14887.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	31.729
59	SLU	-13247.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-15789.80	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	29.915
								3.50	-14823.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	31.866
								3.80	-13883.30	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	34.022
60	SLU	-13588.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-16134.40	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	29.276
								3.50	-15168.50	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	31.140
								3.80	-14228.00	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	33.198
61	SLU	-12849.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	3.20	-15358.40	0.00	-0.00	0.15	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	30.755
								3.50	-14393.20	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472345.00	---	32.817
								3.80	-13451.90	0.00	---	---	0.30	0.05	0.96	-472343.00	---	35.113
9	SLU	0.00	0.00	0.00	1490.69	9.80	10.51	3.80	-13558.00	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289028.00	---	21.318
								4.59	-10213.50	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	28.299
10	SLU	0.00	0.00	0.00	1313.40	9.80	10.51	3.80	-12933.40	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	22.347
								4.59	-9630.46	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	30.012
11	SLU	0.00	0.00	0.00	1094.51	9.80	10.51	3.80	-12194.70	0.01	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289028.00	---	23.701
								4.59	-8928.34	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	32.372
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1490.69	9.80	10.51	3.80	-13671.50	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	21.141
								4.59	-10304.90	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	28.048
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1094.51	9.80	10.51	3.80	-12345.70	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	23.411
								4.59	-9057.96	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	31.909
21	SLU	0.00	0.00	0.00	1313.40	9.80	10.51	3.80	-13047.00	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	22.153
								4.59	-9721.82	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	29.730
22	SLU	0.00	0.00	0.00	1094.51	9.80	10.51	3.80	-12308.30	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	23.482
								4.59	-9019.70	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	32.044
32	SLU	0.00	0.00	0.00	1490.69	9.80	10.51	3.80	-13444.40	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	21.498
								4.59	-10122.20	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	28.554
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1094.51	9.80	10.51	3.80	-11967.10	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	24.152
								4.59	-8753.41	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	33.019
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1313.40	9.80	10.51	3.80	-12819.80	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	22.545
								4.59	-9539.10	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	30.300
35	SLU	0.00	0.00	0.00	1094.51	9.80	10.51	3.80	-12081.10	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	23.924
								4.59	-8836.97	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	32.707
45	SLU	0.00	0.00	0.00	1277.94	9.80	10.51	3.80	-12903.30	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	22.399
								4.59	-9630.95	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	30.011
46	SLU	0.00	0.00	0.00	739.91	9.80	10.51	3.80	-11065.30	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	26.120
								4.59	-7934.71	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	36.426
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1100.64	9.80	10.51	3.80	-12278.70	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289026.00	---	23.539
								4.59	-9047.88	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	31.945
48	SLU	0.00	0.00	0.00	881.75	9.80	10.51	3.80	-11540.00	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	25.046
								4.59	-8345.75	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	34.632
58	SLU	0.00	0.00	0.00	1703.45	9.80	10.51	3.80	-14212.60	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	20.336
								4.59	-10796.10	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	26.772
59	SLU	0.00	0.00	0.00	1449.11	9.80	10.51	3.80	-13247.50	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	21.817
								4.59	-9876.65	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	29.264
60	SLU	0.00	0.00	0.00	1526.15	9.80	10.51	3.80	-13588.10	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	21.271
								4.59	-10213.00	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	28.300
61	SLU	0.00	0.00	0.00	1307.27	9.80	10.51	3.80	-12849.40	0.02	-0.00	5.25	5.25	0.90	0.59	-289027.00	---	22.493
								4.59	-9510.92	0.01	---	---	5.25	0.90	0.59	-289031.00	---	30.389

Maschio n. 19 (ver. statiche)

Xg=12.93 <m> Yg=10.39 <m> L=2.07 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{vk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	122	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					121	9.80												
					120	9.80												
3.80	5.39	35.00	1.41		452	0.00	453	0.00	0.70	0.00	1.00	4.03	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e
----	-----	----	-----------------	-------------------	-------------------	-----------------	----------------	----	---	----------------	----------------	----------------	---

Relazione di calcolo

		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<cm>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
9	SLU	-13066.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24433.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.791
								1.60	-19341.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.789
								3.20	-13985.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.623
10	SLU	-12504.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23550.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.933
								1.60	-18604.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.979
								3.20	-13370.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.928
11	SLU	-12147.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22802.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.062
								1.60	-18074.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.125
								3.20	-12962.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.146
19	SLU	-13009.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24369.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.801
								1.60	-19204.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.823
								3.20	-13879.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.674
20	SLU	-11750.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22404.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.134
								1.60	-17521.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.287
								3.20	-12479.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.423
21	SLU	-12447.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23485.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.944
								1.60	-18467.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.016
								3.20	-13263.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.984
22	SLU	-12090.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22737.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.074
								1.60	-17937.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.164
								3.20	-12855.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.205
32	SLU	-13123.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-24498.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.781
								1.60	-19478.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.755
								3.20	-14092.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.573
33	SLU	-11940.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22619.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.095
								1.60	-17976.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.153
								3.20	-12835.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.217
34	SLU	-12561.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-23614.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.923
								1.60	-18740.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.943
								3.20	-13477.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.873
35	SLU	-12204.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-22866.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.051
								1.60	-18210.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.086
								3.20	-13069.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.087
45	SLU	-13555.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26996.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.431
								1.60	-20435.00	-262.31	1.28	2.08	2.08	0.36	0.70	-87409.20	---	4.277
								3.20	-14546.90	-143.08	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.368
46	SLU	-12660.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26783.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.458
								1.60	-19571.40	-437.18	2.23	3.03	3.03	0.52	0.62	-77616.30	---	3.966
								3.20	-13592.20	-238.46	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.815
47	SLU	-12993.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-26112.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.547
								1.60	-19697.50	-262.31	1.33	2.13	2.13	0.37	0.69	-86890.60	---	4.411
								3.20	-13931.50	-143.08	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.649
48	SLU	-12636.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-25364.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	3.652
								1.60	-19167.50	-262.31	1.37	2.17	2.17	0.37	0.69	-86493.20	---	4.512
								3.20	-13523.60	-143.08	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.849
58	SLU	-12576.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-21870.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.235
								1.60	-18248.10	262.31	-1.44	2.24	2.24	0.38	0.69	-85749.00	---	4.699
								3.20	-13424.80	143.08	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	6.900
59	SLU	-11030.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-18240.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	5.078
								1.60	-15926.50	437.18	-2.75	3.55	3.55	0.61	0.59	-74109.60	---	4.653
								3.20	-11722.20	238.46	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.902
60	SLU	-12015.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-20987.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.414
								1.60	-17510.60	262.31	-1.50	2.30	2.30	0.39	0.68	-85095.80	---	4.860
								3.20	-12809.50	143.08	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.231
61	SLU	-11658.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-20239.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-92628.80	---	4.577
								1.60	-16980.60	262.31	-1.54	2.34	2.34	0.40	0.68	-84591.20	---	4.982
								3.20	-12401.60	143.08	---	---	1.60	0.27	0.74	-92627.80	---	7.469
9	SLU	-8539.29	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-13066.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.322
								3.50	-12529.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.721
								3.80	-11859.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.271
10	SLU	-8004.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12504.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.741
								3.50	-11958.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.185
								3.80	-11297.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.781
11	SLU	-7355.83	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12147.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.027
								3.50	-11587.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.511
								3.80	-10940.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	11.133
19	SLU	-8512.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-13009.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.363
								3.50	-12476.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.763
								3.80	-11802.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.320
20	SLU	-7333.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11750.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.366
								3.50	-11199.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.876
								3.80	-10543.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	11.552
21	SLU	-7977.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12447.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.785
								3.50	-11905.00	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.231
								3.80	-11240.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.836
22	SLU	-7328.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12090.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.074
								3.50	-11534.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.560
								3.80	-10883.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	11.191
32	SLU	-8566.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-13123.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.281
								3.50	-12583.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.680
								3.80	-11916.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.221
33	SLU	-7423.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11940.70									

Relazione di calcolo

									3.80	-10997.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	11.075
45	SLU	-8875.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-13555.30	-143.08	1.06	1.16	1.16	0.20	0.89	-111206.00	---	8.204	
								3.50	-13034.00	-78.25	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.345	
								3.80	-12348.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	9.864	
46	SLU	-7939.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12660.90	-238.46	1.88	1.99	1.99	0.34	0.82	-101977.00	---	8.055	
								3.50	-12129.60	-130.41	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.042	
								3.80	-11453.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.634	
47	SLU	-8341.11	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12993.70	-143.08	1.10	1.21	1.21	0.21	0.89	-110697.00	---	8.519	
								3.50	-12463.00	-78.25	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	9.773	
								3.80	-11786.70	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.334	
48	SLU	-7692.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12636.90	-143.08	1.13	1.24	1.24	0.21	0.88	-110351.00	---	8.732	
								3.50	-12092.10	-78.25	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.073	
								3.80	-11429.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.656	
58	SLU	-8202.74	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12576.90	143.08	-1.14	1.24	1.24	0.21	0.88	-110291.00	---	8.769	
								3.50	-12025.10	78.25	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.129	
								3.80	-11369.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	10.713	
59	SLU	-6817.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11030.20	238.46	-2.16	2.27	2.27	0.39	0.79	-98873.30	---	8.964	
								3.50	-10448.10	130.41	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	11.658	
								3.80	-9823.26	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	12.399	
60	SLU	-7668.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-12015.30	143.08	-1.19	1.30	1.30	0.22	0.88	-109698.00	---	9.130	
								3.50	-11454.00	78.25	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.634	
								3.80	-10808.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	11.269	
61	SLU	-7019.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-11658.50	143.08	-1.23	1.33	1.33	0.23	0.87	-109292.00	---	9.374	
								3.50	-11083.20	78.25	---	---	0.21	0.04	0.97	-121802.00	---	10.990	
								3.80	-10451.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-121800.00	---	11.654	
9	SLU	0.00	0.00	347.98	347.98	0.00	0.70	3.80	-8539.29	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	13.369	
								4.59	-5880.70	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	19.413	
10	SLU	0.00	0.00	306.59	306.59	0.00	0.70	3.80	-8004.55	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	14.262	
								4.59	-5448.43	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	20.953	
11	SLU	0.00	0.00	255.50	255.50	0.00	0.70	3.80	-7355.83	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	15.520	
								4.59	-4934.21	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	23.137	
19	SLU	0.00	0.00	347.98	347.98	0.00	0.70	3.80	-8512.33	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	13.411	
								4.59	-5876.94	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	19.425	
20	SLU	0.00	0.00	255.50	255.50	0.00	0.70	3.80	-7333.77	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	15.567	
								4.59	-4932.54	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	23.145	
21	SLU	0.00	0.00	306.59	306.59	0.00	0.70	3.80	-7977.59	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	14.310	
								4.59	-5444.68	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	20.968	
22	SLU	0.00	0.00	255.50	255.50	0.00	0.70	3.80	-7328.86	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	15.577	
								4.59	-4930.45	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	23.154	
32	SLU	0.00	0.00	347.98	347.98	0.00	0.70	3.80	-8566.25	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	13.327	
								4.59	-5884.45	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	19.401	
33	SLU	0.00	0.00	255.50	255.50	0.00	0.70	3.80	-7423.64	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	15.378	
								4.59	-4945.06	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	23.086	
34	SLU	0.00	0.00	306.59	306.59	0.00	0.70	3.80	-8031.51	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	14.214	
								4.59	-5452.18	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	20.939	
35	SLU	0.00	0.00	255.50	255.50	0.00	0.70	3.80	-7382.79	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	15.463	
								4.59	-4937.96	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	23.119	
45	SLU	0.00	0.00	298.31	298.31	0.00	0.70	3.80	-8875.85	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	12.862	
								4.59	-5924.26	-47.10	0.80	1.15	1.15	0.20	0.87	-109230.00	---	18.438	
46	SLU	0.00	0.00	172.72	172.72	0.00	0.70	3.80	-7939.63	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	14.379	
								4.59	-5011.41	-78.50	1.57	1.92	1.92	0.33	0.80	-100632.00	---	20.081	
47	SLU	0.00	0.00	256.93	256.93	0.00	0.70	3.80	-8341.11	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	13.687	
								4.59	-5491.99	-47.10	0.86	1.21	1.21	0.21	0.87	-108532.00	---	19.762	
48	SLU	0.00	0.00	205.83	205.83	0.00	0.70	3.80	-7692.38	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	14.841	
								4.59	-4977.77	-47.10	0.95	1.30	1.30	0.22	0.86	-107545.00	---	21.605	
58	SLU	0.00	0.00	397.64	397.64	0.00	0.70	3.80	-8202.74	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	13.918	
								4.59	-5837.13	47.10	-0.81	1.16	1.16	0.20	0.87	-109098.00	---	18.690	
59	SLU	0.00	0.00	338.27	338.27	0.00	0.70	3.80	-6817.78	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	16.745	
								4.59	-4866.20	78.50	-1.61	1.97	1.97	0.34	0.80	-100111.00	---	20.573	
60	SLU	0.00	0.00	356.25	356.25	0.00	0.70	3.80	-7668.00	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	14.888	
								4.59	-5404.87	47.10	-0.87	1.22	1.22	0.21	0.87	-108378.00	---	20.052	
61	SLU	0.00	0.00	305.16	305.16	0.00	0.70	3.80	-7019.27	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-114162.00	---	16.264	
								4.59	-4890.64	47.10	-0.96	1.32	1.32	0.23	0.86	-107357.00	---	21.951	

Maschio n. 20 (ver. statiche)

Xg=15.68 <m> Yg=10.39 <m> L=1.64 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{ck} <daN/cm²>	f _{cd SLU} <daN/cm²>	f _{cd SLV} <daN/cm²>	f _{yk0} <daN/cm²>	f _{yk0 SLU} <daN/cm²>	f _{yk0 SLV} <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.02	-0.00					1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	118	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					117	9.80												
3.80	5.39	35.00	1.41		452	0.00	453	0.00	0.70	0.00	1.00	4.03	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-6552.26	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13642.20	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.514
								1.60	-11458.10	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.565
								3.20	-7001.05	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	10.745
10	SLU	-6362.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13312.70	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.651
								1.60	-11146.70	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.749
								3.20	-6768.04	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.114

Relazione di calcolo

11	SLU	-6286.29	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13040.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.769
								1.60	-10927.70	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.884
								3.20	-6626.09	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.353
19	SLU	-6583.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13568.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.544
								1.60	-11537.40	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.520
								3.20	-7064.34	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	10.648
20	SLU	-6163.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-12766.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.892
								1.60	-10874.30	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.918
								3.20	-6567.87	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.453
21	SLU	-6393.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13238.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.682
								1.60	-11226.00	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.701
								3.20	-6831.33	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.011
22	SLU	-6317.36	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-12966.70	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.801
								1.60	-11007.10	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.834
								3.20	-6689.37	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.245
32	SLU	-6521.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13716.10	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.484
								1.60	-11378.80	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.611
								3.20	-6937.77	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	10.842
33	SLU	-6060.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13013.00	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.781
								1.60	-10609.90	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	7.090
								3.20	-6356.92	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.833
34	SLU	-6331.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13386.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.619
								1.60	-11067.30	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.797
								3.20	-6704.76	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.219
35	SLU	-6255.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13114.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.736
								1.60	-10848.40	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.934
								3.20	-6562.81	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.462
45	SLU	-6604.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13903.90	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.410
								1.60	-11716.50	-207.82	1.77	2.53	2.53	0.43	0.67	-66478.50	---	5.674
								3.20	-7143.70	-113.36	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	10.530
46	SLU	-6199.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13326.00	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.645
								1.60	-11172.80	-346.36	3.10	3.86	3.86	0.66	0.59	-58048.50	---	5.196
								3.20	-6700.14	-188.93	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.227
47	SLU	-6415.11	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13574.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.542
								1.60	-11405.10	-207.82	1.82	2.58	2.58	0.44	0.67	-66062.70	---	5.792
								3.20	-6910.69	-113.36	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	10.885
48	SLU	-6338.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13302.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.655
								1.60	-11186.20	-207.82	1.86	2.61	2.61	0.45	0.66	-65756.60	---	5.878
								3.20	-6768.74	-113.36	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.113
58	SLU	-6499.65	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13380.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.622
								1.60	-11199.70	207.82	-1.86	2.61	2.61	0.45	0.66	-65775.30	---	5.873
								3.20	-6858.41	113.36	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	10.968
59	SLU	-6024.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-12453.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	6.040
								1.60	-10311.40	346.37	-3.36	4.11	4.11	0.71	0.57	-56640.80	---	5.493
								3.20	-6224.65	188.93	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	12.085
60	SLU	-6309.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-13051.00	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.764
								1.60	-10888.20	207.82	-1.91	2.66	2.66	0.46	0.66	-65319.60	---	5.999
								3.20	-6625.40	113.36	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.354
61	SLU	-6233.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.51	0.00	-12778.90	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-75224.70	---	5.887
								1.60	-10669.30	207.82	-1.95	2.70	2.70	0.46	0.66	-64983.50	---	6.091
								3.20	-6483.44	113.36	---	---	1.51	0.26	0.76	-75223.00	---	11.602
9	SLU	-3939.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6552.26	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	14.728
								3.50	-6098.22	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.824
								3.80	-5596.01	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.244
10	SLU	-3735.37	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6362.50	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.167
								3.50	-5907.22	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.336
								3.80	-5406.25	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.850
11	SLU	-3431.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6286.29	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.351
								3.50	-5833.35	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.543
								3.80	-5330.03	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.105
19	SLU	-3946.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6583.34	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	14.658
								3.50	-6127.99	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.748
								3.80	-5627.08	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.149
20	SLU	-3485.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6163.90	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.656
								3.50	-5705.88	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.912
								3.80	-5207.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.530
21	SLU	-3742.53	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6393.57	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.093
								3.50	-5936.98	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.254
								3.80	-5437.32	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.748
22	SLU	-3438.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6317.36	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.275
								3.50	-5863.11	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.459
								3.80	-5361.11	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.000
32	SLU	-3931.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6521.19	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	14.798
								3.50	-6068.45	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.902
								3.80	-5564.94	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.341
33	SLU	-3461.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6060.32	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.923
								3.50	-5606.66	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	17.212
								3.80	-5104.07	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.906
34	SLU	-3728.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6331.42	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.242

Relazione di calcolo

								3.50	-5877.45	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.419
								3.80	-5375.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.953
35	SLU	-3424.28	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6255.21	-0.01	0.00	0.11	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.427
								3.50	-5803.58	-0.01	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.628
								3.80	-5298.96	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.211
45	SLU	-3894.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6604.88	-113.37	1.72	1.82	1.82	0.31	0.83	-82269.10	---	12.456
								3.50	-6151.59	-62.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.687
								3.80	-5648.62	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.084
46	SLU	-3398.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6199.80	-188.94	3.05	3.15	3.15	0.54	0.72	-71376.10	---	11.513
								3.50	-5745.21	-103.33	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.797
								3.80	-5243.55	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.404
47	SLU	-3690.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6415.11	-113.37	1.77	1.87	1.87	0.32	0.83	-81820.50	---	12.754
								3.50	-5960.59	-62.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.190
								3.80	-5458.86	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.678
48	SLU	-3386.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6338.90	-113.37	1.79	1.89	1.89	0.32	0.82	-81633.10	---	12.878
								3.50	-5886.71	-62.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.393
								3.80	-5382.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.928
58	SLU	-3983.72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6499.65	113.35	-1.74	1.85	1.85	0.32	0.83	-82026.50	---	12.620
								3.50	-6044.85	61.99	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	15.964
								3.80	-5543.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	17.408
59	SLU	-3547.74	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6024.42	188.92	-3.14	3.24	3.24	0.56	0.72	-70918.70	---	11.772
								3.50	-5567.32	103.31	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	17.333
								3.80	-5068.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	19.040
60	SLU	-3780.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6309.88	113.34	-1.80	1.90	1.90	0.33	0.82	-81563.50	---	12.926
								3.50	-5853.85	61.99	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.485
								3.80	-5353.63	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.025
61	SLU	-3476.13	0.00	0.00	0.00	0.00	0.21	3.20	-6233.67	113.35	-1.82	1.92	1.92	0.33	0.82	-81369.40	---	13.053
								3.50	-5779.98	61.99	---	---	0.21	0.04	0.97	-96500.30	---	16.696
								3.80	-5277.42	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-96499.40	---	18.285
9	SLU	0.00	0.00	275.70	275.69	0.00	0.70	3.80	-3939.04	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	22.962
								4.59	-3447.66	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.235
10	SLU	0.00	0.00	242.91	242.90	0.00	0.70	3.80	-3735.37	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	24.214
								4.59	-3205.15	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	28.220
11	SLU	0.00	0.00	202.43	202.42	0.00	0.70	3.80	-3431.44	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.358
								4.59	-2872.66	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	31.486
19	SLU	0.00	0.00	275.70	275.69	0.00	0.70	3.80	-3946.20	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	22.920
								4.59	-3439.59	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.296
20	SLU	0.00	0.00	202.43	202.42	0.00	0.70	3.80	-3485.19	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	25.952
								4.59	-2886.86	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	31.331
21	SLU	0.00	0.00	242.91	242.90	0.00	0.70	3.80	-3742.53	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	24.168
								4.59	-3197.07	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	28.291
22	SLU	0.00	0.00	202.43	202.42	0.00	0.70	3.80	-3438.60	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.304
								4.59	-2864.59	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	31.574
32	SLU	0.00	0.00	275.70	275.69	0.00	0.70	3.80	-3931.87	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	23.004
								4.59	-3455.73	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.173
33	SLU	0.00	0.00	202.43	202.42	0.00	0.70	3.80	-3461.32	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.131
								4.59	-2913.77	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	31.041
34	SLU	0.00	0.00	242.91	242.90	0.00	0.70	3.80	-3728.21	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	24.260
								4.59	-3213.22	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	28.149
35	SLU	0.00	0.00	202.43	202.42	0.00	0.70	3.80	-3424.28	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.414
								4.59	-2880.73	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	31.397
45	SLU	0.00	0.00	236.35	236.34	0.00	0.70	3.80	-3894.35	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	23.225
								4.59	-3266.46	-37.31	1.14	1.49	1.49	0.26	0.84	-83472.10	---	25.554
46	SLU	0.00	0.00	136.85	136.84	0.00	0.70	3.80	-3398.77	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.612
								4.59	-2598.32	-62.19	2.39	2.75	2.75	0.47	0.73	-72422.80	---	27.873
47	SLU	0.00	0.00	203.56	203.56	0.00	0.70	3.80	-3690.68	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	24.507
								4.59	-3023.95	-37.31	1.23	1.59	1.59	0.27	0.83	-82663.00	---	27.336
48	SLU	0.00	0.00	163.08	163.07	0.00	0.70	3.80	-3386.75	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.706
								4.59	-2691.46	-37.31	1.39	1.74	1.74	0.30	0.82	-81316.80	---	30.213
58	SLU	0.00	0.00	315.05	315.04	0.00	0.70	3.80	-3983.72	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	22.704
								4.59	-3628.86	37.31	-1.03	1.38	1.38	0.24	0.85	-84479.60	---	23.280
59	SLU	0.00	0.00	268.01	268.00	0.00	0.70	3.80	-3547.74	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	25.494
								4.59	-3202.31	62.19	-1.94	2.29	2.29	0.39	0.77	-76409.60	---	23.861
60	SLU	0.00	0.00	282.26	282.25	0.00	0.70	3.80	-3780.06	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	23.927
								4.59	-3386.34	37.31	-1.10	1.45	1.45	0.25	0.85	-83829.20	---	24.755
61	SLU	0.00	0.00	241.78	241.77	0.00	0.70	3.80	-3476.13	0.00	---	---	0.70	0.12	0.91	-90447.50	---	26.020
								4.59	-3053.86	37.31	-1.22	1.57	1.57	0.27	0.84	-82769.70	---	27.103

Maschio n. 21 (ver. statiche)

Xg=16.85 <m> Yg=10.39 <m> L=0.70 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{Vk0} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.02		308	0.00	307	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	0.00	0.00	117.67	117.67	0.00	1.51	0.00	-5351.68	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.000
								1.60	-3728.62	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	8.611
10	SLU	0.00	0.00	103.68	103.68	0.00	1.51	0.00	-5260.36	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.104
								1.60	-3617.08	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	8.877
11	SLU	0.00	0.00	86.40	86.40	0.00	1.51	0.00	-5189.19	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.188
								1.60	-3494.46	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	9.188
19	SLU	0.00	0.00	117.67	117.67	0.00	1.51	0.00	-5514.57	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	5.822
								1.60	-3738.89	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	8.588
20	SLU	0.00	0.00	86.40	86.40	0.00	1.51	0.00	-5402.68	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	5.943
								1.60	-3484.67	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	9.214
21	SLU	0.00	0.00	103.68	103.68	0.00	1.51	0.00	-5423.25	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	5.920
								1.60	-3627.35	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	8.852
22	SLU	0.00	0.00	86.40	86.40	0.00	1.51	0.00	-5352.07	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	5.999
								1.60	-3504.73	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	9.161
32	SLU	0.00	0.00	117.67	117.67	0.00	1.51	0.00	-5188.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.188
								1.60	-3718.35	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	8.635
33	SLU	0.00	0.00	86.40	86.40	0.00	1.51	0.00	-4859.73	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.607
								1.60	-3450.43	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	9.306
34	SLU	0.00	0.00	103.68	103.68	0.00	1.51	0.00	-5097.48	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.299
								1.60	-3606.80	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	8.902
35	SLU	0.00	0.00	86.40	86.40	0.00	1.51	0.00	-5026.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.388
								1.60	-3484.18	0.00	-0.00	0.76	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	9.215
45	SLU	0.00	0.00	100.88	100.88	0.00	1.51	0.00	-5348.77	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.003
								1.60	-3734.57	-64.51	1.73	2.48	2.48	0.43	0.68	-28545.50	---	7.643
46	SLU	0.00	0.00	58.41	58.41	0.00	1.51	0.00	-5126.02	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.264
								1.60	-3477.79	-107.52	3.09	3.85	3.85	0.66	0.59	-24796.80	---	7.130
47	SLU	0.00	0.00	86.88	86.88	0.00	1.51	0.00	-5257.25	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.107
								1.60	-3623.22	-64.51	1.78	2.54	2.54	0.43	0.67	-28350.70	---	7.825
48	SLU	0.00	0.00	69.60	69.60	0.00	1.51	0.00	-5186.08	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.191
								1.60	-3500.60	-64.51	1.84	2.60	2.60	0.45	0.67	-28122.10	---	8.034
58	SLU	0.00	0.00	134.47	134.47	0.00	1.51	0.00	-5354.79	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	5.996
								1.60	-3722.47	64.51	-1.73	2.49	2.49	0.43	0.67	-28524.20	---	7.663
59	SLU	0.00	0.00	114.39	114.39	0.00	1.51	0.00	-5136.39	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.251
								1.60	-3457.30	107.52	-3.11	3.87	3.87	0.66	0.59	-24754.00	---	7.160
60	SLU	0.00	0.00	120.47	120.47	0.00	1.51	0.00	-5263.48	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.100
								1.60	-3610.93	64.51	-1.79	2.54	2.54	0.44	0.67	-28328.00	---	7.845
61	SLU	0.00	0.00	103.19	103.19	0.00	1.51	0.00	-5192.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-32108.10	---	6.184
								1.60	-3488.31	64.51	-1.85	2.60	2.60	0.45	0.66	-28097.90	---	8.055

Maschio n. 22 (ver. statiche)

Xg=18.50 <m> Yg=10.39 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.02		308	0.00	307	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	0.00	0.00	134.48	134.48	0.00	1.51	0.00	-5244.29	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	6.997
								1.60	-3909.68	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	9.386
10	SLU	0.00	0.00	118.49	118.49	0.00	1.51	0.00	-5069.37	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.239
								1.60	-3734.76	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	9.825
11	SLU	0.00	0.00	98.74	98.74	0.00	1.51	0.00	-4855.54	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.557
								1.60	-3520.93	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	10.422
19	SLU	0.00	0.00	134.48	134.48	0.00	1.51	0.00	-5260.14	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	6.976
								1.60	-3925.53	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	9.348
20	SLU	0.00	0.00	98.74	98.74	0.00	1.51	0.00	-4875.49	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.526
								1.60	-3540.88	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	10.363
21	SLU	0.00	0.00	118.49	118.49	0.00	1.51	0.00	-5085.22	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.216
								1.60	-3750.61	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	9.784
22	SLU	0.00	0.00	98.74	98.74	0.00	1.51	0.00	-4871.39	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.533
								1.60	-3536.78	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	10.375
32	SLU	0.00	0.00	134.48	134.48	0.00	1.51	0.00	-5228.44	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.018
								1.60	-3893.84	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	9.424
33	SLU	0.00	0.00	98.74	98.74	0.00	1.51	0.00	-4822.66	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.609
								1.60	-3488.05	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	10.520
34	SLU	0.00	0.00	118.49	118.49	0.00	1.51	0.00	-5053.52	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.261
								1.60	-3718.91	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	9.867
35	SLU	0.00	0.00	98.74	98.74	0.00	1.51	0.00	-4839.69	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.582
								1.60	-3505.08	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	10.469
45	SLU	0.00	0.00	115.29	115.29	0.00	1.51	0.00	-5021.16	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.308

Relazione di calcolo

								1.60	-3686.55	-73.73	2.00	2.75	2.75	0.47	0.65	-31481.70	---	8.540
46	SLU	0.00	0.00	66.75	66.75	0.00	1.51	0.00	-4477.18	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	8.196
								1.60	-3142.58	-122.88	3.91	4.67	4.67	0.80	0.54	-26169.00	---	8.327
47	SLU	0.00	0.00	99.30	99.29	0.00	1.51	0.00	-4846.24	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.572
								1.60	-3511.63	-73.73	2.10	2.85	2.85	0.49	0.64	-31064.50	---	8.846
48	SLU	0.00	0.00	79.55	79.55	0.00	1.51	0.00	-4632.41	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.921
								1.60	-3297.80	-73.73	2.24	2.99	2.99	0.51	0.63	-30608.10	---	9.281
58	SLU	0.00	0.00	153.68	153.68	0.00	1.51	0.00	-5467.43	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	6.712
								1.60	-4132.82	73.73	-1.78	2.54	2.54	0.44	0.67	-32386.00	---	7.836
59	SLU	0.00	0.00	130.73	130.73	0.00	1.51	0.00	-5220.96	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.028
								1.60	-3886.35	122.88	-3.16	3.92	3.92	0.67	0.58	-28152.80	---	7.244
60	SLU	0.00	0.00	137.68	137.68	0.00	1.51	0.00	-5292.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	6.933
								1.60	-3957.89	73.73	-1.86	2.62	2.62	0.45	0.66	-32055.80	---	8.099
61	SLU	0.00	0.00	117.94	117.94	0.00	1.51	0.00	-5078.67	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-36694.90	---	7.225
								1.60	-3744.06	73.73	-1.97	2.72	2.72	0.47	0.65	-31610.30	---	8.443

Maschio n. 23 (ver. statiche)

Xg=20.76 <m> Yg=10.39 <m> L=1.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d1 <cm>	Ssx <cm>	d2 <cm>	Sdx <cm>	d2 <cm>	es <cm>	a <cm>	p	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	fvk0 <daN/cm²>	fvd0 SLU <daN/cm²>	fvd0 SLV <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.02		308	0.00	307	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					305	0.00	306	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	es1 <cm>	ΣN2sx <daN>	ΣN2dx <daN>	es2 <cm>	e1 <cm>	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	ev <cm>	e2 <cm>	e <cm>	m	Φt	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	0.00	0.00	322.76	322.76	0.00	1.51	0.00	-16294.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.405
								1.60	-13041.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.753
10	SLU	0.00	0.00	284.37	284.37	0.00	1.51	0.00	-15362.90	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.732
								1.60	-12121.10	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	7.266
11	SLU	0.00	0.00	236.98	236.98	0.00	1.51	0.00	-14209.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.198
								1.60	-10981.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	8.020
19	SLU	0.00	0.00	322.76	322.76	0.00	1.51	0.00	-16312.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.399
								1.60	-13058.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.744
20	SLU	0.00	0.00	236.98	236.98	0.00	1.51	0.00	-14243.00	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.183
								1.60	-11012.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	7.997
21	SLU	0.00	0.00	284.37	284.37	0.00	1.51	0.00	-15381.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.726
								1.60	-12138.20	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	7.255
22	SLU	0.00	0.00	236.98	236.98	0.00	1.51	0.00	-14228.00	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.190
								1.60	-10998.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	8.007
32	SLU	0.00	0.00	322.76	322.76	0.00	1.51	0.00	-16275.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.411
								1.60	-13024.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.762
33	SLU	0.00	0.00	236.98	236.98	0.00	1.51	0.00	-14181.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.210
								1.60	-10955.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	8.039
34	SLU	0.00	0.00	284.37	284.37	0.00	1.51	0.00	-15344.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.739
								1.60	-12104.10	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	7.276
35	SLU	0.00	0.00	236.98	236.98	0.00	1.51	0.00	-14191.10	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.206
								1.60	-10964.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	8.032
45	SLU	0.00	0.00	276.70	276.70	0.00	1.51	0.00	-14985.30	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.877
								1.60	-11749.00	-176.95	1.51	2.26	2.26	0.39	0.69	-80519.40	---	6.853
46	SLU	0.00	0.00	160.20	160.21	0.00	1.51	0.00	-12030.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	7.320
								1.60	-8829.60	-294.91	3.34	4.10	4.10	0.70	0.57	-66433.00	---	7.524
47	SLU	0.00	0.00	238.31	238.31	0.00	1.51	0.00	-14054.00	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.266
								1.60	-10828.60	-176.95	1.63	2.39	2.39	0.41	0.68	-79232.80	---	7.317
48	SLU	0.00	0.00	190.91	190.91	0.00	1.51	0.00	-12900.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	6.827
								1.60	-9688.77	-176.95	1.83	2.58	2.58	0.44	0.67	-77300.80	---	7.978
58	SLU	0.00	0.00	368.83	368.83	0.00	1.51	0.00	-17603.20	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.003
								1.60	-14334.20	176.95	-1.23	1.99	1.99	0.34	0.72	-83249.30	---	5.808
59	SLU	0.00	0.00	313.76	313.76	0.00	1.51	0.00	-16393.70	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.372
								1.60	-13138.20	294.91	-2.24	3.00	3.00	0.51	0.63	-73402.10	---	5.587
60	SLU	0.00	0.00	330.44	330.44	0.00	1.51	0.00	-16671.90	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.282
								1.60	-13413.70	176.95	-1.32	2.07	2.07	0.36	0.71	-82397.90	---	6.143
61	SLU	0.00	0.00	283.05	283.05	0.00	1.51	0.00	-15518.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-88067.90	---	5.675
								1.60	-12274.00	176.95	-1.44	2.20	2.20	0.38	0.70	-81166.80	---	6.613

Maschio n. 24 (ver. statiche)

Xg=22.96 <m> Yg=10.39 <m> L=0.41 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d1 <cm>	Ssx <cm>	d2 <cm>	Sdx <cm>	d2 <cm>	es <cm>	a <cm>	p	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	fvk0 <daN/cm²>	fvd0 SLU <daN/cm²>	fvd0 SLV <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.02		305	0.00	306	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	0.00	0.00	68.92	68.92	0.00	1.51	0.00	-2802.19	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.711
								1.60	-2130.69	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	8.826
10	SLU	0.00	0.00	60.73	60.73	0.00	1.51	0.00	-2710.85	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.937
								1.60	-2038.58	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.225
11	SLU	0.00	0.00	50.61	50.61	0.00	1.51	0.00	-2597.99	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.239
								1.60	-1924.47	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.772
19	SLU	0.00	0.00	68.92	68.92	0.00	1.51	0.00	-2810.37	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.692
								1.60	-2141.82	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	8.780
20	SLU	0.00	0.00	50.61	50.61	0.00	1.51	0.00	-2611.35	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.202
								1.60	-1942.91	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.679
21	SLU	0.00	0.00	60.73	60.73	0.00	1.51	0.00	-2719.03	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.917
								1.60	-2049.71	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.175
22	SLU	0.00	0.00	50.61	50.61	0.00	1.51	0.00	-2606.17	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.216
								1.60	-1935.61	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.716
32	SLU	0.00	0.00	68.92	68.92	0.00	1.51	0.00	-2794.01	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.731
								1.60	-2119.56	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	8.873
33	SLU	0.00	0.00	50.61	50.61	0.00	1.51	0.00	-2584.09	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.278
								1.60	-1905.80	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.868
34	SLU	0.00	0.00	60.73	60.73	0.00	1.51	0.00	-2702.67	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.958
								1.60	-2027.44	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.276
35	SLU	0.00	0.00	50.61	50.61	0.00	1.51	0.00	-2589.81	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.262
								1.60	-1913.34	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	9.829
45	SLU	0.00	0.00	59.09	59.09	0.00	1.51	0.00	-2708.15	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.944
								1.60	-2030.73	-37.79	1.86	2.62	2.62	0.45	0.66	-16433.20	---	8.092
46	SLU	0.00	0.00	34.21	34.21	0.00	1.51	0.00	-2440.98	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.704
								1.60	-1757.75	-62.98	3.58	4.34	4.34	0.74	0.56	-13856.40	---	7.883
47	SLU	0.00	0.00	50.89	50.89	0.00	1.51	0.00	-2616.81	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.187
								1.60	-1938.61	-37.79	1.95	2.70	2.70	0.46	0.66	-16243.40	---	8.379
48	SLU	0.00	0.00	40.77	40.77	0.00	1.51	0.00	-2503.95	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	7.511
								1.60	-1824.51	-37.79	2.07	2.83	2.83	0.48	0.65	-15981.80	---	8.759
58	SLU	0.00	0.00	78.76	78.76	0.00	1.51	0.00	-2896.23	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.493
								1.60	-2230.65	37.79	-1.69	2.45	2.45	0.42	0.68	-16791.10	---	7.527
59	SLU	0.00	0.00	67.00	67.00	0.00	1.51	0.00	-2754.45	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.828
								1.60	-2090.96	62.98	-3.01	3.77	3.77	0.65	0.59	-14632.10	---	6.998
60	SLU	0.00	0.00	70.56	70.56	0.00	1.51	0.00	-2804.89	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.705
								1.60	-2138.54	37.79	-1.77	2.52	2.52	0.43	0.67	-16634.50	---	7.778
61	SLU	0.00	0.00	60.44	60.44	0.00	1.51	0.00	-2692.03	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-18806.20	---	6.986
								1.60	-2024.44	37.79	-1.87	2.62	2.62	0.45	0.66	-16420.70	---	8.111

Maschio n. 25 (ver. statiche)

Xg=24.45 <m> Yg=10.39 <m> L=0.34 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{yk0 SLU} <daN/cmq>	f _{yk0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.02		305	0.00	306	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	0.00	0.00	57.16	57.16	0.00	1.51	0.00	-1307.18	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	11.931
								1.60	-1268.41	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.295
10	SLU	0.00	0.00	50.36	50.36	0.00	1.51	0.00	-1264.23	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.336
								1.60	-1211.31	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.875
11	SLU	0.00	0.00	41.97	41.97	0.00	1.51	0.00	-1215.24	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.833
								1.60	-1141.87	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.658
19	SLU	0.00	0.00	57.16	57.16	0.00	1.51	0.00	-1283.21	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.153
								1.60	-1272.60	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.255
20	SLU	0.00	0.00	41.97	41.97	0.00	1.51	0.00	-1172.27	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.303
								1.60	-1147.52	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.591
21	SLU	0.00	0.00	50.36	50.36	0.00	1.51	0.00	-1240.26	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.574
								1.60	-1215.50	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.830
22	SLU	0.00	0.00	41.97	41.97	0.00	1.51	0.00	-1191.27	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.091
								1.60	-1146.05	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.608
32	SLU	0.00	0.00	57.16	57.16	0.00	1.51	0.00	-1331.15	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	11.716
								1.60	-1264.22	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.336
33	SLU	0.00	0.00	41.97	41.97	0.00	1.51	0.00	-1252.17	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.455
								1.60	-1133.57	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.758
34	SLU	0.00	0.00	50.36	50.36	0.00	1.51	0.00	-1288.20	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.106
								1.60	-1207.13	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.919

Relazione di calcolo

35	SLU	0.00	0.00	41.97	41.97	0.00	1.51	0.00	-1239.21	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	12.585
								1.60	-1137.68	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	13.708
45	SLU	0.00	0.00	49.00	49.00	0.00	1.51	0.00	-1595.01	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	9.778
								1.60	-1324.54	-31.33	2.37	3.12	3.12	0.53	0.63	-12862.00	---	9.711
46	SLU	0.00	0.00	28.37	28.37	0.00	1.51	0.00	-1691.94	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	9.217
								1.60	-1234.10	-52.22	4.23	4.99	4.99	0.85	0.52	-10759.50	---	8.719
47	SLU	0.00	0.00	42.20	42.20	0.00	1.51	0.00	-1552.06	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	10.048
								1.60	-1267.45	-31.33	2.47	3.23	3.23	0.55	0.62	-12741.90	---	10.053
48	SLU	0.00	0.00	33.81	33.81	0.00	1.51	0.00	-1503.07	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	10.376
								1.60	-1198.00	-31.33	2.62	3.37	3.37	0.58	0.61	-12580.50	---	10.501
58	SLU	0.00	0.00	65.31	65.31	0.00	1.51	0.00	-1019.35	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	15.299
								1.60	-1212.28	31.33	-2.58	3.34	3.34	0.57	0.61	-12615.20	---	10.406
59	SLU	0.00	0.00	55.56	55.56	0.00	1.51	0.00	-732.51	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	21.290
								1.60	-1046.99	52.22	-4.99	5.74	5.74	0.98	0.48	-9907.44	---	9.463
60	SLU	0.00	0.00	58.52	58.52	0.00	1.51	0.00	-976.40	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	15.972
								1.60	-1155.18	31.33	-2.71	3.47	3.47	0.59	0.61	-12471.20	---	10.796
61	SLU	0.00	0.00	50.12	50.12	0.00	1.51	0.00	-927.41	0.00	---	---	1.51	0.26	0.76	-15595.40	---	16.816
								1.60	-1085.73	31.33	-2.89	3.64	3.64	0.62	0.60	-12275.70	---	11.306

Maschio n. 26 (ver. statiche)

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00				1.60	5.92	0.96	8.77		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	100	9.80		0.21	5.92	1.00	1.20		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00				0.80	5.92	1.00	4.54		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19					1.09	5.92	1.00	6.26		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{ax} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-43392.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-66549.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.022
								1.60	-53834.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.972
								3.20	-44330.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.038
10	SLU	-42264.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65252.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.102
								1.60	-52641.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.085
								3.20	-43177.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.199
11	SLU	-41466.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64564.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.146
								1.60	-51907.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.157
								3.20	-42408.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.312
19	SLU	-43194.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65839.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.066
								1.60	-53495.40	750.18	-1.40	2.20	2.20	0.38	0.70	-249036.00	---	4.655
								3.20	-44107.80	409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.069
20	SLU	-40568.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-62515.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.282
								1.60	-50634.60	1250.30	-2.47	3.27	3.27	0.56	0.62	-220008.00	---	4.345
								3.20	-41409.40	681.98	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.464
21	SLU	-42066.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64542.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.147
								1.60	-52302.80	750.18	-1.43	2.23	2.23	0.38	0.69	-248046.00	---	4.743
								3.20	-42955.00	409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.232
22	SLU	-41268.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-63854.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.192
								1.60	-51568.00	750.18	-1.45	2.25	2.25	0.39	0.69	-247414.00	---	4.798
								3.20	-42186.00	409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.345
32	SLU	-43590.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-67259.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	3.980
								1.60	-54173.70	-750.18	1.38	2.18	2.18	0.37	0.70	-249579.00	---	4.607
								3.20	-44553.40	-409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.008
33	SLU	-41227.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64881.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.126
								1.60	-51765.10	-1250.30	2.42	3.22	3.22	0.55	0.62	-221065.00	---	4.271
								3.20	-42152.20	-681.98	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.350
34	SLU	-42462.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65962.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.058
								1.60	-52981.10	-750.18	1.42	2.22	2.22	0.38	0.70	-248615.00	---	4.693
								3.20	-43400.70	-409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.168
35	SLU	-41664.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65274.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.101
								1.60	-52246.30	-750.18	1.44	2.24	2.24	0.38	0.69	-247998.00	---	4.747
								3.20	-42631.70	-409.19	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.279
45	SLU	-43583.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-66787.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.008
								1.60	-54113.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.947
								3.20	-44573.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.005
46	SLU	-41215.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64095.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.176
								1.60	-51663.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.181
								3.20	-42185.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.345
47	SLU	-42455.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65490.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.087
								1.60	-52920.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.058
								3.20	-43420.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.165
48	SLU	-41656.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64802.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.131
								1.60	-52185.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.129
								3.20	-42651.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.276
58	SLU	-43202.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-66311.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.037
								1.60	-53556.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.998
								3.20	-44087.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.072
59	SLU	-40580.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-63301.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.229
								1.60	-50735.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.276

Relazione di calcolo

								3.20	-41376.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.469
60	SLU	-42074.30	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-65014.40	0.00	---	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.117
							1.60	-52363.50	0.00	---	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.112
							3.20	-42935.10	0.00	---	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.235
61	SLU	-41275.90	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-64326.50	0.00	---	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	4.161
							1.60	-51628.80	0.00	---	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	5.185
							3.20	-42166.10	0.00	---	---	---	1.60	0.27	0.75	-267680.00	---	6.348
9	SLU	-36286.70	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	-43392.60	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.028
							3.50	-41661.30	0.00	---	---	---	0.30	0.05	0.97	-345466.00	---	8.292
							3.80	-39940.80	0.00	---	---	---	0.60	0.10	0.94	-335896.00	---	8.410
10	SLU	-35195.20	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	-42264.60	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.242
							3.50	-40533.30	0.00	---	---	---	0.31	0.05	0.97	-345281.00	---	8.518
							3.80	-38812.80	0.00	---	---	---	0.61	0.10	0.94	-335526.00	---	8.645
11	SLU	-34195.70	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	-41466.20	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.401
							3.50	-39734.90	0.00	---	---	---	0.34	0.06	0.96	-344231.00	---	8.663
							3.80	-38014.40	0.00	---	---	---	0.68	0.12	0.93	-333424.00	---	8.771
19	SLU	-36170.60	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	-43194.80	409.19	-0.95	1.25	1.25	0.21	0.88	-315248.00	---	7.298	
							3.50	-41463.50	223.78	---	---	---	0.30	0.05	0.97	-345447.00	---	8.331
							3.80	-39743.00	0.00	---	---	---	0.60	0.10	0.94	-335857.00	---	8.451
20	SLU	-33677.40	0.00	1505.69	0.00	-0.42	0.63	-40568.10	681.98	-1.68	2.00	2.00	0.34	0.81	-291414.00	---	7.183	
							3.50	-38836.80	372.96	---	---	---	0.31	0.05	0.96	-345005.00	---	8.883
							3.80	-37116.30	0.00	---	---	---	0.63	0.11	0.94	-334973.00	---	9.025
21	SLU	-35079.00	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	-42066.80	409.19	-0.97	1.28	1.28	0.22	0.88	-314252.00	---	7.470	
							3.50	-40335.50	223.78	---	---	---	0.31	0.05	0.97	-345261.00	---	8.560
							3.80	-38615.00	0.00	---	---	---	0.61	0.11	0.94	-335485.00	---	8.688
22	SLU	-34079.50	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	-41268.40	409.19	-0.99	1.33	1.33	0.23	0.87	-312598.00	---	7.575	
							3.50	-39537.00	223.78	---	---	---	0.34	0.06	0.96	-344206.00	---	8.706
							3.80	-37816.50	0.00	---	---	---	0.68	0.12	0.93	-333376.00	---	8.816
32	SLU	-36402.90	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	-43590.50	-409.19	0.94	1.24	1.24	0.21	0.88	-315561.00	---	7.239	
							3.50	-41859.10	-223.78	---	---	---	0.30	0.05	0.97	-345486.00	---	8.254
							3.80	-40138.60	0.00	---	---	---	0.60	0.10	0.94	-335934.00	---	8.369
33	SLU	-34064.70	0.00	1505.69	0.00	-0.41	0.62	-41227.60	-681.98	1.65	1.97	1.97	0.34	0.82	-292344.00	---	7.091	
							3.50	-39496.30	-372.96	---	---	---	0.31	0.05	0.96	-345078.00	---	8.737
							3.80	-37775.70	0.00	---	---	---	0.62	0.11	0.94	-335118.00	---	8.871
34	SLU	-35311.40	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	-42462.50	-409.19	0.96	1.27	1.27	0.22	0.88	-314582.00	---	7.408	
							3.50	-40731.20	-223.78	---	---	---	0.31	0.05	0.97	-345302.00	---	8.478
							3.80	-39010.60	0.00	---	---	---	0.61	0.10	0.94	-335566.00	---	8.602
35	SLU	-34311.90	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	-41664.00	-409.19	0.98	1.32	1.32	0.23	0.88	-312946.00	---	7.511	
							3.50	-39932.70	-223.78	---	---	---	0.34	0.06	0.96	-344255.00	---	8.621
							3.80	-38212.20	0.00	---	---	---	0.68	0.12	0.93	-333472.00	---	8.727
45	SLU	-36451.00	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	-43583.00	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	7.993
							3.50	-41850.20	0.00	---	---	---	0.30	0.05	0.97	-345493.00	---	8.255
							3.80	-40131.20	0.00	---	---	---	0.60	0.10	0.94	-335950.00	---	8.371
46	SLU	-34144.80	0.00	1505.69	0.00	-0.41	0.62	-41215.10	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.452
							3.50	-39481.30	0.00	---	---	---	0.31	0.05	0.96	-345093.00	---	8.741
							3.80	-37763.30	0.00	---	---	---	0.62	0.11	0.94	-335148.00	---	8.875
47	SLU	-35359.50	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	-42455.00	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.205
							3.50	-40722.20	0.00	---	---	---	0.31	0.05	0.97	-345310.00	---	8.480
							3.80	-39003.20	0.00	---	---	---	0.61	0.10	0.94	-335583.00	---	8.604
48	SLU	-34360.00	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	-41656.60	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.362
							3.50	-39923.70	0.00	---	---	---	0.34	0.06	0.96	-344265.00	---	8.623
							3.80	-38204.70	0.00	---	---	---	0.68	0.12	0.93	-333492.00	---	8.729
58	SLU	-36122.50	0.00	1505.69	0.00	-0.39	0.60	-43202.30	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.063
							3.50	-41472.40	0.00	---	---	---	0.30	0.05	0.97	-345439.00	---	8.329
							3.80	-39750.50	0.00	---	---	---	0.60	0.10	0.94	-335841.00	---	8.449
59	SLU	-33597.30	0.00	1505.69	0.00	-0.42	0.63	-40580.60	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.584
							3.50	-38851.80	0.00	---	---	---	0.32	0.05	0.96	-344990.00	---	8.880
							3.80	-37128.80	0.00	---	---	---	0.63	0.11	0.94	-334942.00	---	9.021
60	SLU	-35030.90	0.00	1505.69	0.00	-0.40	0.61	-42074.30	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.279
							3.50	-40344.40	0.00	---	---	---	0.31	0.05	0.97	-345253.00	---	8.558
							3.80	-38622.50	0.00	---	---	---	0.61	0.11	0.94	-335468.00	---	8.686
61	SLU	-34031.40	0.00	1714.82	0.00	-0.47	0.68	-41275.90	0.00	---	---	---	0.21	0.04	0.97	-348343.00	---	8.439
							3.50	-39546.00	0.00	---	---	---	0.34	0.06	0.96	-344196.00	---	8.704
							3.80	-37824.00	0.00	---	---	---	0.68	0.12	0.93	-333356.00	---	8.813
9	SLU	-24292.40	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36286.70	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.888
							4.59	-30668.40	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.516
							5.39	-26937.70	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.973
10	SLU	-23300.90	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35195.20	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.164
							4.59	-29618.30	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.889
							5.39	-25927.30	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.439
11	SLU	-22236.40	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34195.70	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.432
							4.59	-28596.10	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.278
							5.39	-24886.10	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.960
19	SLU	-24318.30	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36170.60	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.917
							4.59	-30619.00	505.75	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.533
							5.39	-26945.60	742.11	-2.75	3.15	3.15	0.54	0.70	-250303.00	---	9.289	
20	SLU	-22128.10	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-33677.40	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.577
							4.59	-28257.50	842.92	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.414
							5.39	-24704.80	1236.84	-5.01	5.40	5.40	0.93	0.58	-206369.00	---	8.353	
21	SLU	-23326.80	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35079.00	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.194
							4.59	-29568.90	505.75	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.907
							5.39	-25935.30	742.11	-2.86	3.26	3.26	0.56	0.69	-248210.00	---	9.570	
22	SLU	-22262.30	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34079.50	0.00	---	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9

Relazione di calcolo

									5.39	-24678.40	-1236.84	5.01	5.41	5.41	0.93	0.58	-206265.00	---	8.358
34	SLU	-23275.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35311.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.134	
								4.59	-29667.70	-505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.871	
								5.39	-25919.40	-742.11	2.86	3.26	3.26	0.56	0.69	-248176.00	---	9.575	
35	SLU	-22210.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34311.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.400	
								4.59	-28645.50	-505.75	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.259	
								5.39	-24878.20	-742.11	2.98	3.38	3.38	0.58	0.69	-245839.00	---	9.882	
45	SLU	-24395.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36451.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.848	
								4.59	-30821.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.464	
								5.39	-27067.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.916	
46	SLU	-22256.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34144.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.446	
								4.59	-28594.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.279	
								5.39	-24907.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.949	
47	SLU	-23403.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35359.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.121	
								4.59	-29771.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.833	
								5.39	-26056.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.378	
48	SLU	-22339.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34360.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.387	
								4.59	-28749.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.219	
								5.39	-25015.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.893	
58	SLU	-24189.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-36122.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	8.929	
								4.59	-30515.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.569	
								5.39	-26808.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.031	
59	SLU	-21913.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-33597.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.600	
								4.59	-28084.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.484	
								5.39	-24476.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	13.177	
60	SLU	-23198.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-35030.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.207	
								4.59	-29465.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	10.946	
								5.39	-25798.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	12.502	
61	SLU	-22133.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-34031.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	9.477	
								4.59	-28443.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	11.339	
								5.39	-24756.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-322521.00	---	13.027	
9	SLU	-6925.94	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-25013.30	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.091	
								6.49	-19229.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.727	
10	SLU	-6282.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24028.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.586	
								6.49	-18268.50	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.554	
11	SLU	-5487.55	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22962.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.170	
								6.49	-17170.00	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.613	
19	SLU	-6933.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-25053.60	742.11	-2.96	3.51	3.51	0.60	0.65	-233282.00	---	9.311	
								6.49	-19290.80	626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.677	
20	SLU	-5499.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22886.10	1236.84	-5.40	5.95	5.95	1.02	0.52	-185297.00	---	8.097	
								6.49	-17186.10	1044.31	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.597	
21	SLU	-6289.11	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24068.30	742.11	-3.08	3.63	3.63	0.62	0.65	-230903.00	---	9.594	
								6.49	-18329.30	626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.500	
22	SLU	-5494.62	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23003.10	742.11	-3.23	3.77	3.77	0.65	0.64	-228102.00	---	9.916	
								6.49	-17230.80	626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.551	
32	SLU	-6918.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24973.10	-742.11	2.97	3.52	3.52	0.60	0.65	-233095.00	---	9.334	
								6.49	-19169.10	-626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.777	
33	SLU	-5475.85	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22752.10	-1236.84	5.44	5.98	5.98	1.03	0.52	-184653.00	---	8.116	
								6.49	-16983.30	-1044.31	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.807	
34	SLU	-6274.98	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23987.90	-742.11	3.09	3.64	3.64	0.62	0.65	-230700.00	---	9.617	
								6.49	-18207.60	-626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.610	
35	SLU	-5480.49	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22922.60	-742.11	3.24	3.78	3.78	0.65	0.64	-227880.00	---	9.941	
								6.49	-17109.20	-626.59	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.676	
45	SLU	-7174.68	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-25130.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.034	
								6.49	-19339.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.638	
46	SLU	-5902.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23014.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.140	
								6.49	-17267.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.514	
47	SLU	-6530.79	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24145.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.525	
								6.49	-18378.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.456	
48	SLU	-5736.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23080.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.103	
								6.49	-17279.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.502	
58	SLU	-6677.21	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-24896.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.147	
								6.49	-19120.30	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	15.817	
59	SLU	-5073.06	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22623.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.368	
								6.49	-16902.00	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.893	
60	SLU	-6033.31	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-23910.80	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	12.648	
								6.49	-18158.80	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	16.654	
61	SLU	-5238.81	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-22845.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	13.238	
								6.49	-17060.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-302424.00	---	17.727	

Maschio n. 27 (ver. statiche)

Xg=8.22 <m> Yg=0.74 <m> L=0.56 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	110	0.00	109	0.00	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	0.00	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-2482.78	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4565.21	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.506

Relazione di calcolo

								1.60	-4209.31	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.972
								3.20	-2536.25	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	9.912
10	SLU	-2372.17	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4364.29	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.760
								1.60	-4009.74	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.269
								3.20	-2395.21	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.495
11	SLU	-2337.13	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4421.21	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.686
								1.60	-3984.08	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.310
								3.20	-2379.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.566
19	SLU	-2467.73	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4530.87	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.548
								1.60	-4148.02	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.060
								3.20	-2503.08	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.043
20	SLU	-2233.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4162.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.039
								1.60	-3730.32	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.739
								3.20	-2219.51	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	11.326
21	SLU	-2357.11	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4329.94	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.806
								1.60	-3948.44	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.367
								3.20	-2362.03	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.643
22	SLU	-2322.08	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4386.86	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.730
								1.60	-3922.78	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.408
								3.20	-2345.92	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.716
32	SLU	-2497.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4599.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.465
								1.60	-4270.61	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.886
								3.20	-2569.43	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	9.784
33	SLU	-2283.78	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4276.98	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.878
								1.60	-3934.63	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.389
								3.20	-2330.11	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.788
34	SLU	-2387.22	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4398.63	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.715
								1.60	-4071.03	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.175
								3.20	-2428.39	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.352
35	SLU	-2352.18	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4455.55	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.642
								1.60	-4045.37	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.214
								3.20	-2412.28	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	10.421
45	SLU	-2677.07	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5175.77	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	4.857
								1.60	-3541.27	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	7.099
								3.20	-2277.72	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	11.037
46	SLU	-2582.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5237.34	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	4.800
								1.60	-2719.08	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	9.245
								3.20	-1843.91	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	13.633
47	SLU	-2566.45	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4974.85	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.053
								1.60	-3341.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	7.523
								3.20	-2136.67	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	11.765
48	SLU	-2531.41	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-5031.77	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	4.996
								1.60	-3316.04	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	7.581
								3.20	-2120.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	11.854
58	SLU	-2288.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3954.65	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.357
								1.60	-4877.36	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.154
								3.20	-2794.79	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	8.995
59	SLU	-1934.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3202.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	7.850
								1.60	-4945.88	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.083
								3.20	-2705.71	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	9.291
60	SLU	-2177.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3753.73	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.697
								1.60	-4677.78	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.374
								3.20	-2653.75	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	9.473
61	SLU	-2142.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3810.65	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	6.597
								1.60	-4652.12	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	5.404
								3.20	-2637.63	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-25138.20	---	9.531
9	SLU	-3073.62	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2482.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.314
								3.50	-2416.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.677
								3.80	-2350.89	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.061
10	SLU	-2942.17	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2372.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.935
								3.50	-2306.22	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.333
								3.80	-2240.28	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.755
11	SLU	-2867.81	0.00	53.90	162.72	0.00	0.21	3.20	-2337.13	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.144
								3.50	-2271.18	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.554
								3.80	-2205.24	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.989
19	SLU	-3078.78	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2467.73	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.395
								3.50	-2401.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.763
								3.80	-2335.84	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.151
20	SLU	-2797.48	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2233.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.799
								3.50	-2167.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.249
								3.80	-2101.71	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.728
21	SLU	-2947.33	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2357.11	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.024
								3.50	-2291.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.427
								3.80	-2225.22	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.855
22	SLU	-2872.97	0.00	53.90	162.72	0.00	0.21	3.20	-2322.08	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.235
								3.50	-2256.13	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.651
								3.80	-2190.18	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.093
32	SLU	-3068.45	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2497.84	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.234
								3.50	-2431.89	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.592

Relazione di calcolo

								3.80	-2365.94	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.971
33	SLU	-2780.28	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2283.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.474
								3.50	-2217.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.904
								3.80	-2151.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.361
34	SLU	-2937.01	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2387.22	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.847
								3.50	-2321.27	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.240
								3.80	-2255.33	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.657
35	SLU	-2862.65	0.00	53.90	162.72	0.00	0.21	3.20	-2352.18	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.053
								3.50	-2286.23	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.459
								3.80	-2220.29	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.888
45	SLU	-3917.41	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2677.07	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	12.348
								3.50	-2611.12	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	12.659
								3.80	-2545.18	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	12.988
46	SLU	-4195.20	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2582.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	12.800
								3.50	-2516.55	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.135
								3.80	-2450.61	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.489
47	SLU	-3785.96	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2566.45	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	12.880
								3.50	-2500.51	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.220
								3.80	-2434.56	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.578
48	SLU	-3711.60	0.00	53.90	162.72	0.00	0.21	3.20	-2531.41	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.058
								3.50	-2465.47	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.407
								3.80	-2399.52	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	13.776
58	SLU	-2229.82	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2288.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.444
								3.50	-2222.55	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	14.873
								3.80	-2156.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.328
59	SLU	-1382.56	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-1934.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	17.084
								3.50	-1868.93	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	17.687
								3.80	-1802.99	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	18.334
60	SLU	-2098.38	0.00	47.32	142.88	0.00	0.21	3.20	-2177.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.178
								3.50	-2111.93	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.652
								3.80	-2045.99	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	16.156
61	SLU	-2024.01	0.00	53.90	162.72	0.00	0.21	3.20	-2142.84	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.426
								3.50	-2076.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	15.916
								3.80	-2010.95	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-33055.50	---	16.438
9	SLU	-1346.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3073.62	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	9.957
								4.59	-2471.11	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	12.385
								5.39	-1912.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	16.006
10	SLU	-1242.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2942.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.402
								4.59	-2315.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.218
								5.39	-1769.13	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	17.300
11	SLU	-1046.73	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2867.81	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.672
								4.59	-2236.08	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.687
								5.39	-1644.57	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	18.610
19	SLU	-1300.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3078.78	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	9.941
								4.59	-2458.38	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	12.449
								5.39	-1887.33	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	16.216
20	SLU	-1014.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2797.48	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.940
								4.59	-2149.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	14.238
								5.39	-1579.55	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	19.376
21	SLU	-1196.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2947.33	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.384
								4.59	-2302.77	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.291
								5.39	-1744.31	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	17.546
22	SLU	-1000.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2872.97	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.653
								4.59	-2223.35	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.765
								5.39	-1619.76	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	18.895
32	SLU	-1392.88	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3068.45	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	9.974
								4.59	-2483.84	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	12.322
								5.39	-1936.97	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	15.801
33	SLU	-1168.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2780.28	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	11.008
								4.59	-2191.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.963
								5.39	-1662.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	18.412
34	SLU	-1288.41	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2937.01	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.421
								4.59	-2328.22	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.145
								5.39	-1793.95	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	17.060
35	SLU	-1092.92	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2862.65	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	10.691
								4.59	-2248.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.610
								5.39	-1669.39	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	18.333
45	SLU	-845.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3917.41	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	7.813
								4.59	-2678.16	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	11.428
								5.39	-1734.78	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	17.642
46	SLU	-255.94	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4195.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	7.295
								4.59	-2515.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	12.165
								5.39	-1325.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	23.093
47	SLU	-740.85	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3785.96	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	8.084
								4.59	-2522.54	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	12.133
								5.39	-1591.76	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	19.227
48	SLU	-545.36	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3711.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	8.246
								4.59	-2443.13	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	12.527
								5.39	-1467.21	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	20.860

Relazione di calcolo

58	SLU	-1848.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2229.82	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.725
								4.59	-2264.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	13.518
								5.39	-2089.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	14.647
59	SLU	-1927.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-1382.56	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	22.137
								4.59	-1825.61	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	16.764
								5.39	-1916.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	15.969
60	SLU	-1743.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2098.38	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	14.585
								4.59	-2108.44	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	14.516
								5.39	-1946.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	15.723
61	SLU	-1548.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2024.01	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	15.121
								4.59	-2029.02	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	15.084
								5.39	-1821.94	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-30605.20	---	16.798
9	SLU	-1198.17	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1346.69	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	21.310
								6.49	-821.94	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	34.915
10	SLU	-1061.89	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1242.22	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	23.102
								6.49	-753.88	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	38.067
11	SLU	-877.79	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1046.73	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	27.417
								6.49	-627.19	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	45.756
19	SLU	-1192.28	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1300.49	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	22.067
								6.49	-803.12	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	35.733
20	SLU	-876.45	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1014.57	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	28.286
								6.49	-619.38	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	46.334
21	SLU	-1056.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1196.03	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	23.994
								6.49	-735.06	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	39.042
22	SLU	-871.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1000.54	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	28.683
								6.49	-608.38	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	47.172
32	SLU	-1204.06	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1392.88	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	20.603
								6.49	-840.76	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	34.134
33	SLU	-896.07	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1168.55	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	24.559
								6.49	-682.11	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	42.073
34	SLU	-1067.78	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1288.41	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	22.274
								6.49	-772.70	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	37.140
35	SLU	-883.67	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1092.92	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	26.258
								6.49	-646.01	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	44.423
45	SLU	-1397.39	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-845.32	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	33.950
								6.49	-810.28	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	35.417
46	SLU	-1218.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-255.94	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	>100
								6.49	-631.32	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	45.458
47	SLU	-1261.11	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-740.85	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	38.737
								6.49	-742.22	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	38.665
48	SLU	-1077.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-545.36	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	52.623
								6.49	-615.54	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	46.623
58	SLU	-998.95	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1848.06	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	15.529
								6.49	-833.59	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	34.427
59	SLU	-554.22	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1927.18	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	14.891
								6.49	-670.17	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	42.822
60	SLU	-862.67	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1743.59	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	16.459
								6.49	-765.53	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	37.488
61	SLU	-678.57	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1548.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	18.538
								6.49	-638.85	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-28698.10	---	44.922

Maschio n. 28 (ver. statiche)

Xg=8.22 <m> Yg=6.20 <m> L=0.36 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VR0}	f _{VR0 SLU}	f _{VR0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00				1.60	0.00	1.00	9.14		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	126	0.00	109	0.00	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	-0.00				0.80	0.00	1.00	4.54		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19					1.09	0.00	1.00	6.26		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
9	SLU	-2128.64	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3875.67	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.129
								1.60	-3183.71	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.027
								3.20	-1923.42	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.319
10	SLU	-2076.11	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3815.45	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.194
								1.60	-3159.58	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.065
								3.20	-1895.04	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.444
11	SLU	-2043.33	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3804.48	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.207
								1.60	-3161.25	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.062
								3.20	-1888.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.475
19	SLU	-2128.35	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3952.91	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.049
								1.60	-3181.07	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.031

Relazione di calcolo

								3.20	-1916.69	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.348
20	SLU	-2009.41	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3864.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.142
								1.60	-3108.53	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.148
								3.20	-1841.48	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.689
21	SLU	-2075.83	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3892.69	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.111
								1.60	-3156.94	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.069
								3.20	-1888.31	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.474
22	SLU	-2043.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3881.73	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.123
								1.60	-3158.61	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.067
								3.20	-1881.46	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.505
32	SLU	-2128.92	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3798.43	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.213
								1.60	-3186.35	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.023
								3.20	-1930.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.290
33	SLU	-2010.36	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3606.73	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.437
								1.60	-3117.33	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.134
								3.20	-1863.91	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.585
34	SLU	-2076.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3738.21	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.281
								1.60	-3162.22	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.061
								3.20	-1901.77	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.414
35	SLU	-2043.62	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3727.24	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.294
								1.60	-3163.89	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	5.058
								3.20	-1894.92	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	8.444
45	SLU	-2046.41	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3686.87	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.341
								1.60	-3763.77	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.252
								3.20	-2100.64	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	7.617
46	SLU	-1872.83	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3420.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.678
								1.60	-4079.71	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	3.923
								3.20	-2148.07	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	7.449
47	SLU	-1993.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3626.65	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.413
								1.60	-3739.65	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.279
								3.20	-2072.26	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	7.722
48	SLU	-1961.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3615.68	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.426
								1.60	-3741.31	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.278
								3.20	-2065.42	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	7.747
58	SLU	-2210.87	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4064.47	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	3.937
								1.60	-2603.64	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	6.147
								3.20	-1746.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	9.164
59	SLU	-2146.94	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4050.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	3.951
								1.60	-2146.16	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	7.457
								3.20	-1557.32	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	10.275
60	SLU	-2158.35	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-4004.25	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	3.997
								1.60	-2579.52	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	6.204
								3.20	-1717.81	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	9.315
61	SLU	-2125.56	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-3993.29	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	4.008
								1.60	-2581.18	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16003.80	---	6.200
								3.20	-1710.96	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-16001.50	---	9.352
9	SLU	-3477.03	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2128.64	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.886
								3.50	-2086.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.085
								3.80	-2044.67	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.292
10	SLU	-3357.72	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2076.11	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.136
								3.50	-2034.13	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.345
								3.80	-1992.15	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.563
11	SLU	-3286.08	0.00	34.31	103.60	0.00	0.21	3.20	-2043.33	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.299
								3.50	-2001.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.515
								3.80	-1959.37	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.740
19	SLU	-3485.03	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2128.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.888
								3.50	-2086.36	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.086
								3.80	-2044.38	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.293
20	SLU	-3232.57	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2009.41	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.473
								3.50	-1967.42	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.696
								3.80	-1925.44	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.929
21	SLU	-3365.71	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2075.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.138
								3.50	-2033.84	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.347
								3.80	-1991.86	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.565
22	SLU	-3294.08	0.00	34.31	103.60	0.00	0.21	3.20	-2043.05	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.300
								3.50	-2001.06	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.517
								3.80	-1959.08	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.742
32	SLU	-3469.04	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2128.92	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.885
								3.50	-2086.93	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.084
								3.80	-2044.95	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.291
33	SLU	-3205.92	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2010.36	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.468
								3.50	-1968.37	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.691
								3.80	-1926.39	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.924
34	SLU	-3349.72	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2076.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.135
								3.50	-2034.41	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.344
								3.80	-1992.43	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.562
35	SLU	-3278.09	0.00	34.31	103.60	0.00	0.21	3.20	-2043.62	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.297
								3.50	-2001.63	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.514
								3.80	-1959.65	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.739

Relazione di calcolo

45	SLU	-2988.20	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2046.41	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.284
								3.50	-2004.42	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.499
								3.80	-1962.44	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.723
46	SLU	-2404.52	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-1872.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	11.236
								3.50	-1830.85	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	11.494
								3.80	-1788.87	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	11.764
47	SLU	-2868.88	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-1993.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.554
								3.50	-1951.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.781
								3.80	-1909.92	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	11.018
48	SLU	-2797.25	0.00	34.31	103.60	0.00	0.21	3.20	-1961.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.731
								3.50	-1919.12	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.966
								3.80	-1877.14	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	11.211
58	SLU	-3965.87	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2210.87	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.518
								3.50	-2168.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.703
								3.80	-2126.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	9.894
59	SLU	-4033.97	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2146.94	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.802
								3.50	-2104.95	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.997
								3.80	-2062.97	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.201
60	SLU	-3846.55	0.00	30.13	90.96	0.00	0.21	3.20	-2158.35	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.750
								3.50	-2116.36	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.944
								3.80	-2074.38	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.145
61	SLU	-3774.91	0.00	34.31	103.60	0.00	0.21	3.20	-2125.56	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	9.900
								3.50	-2083.58	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.10	---	10.100
								3.80	-2041.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-21044.00	---	10.308
9	SLU	-1129.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3477.03	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.604
								4.59	-2421.65	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.046
								5.39	-1797.41	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	10.839
10	SLU	-1101.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3357.72	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.803
								4.59	-2336.92	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.338
								5.39	-1735.89	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.223
11	SLU	-1027.93	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3286.08	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.929
								4.59	-2245.76	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.676
								5.39	-1647.36	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.826
19	SLU	-1082.66	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3485.03	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.591
								4.59	-2412.46	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.076
								5.39	-1771.81	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	10.996
20	SLU	-977.95	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3232.57	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	6.027
								4.59	-2217.15	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.788
								5.39	-1612.37	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	12.083
21	SLU	-1055.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3365.71	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.789
								4.59	-2327.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.370
								5.39	-1710.29	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.391
22	SLU	-981.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3294.08	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.915
								4.59	-2236.57	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.712
								5.39	-1621.75	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	12.013
32	SLU	-1175.68	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3469.04	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.617
								4.59	-2430.84	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.015
								5.39	-1823.01	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	10.687
33	SLU	-1132.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3205.92	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	6.078
								4.59	-2247.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.668
								5.39	-1697.72	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.476
34	SLU	-1148.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3349.72	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.817
								4.59	-2346.11	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.305
								5.39	-1761.49	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.060
35	SLU	-1074.44	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3278.09	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.944
								4.59	-2254.95	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.641
								5.39	-1672.96	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.646
45	SLU	-1395.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2988.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	6.520
								4.59	-2269.73	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.584
								5.39	-1840.26	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	10.587
46	SLU	-1498.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2404.52	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.103
								4.59	-1979.26	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	9.844
								5.39	-1726.46	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.285
47	SLU	-1367.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2868.88	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	6.792
								4.59	-2184.99	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.917
								5.39	-1778.74	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	10.953
48	SLU	-1294.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-2797.25	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	6.965
								4.59	-2093.83	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	9.306
								5.39	-1690.21	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.527
58	SLU	-863.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3965.87	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	4.913
								4.59	-2573.58	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	7.571
								5.39	-1754.56	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.104
59	SLU	-612.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4033.97	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	4.830
								4.59	-2485.68	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	7.839
								5.39	-1583.63	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	12.303
60	SLU	-835.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3846.55	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.065
								4.59	-2488.84	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	7.829
								5.39	-1693.04	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	11.507
61	SLU	-761.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3774.91	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	5.161

Relazione di calcolo

								4.59	-2397.68	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19484.20	---	8.126
								5.39	-1604.51	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-19482.50	---	12.142
9	SLU	-818.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1129.17	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	16.180
								6.49	-679.02	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	26.907
10	SLU	-728.21	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1101.84	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	16.581
								6.49	-642.54	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	28.434
11	SLU	-613.71	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1027.93	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	17.774
								6.49	-584.00	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	31.284
19	SLU	-812.68	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1082.66	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	16.875
								6.49	-661.83	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	27.605
20	SLU	-607.42	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-977.95	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	18.682
								6.49	-564.70	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	32.353
21	SLU	-722.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1055.33	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	17.312
								6.49	-625.36	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	29.215
22	SLU	-608.38	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-981.42	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	18.616
								6.49	-566.82	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	32.233
32	SLU	-823.34	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1175.68	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	15.540
								6.49	-696.20	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	26.243
33	SLU	-625.19	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1132.98	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	16.126
								6.49	-621.98	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	29.374
34	SLU	-733.54	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1148.35	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	15.910
								6.49	-659.73	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	27.694
35	SLU	-619.04	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1074.44	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	17.004
								6.49	-601.18	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	30.390
45	SLU	-663.74	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1395.24	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	13.095
								6.49	-684.99	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	26.672
46	SLU	-359.19	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1498.91	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	12.189
								6.49	-603.29	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	30.284
47	SLU	-573.94	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1367.91	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	13.356
								6.49	-648.51	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	28.172
48	SLU	-459.44	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-1294.00	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	14.119
								6.49	-589.97	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	30.968
58	SLU	-972.28	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-863.10	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	21.168
								6.49	-673.05	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	27.145
59	SLU	-873.42	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-612.02	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	29.852
								6.49	-583.39	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	31.317
60	SLU	-882.48	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-835.77	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	21.860
								6.49	-636.57	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	28.701
61	SLU	-767.98	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-761.86	0.00	-0.00	0.55	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	23.981
								6.49	-578.03	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-18270.10	---	31.607

Maschio n. 30 (ver. statiche)

Xg=11.89 <m> Yg=6.78 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	f _{vk0} <daN/cm²>	f _{vd0 SLU} <daN/cm²>	f _{vd0 SLV} <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	122	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-5854.38	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11142.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.221
								1.60	-9489.51	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.782
								3.20	-5812.81	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.174
10	SLU	-5658.49	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10873.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.300
								1.60	-9302.75	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.858
								3.20	-5671.75	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.327
11	SLU	-5606.23	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10869.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.302
								1.60	-9497.47	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.779
								3.20	-5763.45	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.227
19	SLU	-5805.58	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11033.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.253
								1.60	-9435.94	101.63	-1.08	1.88	1.88	0.32	0.72	-34729.50	---	3.681
								3.20	-5770.56	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.219
20	SLU	-5363.85	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10378.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.458
								1.60	-9052.05	169.38	-1.87	2.67	2.67	0.46	0.65	-31409.10	---	3.470
								3.20	-5464.64	92.39	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.567
21	SLU	-5609.69	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10765.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.334
								1.60	-9249.17	101.63	-1.10	1.90	1.90	0.33	0.71	-34638.60	---	3.745
								3.20	-5629.51	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.375
22	SLU	-5557.43	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10760.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.335
								1.60	-9443.90	101.63	-1.08	1.88	1.88	0.32	0.72	-34733.30	---	3.678
								3.20	-5721.20	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.273
32	SLU	-5903.18	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11250.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.190

Relazione di calcolo

								1.60	-9543.09	-101.63	1.06	1.86	1.86	0.32	0.72	-34780.10	---	3.645
								3.20	-5855.06	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.129
33	SLU	-5526.51	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10739.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.342
								1.60	-9230.63	-169.38	1.83	2.64	2.64	0.45	0.65	-31560.50	---	3.419
								3.20	-5605.47	-92.39	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.402
34	SLU	-5707.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10981.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.268
								1.60	-9356.33	-101.63	1.09	1.89	1.89	0.32	0.72	-34691.20	---	3.708
								3.20	-5714.00	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.281
35	SLU	-5655.02	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10977.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.269
								1.60	-9551.05	-101.63	1.06	1.86	1.86	0.32	0.72	-34783.80	---	3.642
								3.20	-5805.70	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.181
45	SLU	-5569.77	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11706.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.066
								1.60	-8228.96	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.361
								3.20	-5065.44	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.085
46	SLU	-4970.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11498.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.121
								1.60	-7040.43	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	5.097
								3.20	-4289.43	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	8.367
47	SLU	-5373.88	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11437.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.138
								1.60	-8042.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.462
								3.20	-4924.38	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.288
48	SLU	-5321.62	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11433.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.139
								1.60	-8236.92	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.357
								3.20	-5016.07	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.155
58	SLU	-6138.98	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10578.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.393
								1.60	-10750.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.338
								3.20	-6560.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.471
59	SLU	-5919.52	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9618.55	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.731
								1.60	-11242.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.192
								3.20	-6780.69	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.293
60	SLU	-5943.09	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10309.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.481
								1.60	-10563.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.397
								3.20	-6419.13	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.591
61	SLU	-5890.83	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10305.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.483
								1.60	-10758.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.336
								3.20	-6510.82	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.512
9	SLU	-6610.27	-0.00	122.13	0.00	-0.18	0.39	3.20	-5854.38	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.061
								3.50	-5620.56	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.396
								3.80	-5386.75	0.00	---	---	0.39	0.07	0.96	-46422.40	---	8.618
10	SLU	-6312.68	-0.00	122.13	0.00	-0.19	0.40	3.20	-5658.49	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.340
								3.50	-5424.67	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.699
								3.80	-5190.86	0.00	---	---	0.40	0.07	0.96	-46386.90	---	8.936
11	SLU	-5956.96	-0.00	139.09	0.00	-0.22	0.43	3.20	-5606.23	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.418
								3.50	-5372.41	0.00	---	---	0.22	0.04	0.97	-47161.20	---	8.778
								3.80	-5138.59	0.00	---	---	0.43	0.07	0.95	-46224.50	---	8.996
19	SLU	-6555.99	-0.00	122.13	0.00	-0.18	0.39	3.20	-5805.58	55.43	-0.95	1.15	1.15	0.20	0.89	-43133.40	---	7.430
								3.50	-5571.77	30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.470
								3.80	-5337.95	0.00	---	---	0.39	0.07	0.96	-46416.20	---	8.696
20	SLU	-5828.79	-0.00	122.13	0.00	-0.20	0.41	3.20	-5363.85	92.39	-1.72	1.93	1.93	0.33	0.82	-39771.00	---	7.415
								3.50	-5130.04	50.53	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.199
								3.80	-4896.22	0.00	---	---	0.41	0.07	0.96	-46321.60	---	9.461
21	SLU	-6258.40	-0.00	122.13	0.00	-0.19	0.40	3.20	-5609.69	55.43	-0.99	1.19	1.19	0.20	0.89	-42971.40	---	7.660
								3.50	-5375.88	30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.778
								3.80	-5142.06	0.00	---	---	0.40	0.07	0.96	-46380.10	---	9.020
22	SLU	-5902.68	-0.00	139.09	0.00	-0.23	0.44	3.20	-5557.43	55.43	-1.00	1.22	1.22	0.21	0.88	-42849.10	---	7.710
								3.50	-5323.61	30.32	---	---	0.22	0.04	0.97	-47156.90	---	8.858
								3.80	-5089.80	0.00	---	---	0.44	0.07	0.95	-46215.90	---	9.080
32	SLU	-6664.55	-0.00	122.13	0.00	-0.18	0.39	3.20	-5903.18	-55.43	0.94	1.13	1.13	0.19	0.89	-43207.80	---	7.319
								3.50	-5669.36	-30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.324
								3.80	-5435.54	0.00	---	---	0.39	0.07	0.96	-46428.60	---	8.542
33	SLU	-6009.73	-0.00	122.13	0.00	-0.20	0.41	3.20	-5526.51	-92.39	1.67	1.87	1.87	0.32	0.83	-40002.80	---	7.238
								3.50	-5292.69	-50.53	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.916
								3.80	-5058.88	0.00	---	---	0.41	0.07	0.96	-46347.20	---	9.162
34	SLU	-6366.96	-0.00	122.13	0.00	-0.18	0.39	3.20	-5707.29	-55.43	0.97	1.17	1.17	0.20	0.89	-43051.10	---	7.543
								3.50	-5473.47	-30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.622
								3.80	-5239.65	0.00	---	---	0.39	0.07	0.96	-46393.70	---	8.854
35	SLU	-6011.25	-0.00	139.09	0.00	-0.22	0.43	3.20	-5655.02	-55.43	0.98	1.20	1.20	0.21	0.89	-42932.00	---	7.592
								3.50	-5421.21	-30.32	---	---	0.22	0.04	0.97	-47165.50	---	8.700
								3.80	-5187.39	0.00	---	---	0.43	0.07	0.95	-46233.10	---	8.913
45	SLU	-6476.47	-0.00	122.13	0.00	-0.18	0.39	3.20	-5569.77	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.473
								3.50	-5335.96	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.844
								3.80	-5102.14	0.00	---	---	0.39	0.07	0.96	-46406.90	---	9.096
46	SLU	-5696.27	-0.00	122.13	0.00	-0.21	0.42	3.20	-4970.84	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.494
								3.50	-4737.02	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.962
								3.80	-4503.21	0.00	---	---	0.42	0.07	0.96	-46301.80	---	10.282
47	SLU	-6178.88	-0.00	122.13	0.00	-0.19	0.40	3.20	-5373.88	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.782
								3.50	-5140.07	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.181
								3.80	-4906.25	0.00	---	---	0.40	0.07	0.96	-46369.90	---	9.451
48	SLU	-5823.17	-0.00	139.09	0.00	-0.23	0.44	3.20	-5321.62	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.868
								3.50	-5087.80	0.00	---	---	0.22	0.04	0.97	-47150.40	---	9.267

Relazione di calcolo

								3.80	-4853.99	0.00	---	---	0.44	0.08	0.95	-46202.90	---	9.519
58	SLU	-6744.06	-0.00	122.13	0.00	-0.17	0.38	3.20	-6138.98	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	7.687
								3.50	-5905.17	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	7.991
								3.80	-5671.35	0.00	---	---	0.38	0.07	0.96	-46437.40	---	8.188
59	SLU	-6142.25	-0.00	122.13	0.00	-0.19	0.40	3.20	-5919.52	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	7.972
								3.50	-5685.71	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.300
								3.80	-5451.89	0.00	---	---	0.40	0.07	0.96	-46365.10	---	8.504
60	SLU	-6446.48	-0.00	122.13	0.00	-0.18	0.39	3.20	-5943.09	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	7.940
								3.50	-5709.28	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.266
								3.80	-5475.46	0.00	---	---	0.39	0.07	0.96	-46403.30	---	8.475
61	SLU	-6090.76	-0.00	139.09	0.00	-0.22	0.43	3.20	-5890.83	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.011
								3.50	-5657.01	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47171.60	---	8.339
								3.80	-5423.20	0.00	---	---	0.43	0.07	0.95	-46245.30	---	8.527
9	SLU	-2727.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6610.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	6.610
								4.59	-5315.88	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.219
10	SLU	-2604.86	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6312.68	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	6.921
								4.59	-5070.59	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.617
11	SLU	-2434.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5956.96	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.335
								4.59	-4761.79	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.176
19	SLU	-2724.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6555.99	-72.99	1.11	1.51	1.51	0.26	0.84	-40601.30	---	6.193
								4.59	-5282.44	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.271
20	SLU	-2455.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5828.79	-121.65	2.09	2.48	2.48	0.43	0.75	-36396.10	---	6.244
								4.59	-4700.24	-30.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.296
21	SLU	-2601.78	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6258.40	-72.99	1.17	1.56	1.56	0.27	0.83	-40372.70	---	6.451
								4.59	-5037.16	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.674
22	SLU	-2431.42	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5902.68	-72.99	1.24	1.63	1.63	0.28	0.83	-40069.20	---	6.788
								4.59	-4728.36	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.241
32	SLU	-2730.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6664.55	72.99	-1.10	1.49	1.49	0.26	0.84	-40679.70	---	6.104
								4.59	-5349.31	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.168
33	SLU	-2465.61	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6009.73	121.65	-2.02	2.42	2.42	0.42	0.76	-36667.40	---	6.101
								4.59	-4811.69	30.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.081
34	SLU	-2607.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6366.96	72.99	-1.15	1.54	1.54	0.26	0.84	-40458.60	---	6.354
								4.59	-5104.03	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.560
35	SLU	-2437.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6011.25	72.99	-1.21	1.61	1.61	0.28	0.83	-40165.60	---	6.682
								4.59	-4795.23	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.112
45	SLU	-2307.56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6476.47	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	6.746
								4.59	-4967.69	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.795
46	SLU	-1761.25	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5696.27	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.670
								4.59	-4175.65	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.464
47	SLU	-2185.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6178.88	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.071
								4.59	-4722.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.252
48	SLU	-2014.98	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5823.17	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.503
								4.59	-4413.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.900
58	SLU	-3146.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6744.06	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	6.479
								4.59	-5664.07	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.714
59	SLU	-3159.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6142.25	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.113
								4.59	-5336.28	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.188
60	SLU	-3024.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6446.48	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	6.778
								4.59	-5418.78	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.063
61	SLU	-2854.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-6090.76	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.174
								4.59	-5109.98	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.550

Maschio n. 31 (ver. statiche)

Xg=11.89 <m> Yg=8.38 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d _i	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VK0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	122	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26		3.00	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-3246.76	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11468.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.129
								1.60	-10130.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.543
								3.20	-4009.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	8.951
10	SLU	-3115.72	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11133.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.223
								1.60	-9795.77	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.664
								3.20	-3844.42	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.335
11	SLU	-3145.07	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11054.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.247
								1.60	-9716.42	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.694
								3.20	-3822.75	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.388
19	SLU	-3233.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11396.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.149
								1.60	-10058.30	101.63	-1.01	1.81	1.81	0.31	0.72	-35007.80	---	3.480

Relazione di calcolo

								3.20	-3979.08	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.019
20	SLU	-3003.09	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10678.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.361
								1.60	-9340.89	169.38	-1.81	2.61	2.61	0.45	0.65	-31650.60	---	3.388
								3.20	-3643.01	92.39	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.851
21	SLU	-3102.55	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11061.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.244
								1.60	-9723.50	101.63	-1.05	1.85	1.85	0.32	0.72	-34862.30	---	3.585
								3.20	-3814.09	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.409
22	SLU	-3131.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10982.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.268
								1.60	-9644.15	101.63	-1.05	1.85	1.85	0.32	0.72	-34826.40	---	3.611
								3.20	-3792.42	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.463
32	SLU	-3259.93	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11540.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.110
								1.60	-10202.90	-101.63	1.00	1.80	1.80	0.31	0.72	-35067.60	---	3.437
								3.20	-4039.73	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	8.883
33	SLU	-3046.99	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10919.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.287
								1.60	-9581.79	-169.38	1.77	2.57	2.57	0.44	0.66	-31841.30	---	3.323
								3.20	-3744.09	-92.39	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.585
34	SLU	-3128.89	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11205.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.203
								1.60	-9868.04	-101.63	1.03	1.83	1.83	0.31	0.72	-34926.30	---	3.539
								3.20	-3874.74	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.262
35	SLU	-3158.23	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11126.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.225
								1.60	-9788.69	-101.63	1.04	1.84	1.84	0.32	0.72	-34891.40	---	3.564
								3.20	-3853.07	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.314
45	SLU	-3019.55	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11371.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.156
								1.60	-10033.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.577
								3.20	-3910.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.178
46	SLU	-2646.35	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10637.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.374
								1.60	-9299.44	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.859
								3.20	-3528.21	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	10.171
47	SLU	-2888.51	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11036.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.252
								1.60	-9698.63	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.700
								3.20	-3745.21	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.582
48	SLU	-2917.85	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10957.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.275
								1.60	-9619.29	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.731
								3.20	-3723.54	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.638
58	SLU	-3473.98	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11565.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.103
								1.60	-10227.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.509
								3.20	-4108.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	8.735
59	SLU	-3403.73	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-10961.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.274
								1.60	-9623.23	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.729
								3.20	-3858.89	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.300
60	SLU	-3342.93	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11230.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.196
								1.60	-9892.91	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.628
								3.20	-3943.62	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.100
61	SLU	-3372.28	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11151.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.218
								1.60	-9813.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.657
								3.20	-3921.95	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35886.90	---	9.150
9	SLU	-4669.95	-0.00	122.13	0.00	-0.13	0.34	3.20	-3246.76	-0.00	0.00	0.17	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	14.535
								3.50	-4205.24	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.222
								3.80	-4617.06	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-46644.30	---	10.103
10	SLU	-4512.44	-0.00	122.13	0.00	-0.13	0.34	3.20	-3115.72	-0.00	0.00	0.17	0.21	0.04	0.96	-47191.00	---	15.146
								3.50	-4009.66	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.769
								3.80	-4390.90	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-46625.50	---	10.619
11	SLU	-4301.89	-0.00	139.09	0.00	-0.16	0.37	3.20	-3145.07	-0.00	0.00	0.18	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	15.005
								3.50	-3993.81	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.816
								3.80	-4375.43	0.00	---	---	0.37	0.06	0.96	-46517.30	---	10.632
19	SLU	-4642.81	-0.00	122.13	0.00	-0.13	0.34	3.20	-3233.60	55.43	-1.71	1.88	1.88	0.32	0.82	-39966.00	---	12.360
								3.50	-4185.17	30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.276
								3.80	-4593.86	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-46641.20	---	10.153
20	SLU	-4235.21	-0.00	122.13	0.00	-0.14	0.35	3.20	-3003.09	92.39	-3.08	3.25	3.25	0.56	0.72	-34655.00	---	11.540
								3.50	-3814.67	50.53	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	12.371
								3.80	-4166.71	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-46589.00	---	11.181
21	SLU	-4485.31	-0.00	122.13	0.00	-0.13	0.34	3.20	-3102.55	55.43	-1.79	1.96	1.96	0.34	0.82	-39643.80	---	12.778
								3.50	-3989.59	30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.829
								3.80	-4367.70	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-46622.10	---	10.674
22	SLU	-4274.75	-0.00	139.09	0.00	-0.16	0.37	3.20	-3131.90	55.43	-1.77	1.95	1.95	0.33	0.82	-39661.60	---	12.664
								3.50	-3973.73	30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.876
								3.80	-4352.24	0.00	---	---	0.37	0.06	0.96	-46513.10	---	10.687
32	SLU	-4697.09	-0.00	122.13	0.00	-0.13	0.34	3.20	-3259.93	-55.43	1.70	1.87	1.87	0.32	0.83	-40028.80	---	12.279
								3.50	-4225.32	-30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.169
								3.80	-4640.25	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-46647.40	---	10.053
33	SLU	-4325.66	-0.00	122.13	0.00	-0.14	0.35	3.20	-3046.99	-92.39	3.03	3.21	3.21	0.55	0.72	-34770.70	---	11.412
								3.50	-3881.59	-50.53	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	12.158
								3.80	-4244.03	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-46601.50	---	10.980
34	SLU	-4539.58	-0.00	122.13	0.00	-0.13	0.34	3.20	-3128.89	-55.43	1.77	1.94	1.94	0.33	0.82	-39711.90	---	12.692
								3.50	-4029.74	-30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.711
								3.80	-4414.09	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-46628.80	---	10.564
35	SLU	-4329.03	-0.00	139.09	0.00	-0.15	0.37	3.20	-3158.23	-55.43	1.76	1.94	1.94	0.33	0.82	-39729.30	---	12.580
								3.50	-4013.88	-30.32	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.757
								3.80	-4398.63	0.00	---	---	0.37	0.06	0.96	-46521.40	---	10.576

Relazione di calcolo

45	SLU	-4332.02	-0.00	122.13	0.00	-0.14	0.35	3.20	-3019.55	-0.00	0.00	0.17	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	15.629
								3.50	-4080.78	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.564
								3.80	-4462.80	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-46602.30	---	10.442
46	SLU	-3717.21	-0.00	122.13	0.00	-0.16	0.37	3.20	-2646.35	-0.00	0.00	0.18	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	17.832
								3.50	-3640.70	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	12.962
								3.80	-3948.26	0.00	---	---	0.37	0.06	0.96	-46506.60	---	11.779
47	SLU	-4174.51	-0.00	122.13	0.00	-0.14	0.35	3.20	-2888.51	-0.00	0.00	0.18	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	16.337
								3.50	-3885.20	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	12.146
								3.80	-4236.63	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-46580.40	---	10.995
48	SLU	-3963.96	-0.00	139.09	0.00	-0.17	0.38	3.20	-2917.85	-0.00	0.00	0.19	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	16.173
								3.50	-3869.35	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	12.196
								3.80	-4221.17	0.00	---	---	0.38	0.06	0.96	-46460.90	---	11.007
58	SLU	-5007.89	-0.00	122.13	0.00	-0.12	0.33	3.20	-3473.98	-0.00	0.00	0.16	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	13.584
								3.50	-4329.70	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	10.899
								3.80	-4771.32	0.00	---	---	0.33	0.06	0.96	-46680.70	---	9.784
59	SLU	-4843.66	-0.00	122.13	0.00	-0.12	0.33	3.20	-3403.73	-0.00	0.00	0.17	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	13.864
								3.50	-4055.57	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.636
								3.80	-4462.47	0.00	---	---	0.33	0.06	0.96	-46663.70	---	10.457
60	SLU	-4850.38	-0.00	122.13	0.00	-0.12	0.33	3.20	-3342.93	-0.00	0.00	0.17	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	14.117
								3.50	-4134.12	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.415
								3.80	-4545.16	0.00	---	---	0.33	0.06	0.96	-46664.40	---	10.267
61	SLU	-4639.83	-0.00	139.09	0.00	-0.14	0.35	3.20	-3372.28	-0.00	0.00	0.18	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	13.994
								3.50	-4118.27	-0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	11.459
								3.80	-4529.70	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-46565.60	---	10.280
9	SLU	-3733.42	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4669.95	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.356
								4.59	-5918.70	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.382
10	SLU	-3460.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4512.44	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.683
								4.59	-5604.33	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.796
11	SLU	-3096.41	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4301.89	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.157
								4.59	-5181.77	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.432
19	SLU	-3715.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4642.81	-72.99	1.57	1.97	1.97	0.34	0.80	-38619.90	---	8.318
								4.59	-5885.82	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.423
20	SLU	-3062.26	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4235.21	-121.65	2.87	3.27	3.27	0.56	0.69	-33596.60	---	7.933
								4.59	-5114.40	-30.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.543
21	SLU	-3442.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4485.31	-72.99	1.63	2.02	2.02	0.35	0.79	-38381.50	---	8.557
								4.59	-5571.45	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.842
22	SLU	-3078.82	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4274.75	-72.99	1.71	2.11	2.11	0.36	0.79	-38035.30	---	8.898
								4.59	-5148.89	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.486
32	SLU	-3751.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4697.09	72.99	-1.55	1.95	1.95	0.33	0.80	-38698.50	---	8.239
								4.59	-5951.58	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.341
33	SLU	-3120.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4325.66	121.65	-2.81	3.21	3.21	0.55	0.70	-33755.40	---	7.804
								4.59	-5223.99	30.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.364
34	SLU	-3478.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4539.58	72.99	-1.61	2.01	2.01	0.34	0.79	-38465.70	---	8.473
								4.59	-5637.21	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.751
35	SLU	-3113.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4329.03	72.99	-1.69	2.08	2.08	0.36	0.79	-38127.90	---	8.808
								4.59	-5214.65	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.379
45	SLU	-4063.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4332.02	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.086
								4.59	-5975.65	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.312
46	SLU	-3641.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3717.21	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.754
								4.59	-5264.10	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.300
47	SLU	-3790.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4174.51	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.467
								4.59	-5661.28	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.718
48	SLU	-3426.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3963.96	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.023
								4.59	-5238.71	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.340
58	SLU	-3403.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-5007.89	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.725
								4.59	-5861.76	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.454
59	SLU	-2541.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4843.66	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.021
								4.59	-5074.28	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.611
60	SLU	-3130.78	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4850.38	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.008
								4.59	-5547.38	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	7.876
61	SLU	-2766.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4639.83	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.417
								4.59	-5124.82	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.526

Maschio n. 32 (ver. statiche)

Xg=11.89 <m> Yg=9.99 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _i <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{Vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{Vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	122	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
----	-----	-------------	-------------------------	----------------------------	----------------------------	-------------------------	------------------------	-----------	------------	--------------------------	------------------------	------------------------	-----------	---	----------------	-------------	--------------	------

Relazione di calcolo

9	SLU	-5511.91	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9285.91	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.865
								1.60	-9560.31	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.754
								3.20	-5692.61	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.304
10	SLU	-5206.47	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9002.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.986
								1.60	-9129.52	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.931
								3.20	-5372.62	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.680
11	SLU	-4943.43	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8880.61	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.041
								1.60	-8788.39	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.084
								3.20	-5099.62	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.037
19	SLU	-5511.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9130.62	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.931
								1.60	-9477.26	101.63	-1.07	1.87	1.87	0.32	0.72	-34749.20	---	3.667
								3.20	-5679.50	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.319
20	SLU	-4862.61	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8446.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.249
								1.60	-8510.23	169.38	-1.99	2.79	2.79	0.48	0.64	-30911.00	---	3.632
								3.20	-4992.95	92.39	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.188
21	SLU	-5205.84	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8847.22	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.056
								1.60	-9046.47	101.63	-1.12	1.92	1.92	0.33	0.71	-34535.70	---	3.818
								3.20	-5359.52	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.696
22	SLU	-4942.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8725.32	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.113
								1.60	-8705.34	101.63	-1.17	1.97	1.97	0.34	0.71	-34351.60	---	3.946
								3.20	-5086.52	55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.055
32	SLU	-5512.54	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9441.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.801
								1.60	-9643.36	-101.63	1.05	1.85	1.85	0.32	0.72	-34826.40	---	3.611
								3.20	-5705.71	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.290
33	SLU	-4864.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8963.82	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.004
								1.60	-8787.05	-169.38	1.93	2.73	2.73	0.47	0.64	-31173.20	---	3.548
								3.20	-5036.64	-92.39	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.125
34	SLU	-5207.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9157.79	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.919
								1.60	-9212.57	-101.63	1.10	1.90	1.90	0.33	0.71	-34620.40	---	3.758
								3.20	-5385.73	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.663
35	SLU	-4944.06	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9035.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.972
								1.60	-8871.43	-101.63	1.15	1.95	1.95	0.33	0.71	-34443.00	---	3.882
								3.20	-5112.73	-55.43	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.019
45	SLU	-5849.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8853.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.054
								1.60	-10577.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.393
								3.20	-6305.67	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.691
46	SLU	-5425.55	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-7983.99	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.495
								1.60	-10343.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.470
								3.20	-6036.57	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.945
47	SLU	-5543.61	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8569.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.188
								1.60	-10146.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.537
								3.20	-5985.69	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	5.996
48	SLU	-5280.57	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-8448.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.248
								1.60	-9805.46	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.660
								3.20	-5712.69	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	6.282
58	SLU	-5174.78	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9718.51	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.693
								1.60	-8543.24	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.201
								3.20	-5079.54	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.065
59	SLU	-4301.77	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9426.02	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.807
								1.60	-6953.52	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	5.161
								3.20	-3993.02	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	8.988
60	SLU	-4869.34	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9435.11	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.804
								1.60	-8112.45	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.424
								3.20	-4759.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.540
61	SLU	-4606.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-9313.22	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	3.853
								1.60	-7771.32	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35888.10	---	4.618
								3.20	-4486.56	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-35887.70	---	7.999
9	SLU	-3927.08	-0.00	122.13	0.00	-0.30	0.51	3.20	-5511.91	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.562
								3.50	-5278.10	0.00	---	---	0.25	0.04	0.97	-47006.00	---	8.906
								3.80	-5044.28	0.00	---	---	0.51	0.09	0.95	-45914.10	---	9.102
10	SLU	-3704.93	-0.00	122.13	0.00	-0.31	0.52	3.20	-5206.47	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.064
								3.50	-4972.66	0.00	---	---	0.26	0.04	0.97	-46969.00	---	9.445
								3.80	-4738.84	0.00	---	---	0.52	0.09	0.95	-45840.00	---	9.673
11	SLU	-3461.85	-0.00	139.09	0.00	-0.38	0.59	3.20	-4943.43	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.546
								3.50	-4709.62	0.00	---	---	0.29	0.05	0.97	-46826.90	---	9.943
								3.80	-4475.80	0.00	---	---	0.59	0.10	0.94	-45555.80	---	10.178
19	SLU	-3930.38	-0.00	122.13	0.00	-0.30	0.51	3.20	-5511.29	55.43	-1.01	1.26	1.26	0.22	0.88	-42662.70	---	7.741
								3.50	-5277.47	30.32	---	---	0.25	0.04	0.97	-47006.50	---	8.907
								3.80	-5043.66	0.00	---	---	0.51	0.09	0.95	-45915.10	---	9.104
20	SLU	-3437.86	-0.00	122.13	0.00	-0.34	0.55	3.20	-4862.61	92.39	-1.90	2.17	2.17	0.37	0.80	-38712.70	---	7.961
								3.50	-4628.80	50.53	---	---	0.27	0.05	0.97	-46918.30	---	10.136
								3.80	-4394.98	0.00	---	---	0.55	0.09	0.94	-45738.70	---	10.407
21	SLU	-3708.23	-0.00	122.13	0.00	-0.31	0.52	3.20	-5205.84	55.43	-1.06	1.33	1.33	0.23	0.87	-42370.80	---	8.139
								3.50	-4972.03	30.32	---	---	0.26	0.04	0.97	-46969.50	---	9.447
								3.80	-4738.21	0.00	---	---	0.52	0.09	0.95	-45841.20	---	9.675
22	SLU	-3465.15	-0.00	139.09	0.00	-0.38	0.59	3.20	-4942.80	55.43	-1.12	1.42	1.42	0.24	0.87	-41984.20	---	8.494
								3.50	-4708.99	30.32	---	---	0.29	0.05	0.97	-46827.60	---	9.944
								3.80	-4475.17	0.00	---	---	0.59	0.10	0.94	-45557.30	---	10.180
32	SLU	-3923.79	-0.00	122.13	0.00	-0.30	0.51	3.20	-5512.54	-55.43	1.01	1.26	1.26	0.22	0.88	-42662.60	---	7.739

Relazione di calcolo

								3.50	-5278.73	-30.32	---	---	0.25	0.04	0.97	-47005.50	---	8.905
								3.80	-5044.91	0.00	---	---	0.51	0.09	0.95	-45913.10	---	9.101
33	SLU	-3426.88	-0.00	122.13	0.00	-0.34	0.55	3.20	-4864.70	-92.39	1.90	2.17	2.17	0.37	0.80	-38714.00	---	7.958
								3.50	-4630.89	-50.53	---	---	0.27	0.05	0.97	-46916.10	---	10.131
								3.80	-4397.07	0.00	---	---	0.55	0.09	0.94	-45734.20	---	10.401
34	SLU	-3701.64	-0.00	122.13	0.00	-0.31	0.52	3.20	-5207.10	-55.43	1.06	1.33	1.33	0.23	0.87	-42370.80	---	8.137
								3.50	-4973.29	-30.32	---	---	0.26	0.04	0.97	-46968.40	---	9.444
								3.80	-4739.47	0.00	---	---	0.52	0.09	0.95	-45838.80	---	9.672
35	SLU	-3458.56	-0.00	139.09	0.00	-0.38	0.59	3.20	-4944.06	-55.43	1.12	1.42	1.42	0.24	0.87	-41983.90	---	8.492
								3.50	-4710.25	-30.32	---	---	0.29	0.05	0.97	-46826.10	---	9.941
								3.80	-4476.43	0.00	---	---	0.59	0.10	0.94	-45554.30	---	10.177
45	SLU	-4083.17	-0.00	122.13	0.00	-0.28	0.49	3.20	-5849.05	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.068
								3.50	-5615.23	0.00	---	---	0.25	0.04	0.97	-47029.70	---	8.375
								3.80	-5381.42	0.00	---	---	0.49	0.08	0.95	-45961.50	---	8.541
46	SLU	-3692.51	-0.00	122.13	0.00	-0.31	0.52	3.20	-5425.55	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.698
								3.50	-5191.73	0.00	---	---	0.26	0.04	0.97	-46966.80	---	9.046
								3.80	-4957.92	0.00	---	---	0.52	0.09	0.95	-45835.60	---	9.245
47	SLU	-3861.02	-0.00	122.13	0.00	-0.30	0.51	3.20	-5543.61	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.513
								3.50	-5309.79	0.00	---	---	0.26	0.04	0.97	-46995.40	---	8.851
								3.80	-5075.98	0.00	---	---	0.51	0.09	0.95	-45892.90	---	9.041
48	SLU	-3617.94	-0.00	139.09	0.00	-0.36	0.57	3.20	-5280.57	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	8.937
								3.50	-5046.75	0.00	---	---	0.29	0.05	0.97	-46860.80	---	9.285
								3.80	-4812.94	0.00	---	---	0.57	0.10	0.94	-45623.70	---	9.479
58	SLU	-3771.00	-0.00	122.13	0.00	-0.31	0.52	3.20	-5174.78	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.119
								3.50	-4940.97	0.00	---	---	0.26	0.04	0.97	-46980.40	---	9.508
								3.80	-4707.15	0.00	---	---	0.52	0.09	0.95	-45862.90	---	9.743
59	SLU	-3172.23	-0.00	122.13	0.00	-0.36	0.57	3.20	-4301.77	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	10.970
								3.50	-4067.96	0.00	---	---	0.29	0.05	0.97	-46859.80	---	11.519
								3.80	-3834.14	0.00	---	---	0.57	0.10	0.94	-45621.60	---	11.899
60	SLU	-3548.85	-0.00	122.13	0.00	-0.33	0.54	3.20	-4869.34	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	9.691
								3.50	-4635.53	0.00	---	---	0.27	0.05	0.97	-46940.20	---	10.126
								3.80	-4401.71	0.00	---	---	0.54	0.09	0.95	-45782.60	---	10.401
61	SLU	-3305.77	-0.00	139.09	0.00	-0.40	0.61	3.20	-4606.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-47191.00	---	10.245
								3.50	-4372.49	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-46789.80	---	10.701
								3.80	-4138.67	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-45481.80	---	10.989
9	SLU	-475.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3927.08	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.126
								4.59	-4921.55	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.878
10	SLU	-447.78	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3704.93	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.793
								4.59	-4584.65	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.530
11	SLU	-415.84	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3461.85	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	12.621
								4.59	-4174.80	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.466
19	SLU	-477.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3930.38	-72.99	1.86	2.25	2.25	0.39	0.77	-37389.10	---	9.513
								4.59	-4929.17	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.864
20	SLU	-421.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3437.86	-121.65	3.54	3.94	3.94	0.67	0.66	-31836.10	---	9.260
								4.59	-4174.52	-30.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.467
21	SLU	-450.39	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3708.23	-72.99	1.97	2.37	2.37	0.41	0.76	-36908.60	---	9.953
								4.59	-4592.27	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.514
22	SLU	-418.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3465.15	-72.99	2.11	2.50	2.50	0.43	0.75	-36312.30	---	10.479
								4.59	-4182.42	-18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.447
32	SLU	-472.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3923.79	72.99	-1.86	2.26	2.26	0.39	0.77	-37376.00	---	9.525
								4.59	-4913.94	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.892
33	SLU	-412.48	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3426.88	121.65	-3.55	3.95	3.95	0.68	0.66	-31806.40	---	9.281
								4.59	-4149.12	30.41	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.531
34	SLU	-445.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3701.64	72.99	-1.97	2.37	2.37	0.41	0.76	-36893.90	---	9.967
								4.59	-4577.03	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.546
35	SLU	-413.24	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3458.56	72.99	-2.11	2.51	2.51	0.43	0.75	-36295.30	---	10.494
								4.59	-4167.18	18.25	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.485
45	SLU	-655.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-4083.17	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.701
								4.59	-5181.10	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	8.433
46	SLU	-716.37	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3692.51	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.833
								4.59	-4594.39	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.510
47	SLU	-627.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3861.02	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.316
								4.59	-4844.19	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.020
48	SLU	-595.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3617.94	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	12.077
								4.59	-4434.35	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.853
58	SLU	-295.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3771.00	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.587
								4.59	-4662.01	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	9.372
59	SLU	-117.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3172.23	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	13.774
								4.59	-3729.25	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.716
60	SLU	-268.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3548.85	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	12.312
								4.59	-4325.10	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	10.102
61	SLU	-236.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-3305.77	-0.00	0.00	0.40	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	13.217
								4.59	-3915.26	-0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-43692.90	---	11.160

Maschio n. 33 (ver. statiche)

Xg=16.50 <m> Yg=1.69 <m> L=2.47 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VK0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
9	SLU	-9736.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15785.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	6.988
								1.60	-13286.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.303
10	SLU	-9252.44	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15213.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.251
								1.60	-12768.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.640
11	SLU	-8748.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15162.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.276
								1.60	-12694.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.690
19	SLU	-9813.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15955.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	6.914
								1.60	-13408.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.228
20	SLU	-8840.11	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14903.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.402
								1.60	-12417.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.884
21	SLU	-9329.44	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15382.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.171
								1.60	-12890.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.558
22	SLU	-8825.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15331.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.195
								1.60	-12816.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.608
32	SLU	-9659.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15616.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.064
								1.60	-13164.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.380
33	SLU	-8583.44	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14339.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.693
								1.60	-12010.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	9.185
34	SLU	-9175.44	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-15044.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.333
								1.60	-12646.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.724
35	SLU	-8671.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14993.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.358
								1.60	-12571.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.775
45	SLU	-9705.46	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14891.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.408
								1.60	-12658.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.715
46	SLU	-8660.79	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-13129.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.402
								1.60	-11166.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	9.879
47	SLU	-9221.85	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14318.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.704
								1.60	-12140.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	9.087
48	SLU	-8717.71	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-14267.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.732
								1.60	-12066.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	9.143
58	SLU	-9766.64	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16680.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	6.613
								1.60	-13914.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	7.928
59	SLU	-8762.76	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16112.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	6.847
								1.60	-13260.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.319
60	SLU	-9283.03	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16108.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	6.848
								1.60	-13396.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.235
61	SLU	-8778.89	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-16057.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	6.870
								1.60	-13322.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-110318.00	---	8.281

Maschio n. 34 (ver. statiche)

Xg=16.50 <m> Yg=6.16 <m> L=6.46 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VK0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00		117	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	0.00	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
9	SLU	-24184.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-36807.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	7.859
								1.60	-31302.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.242
								3.20	-24890.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	11.622
10	SLU	-23221.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35862.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.066
								1.60	-30322.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.540
								3.20	-23926.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.091
11	SLU	-22373.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35563.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.134
								1.60	-29693.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.742
								3.20	-23092.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.527
19	SLU	-24300.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-36965.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	7.826
								1.60	-31448.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.199
								3.20	-25005.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	11.569
20	SLU	-22235.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34962.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.274
								1.60	-29361.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.852

Relazione di calcolo

								3.20	-22939.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.611
21	SLU	-23336.90	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-36019.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.031
								1.60	-30468.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.495
								3.20	-24042.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.032
22	SLU	-22489.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35720.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.098
								1.60	-29839.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.695
								3.20	-23207.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.465
32	SLU	-24068.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-36650.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	7.893
								1.60	-31156.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.285
								3.20	-24774.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	11.677
33	SLU	-21849.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34438.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.400
								1.60	-28875.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	10.018
								3.20	-22554.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.826
34	SLU	-23105.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35705.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.102
								1.60	-30176.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.586
								3.20	-23810.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.149
35	SLU	-22257.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35406.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.170
								1.60	-29547.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.790
								3.20	-22976.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.590
45	SLU	-23467.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-37111.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	7.795
								1.60	-30709.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.420
								3.20	-24197.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	11.955
46	SLU	-20847.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35206.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.217
								1.60	-28130.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	10.284
								3.20	-21592.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	13.397
47	SLU	-22504.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-36166.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	7.999
								1.60	-29729.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.731
								3.20	-23234.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.451
48	SLU	-21656.50	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35867.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.065
								1.60	-29100.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.941
								3.20	-22399.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.915
58	SLU	-24901.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-36503.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	7.925
								1.60	-31895.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.070
								3.20	-25582.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	11.308
59	SLU	-23237.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-34193.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.460
								1.60	-30107.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.609
								3.20	-23900.70	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.104
60	SLU	-23938.20	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35558.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.135
								1.60	-30915.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.357
								3.20	-24618.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	11.751
61	SLU	-23090.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-35259.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	8.204
								1.60	-30286.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	9.551
								3.20	-23784.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-289284.00	---	12.163
9	SLU	-20829.10	0.00	0.00	916.73	0.40	0.61	3.20	-24184.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	15.729
								3.50	-24199.70	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-377107.00	---	15.583
								3.80	-23383.70	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-366510.00	---	15.674
10	SLU	-19852.90	0.00	0.00	916.73	0.42	0.63	3.20	-23221.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.381
								3.50	-23235.00	0.00	---	---	0.31	0.05	0.96	-376780.00	---	16.216
								3.80	-22421.10	0.00	---	---	0.63	0.11	0.94	-365857.00	---	16.317
11	SLU	-18838.20	0.00	0.00	1044.05	0.50	0.71	3.20	-22373.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	17.002
								3.50	-22385.70	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-375399.00	---	16.770
								3.80	-21573.10	0.00	---	---	0.71	0.12	0.93	-363094.00	---	16.831
19	SLU	-20948.10	0.00	0.00	916.73	0.40	0.61	3.20	-24300.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	15.654
								3.50	-24315.70	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-377145.00	---	15.510
								3.80	-23499.50	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-366586.00	---	15.600
20	SLU	-18857.00	0.00	0.00	916.73	0.44	0.65	3.20	-22235.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	17.108
								3.50	-22247.80	0.00	---	---	0.32	0.06	0.96	-376414.00	---	16.919
								3.80	-21436.40	0.00	---	---	0.65	0.11	0.93	-365124.00	---	17.033
21	SLU	-19972.00	0.00	0.00	916.73	0.42	0.63	3.20	-23336.90	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.300
								3.50	-23351.00	0.00	---	---	0.31	0.05	0.96	-376822.00	---	16.137
								3.80	-22536.90	0.00	---	---	0.63	0.11	0.94	-365940.00	---	16.237
22	SLU	-18957.20	0.00	0.00	1044.05	0.49	0.70	3.20	-22489.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.914
								3.50	-22501.70	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-375450.00	---	16.685
								3.80	-21688.90	0.00	---	---	0.70	0.12	0.93	-363197.00	---	16.746
32	SLU	-20710.10	0.00	0.00	916.73	0.40	0.61	3.20	-24068.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	15.805
								3.50	-24083.70	0.00	---	---	0.31	0.05	0.97	-377069.00	---	15.657
								3.80	-23267.80	0.00	---	---	0.61	0.10	0.94	-366434.00	---	15.748
33	SLU	-18460.20	0.00	0.00	916.73	0.45	0.66	3.20	-21849.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	17.410
								3.50	-21861.10	0.00	---	---	0.33	0.06	0.96	-376257.00	---	17.211
								3.80	-21050.40	0.00	---	---	0.66	0.11	0.93	-364810.00	---	17.330
34	SLU	-19733.90	0.00	0.00	916.73	0.42	0.63	3.20	-23105.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.463
								3.50	-23119.00	0.00	---	---	0.31	0.05	0.96	-376738.00	---	16.296
								3.80	-22305.30	0.00	---	---	0.63	0.11	0.94	-365773.00	---	16.398
35	SLU	-18719.10	0.00	0.00	1044.05	0.50	0.71	3.20	-22257.80	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	17.090
								3.50	-22269.70	0.00	---	---	0.35	0.06	0.96	-375347.00	---	16.855
								3.80	-21457.30	0.00	---	---	0.71	0.12	0.93	-362989.00	---	16.917
45	SLU	-20087.70	0.00	0.00	916.73	0.41	0.62	3.20	-23467.30	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.209
								3.50	-23479.20	0.00	---	---	0.31	0.05	0.97	-376862.00	---	16.051
								3.80	-22671.10	0.00	---	---	0.62	0.11	0.94	-366020.00	---	16.145

Relazione di calcolo

46	SLU	-17422.90	0.00	0.00	916.73	0.47	0.68	3.20	-20847.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	18.247
								3.50	-20853.70	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-375816.00	---	18.021
								3.80	-20055.80	0.00	---	---	0.68	0.12	0.93	-363927.00	---	18.146
47	SLU	-19111.50	0.00	0.00	916.73	0.43	0.64	3.20	-22504.10	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.903
								3.50	-22514.50	0.00	---	---	0.32	0.06	0.96	-376511.00	---	16.723
								3.80	-21708.60	0.00	---	---	0.64	0.11	0.94	-365318.00	---	16.828
48	SLU	-18096.80	0.00	0.00	1044.05	0.52	0.73	3.20	-21656.50	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	17.565
								3.50	-21665.20	0.00	---	---	0.36	0.06	0.96	-375063.00	---	17.312
								3.80	-20860.50	0.00	---	---	0.73	0.12	0.93	-362422.00	---	17.374
58	SLU	-21570.50	0.00	0.00	916.73	0.39	0.60	3.20	-24901.40	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	15.276
								3.50	-24920.10	0.00	---	---	0.30	0.05	0.97	-377336.00	---	15.142
								3.80	-24096.20	0.00	---	---	0.60	0.10	0.94	-366969.00	---	15.229
59	SLU	-19894.30	0.00	0.00	916.73	0.42	0.63	3.20	-23237.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.370
								3.50	-23255.20	0.00	---	---	0.31	0.05	0.96	-376795.00	---	16.203
								3.80	-22431.00	0.00	---	---	0.63	0.11	0.94	-365886.00	---	16.312
60	SLU	-20594.40	0.00	0.00	916.73	0.40	0.61	3.20	-23938.20	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	15.891
								3.50	-23955.40	0.00	---	---	0.31	0.05	0.97	-377031.00	---	15.739
								3.80	-23133.70	0.00	---	---	0.61	0.11	0.94	-366359.00	---	15.837
61	SLU	-19579.60	0.00	0.00	1044.05	0.48	0.69	3.20	-23090.60	0.00	---	---	0.21	0.04	0.97	-380393.00	---	16.474
								3.50	-23106.10	0.00	---	---	0.34	0.06	0.96	-375710.00	---	16.260
								3.80	-22285.60	0.00	---	---	0.69	0.12	0.93	-363717.00	---	16.321
9	SLU	-15138.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20829.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	16.909
								4.59	-17309.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	20.348
								5.39	-11614.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	30.325
10	SLU	-14289.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19852.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.740
								4.59	-16472.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	21.382
								5.39	-11009.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	31.991
11	SLU	-13324.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18838.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	18.696
								4.59	-15586.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	22.596
								5.39	-10355.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	34.009
19	SLU	-15241.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20948.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	16.813
								4.59	-17433.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	20.203
								5.39	-11699.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	30.103
20	SLU	-13418.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18857.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	18.677
								4.59	-15654.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	22.499
								5.39	-10413.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	33.823
21	SLU	-14392.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19972.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.634
								4.59	-16596.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	21.221
								5.39	-11094.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	31.744
22	SLU	-13428.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18957.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	18.578
								4.59	-15710.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	22.418
								5.39	-10441.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	33.731
32	SLU	-15034.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20710.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.006
								4.59	-17184.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	20.494
								5.39	-11528.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	30.549
33	SLU	-13072.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18460.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	19.079
								4.59	-15240.00	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	23.110
								5.39	-10127.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	34.775
34	SLU	-14185.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19733.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.847
								4.59	-16347.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	21.544
								5.39	-10923.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	32.241
35	SLU	-13220.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18719.10	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	18.815
								4.59	-15462.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	22.778
								5.39	-10270.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	34.293
45	SLU	-14687.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20087.70	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.533
								4.59	-16752.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	21.024
								5.39	-11414.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	30.856
46	SLU	-12494.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-17422.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	20.215
								4.59	-14519.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	24.257
								5.39	-9937.11	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	35.443
47	SLU	-13838.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19111.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	18.428
								4.59	-15915.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	22.129
								5.39	-10809.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	32.583
48	SLU	-12874.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-18096.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	19.462
								4.59	-15029.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	23.433
								5.39	-10155.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	34.679
58	SLU	-15588.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-21570.50	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	16.328
								4.59	-17865.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	19.713
								5.39	-11814.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	29.811
59	SLU	-13996.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19894.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.703
								4.59	-16374.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	21.508
								5.39	-10603.80	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	33.214
60	SLU	-14739.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-20594.40	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.102
								4.59	-17028.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	20.683
								5.39	-11209.30	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	31.420
61	SLU	-13774.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.80	3.80	-19579.60	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	17.988
								4.59	-16143.20	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	21.817
								5.39	-10555.90	0.00	---	---	0.80	0.14	0.90	-352196.00	---	33.365
9	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-15138.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	21.816

Relazione di calcolo

10	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-14289.10	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	23.112
11	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13324.60	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	24.785
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-15241.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	21.667
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13418.50	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	24.611
21	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-14392.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	22.945
22	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13428.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	24.593
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-15034.20	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	21.966
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13072.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	25.263
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-14185.30	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	23.281
35	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13220.80	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	24.980
45	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-14687.70	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	22.485
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-12494.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	26.431
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13838.80	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	23.864
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-12874.30	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	25.652
58	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-15588.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	21.186
59	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13996.00	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	23.596
60	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-14739.40	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	22.406
61	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.09	5.39	-13774.90	0.00	---	---	1.09	0.19	0.85	-330249.00	---	23.975

Maschio n. 35 (ver. statiche)

Xg=24.62 <m> Yg=8.38 <m> L=4.01 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
9	SLU	-5087.37	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12157.60	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	14.760
								1.60	-8824.24	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	20.335
10	SLU	-4807.87	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11773.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.242
								1.60	-8458.41	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	21.214
11	SLU	-4451.52	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11259.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.937
								1.60	-7981.22	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.483
19	SLU	-5115.95	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12319.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	14.565
								1.60	-8906.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	20.148
20	SLU	-4509.30	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11562.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.519
								1.60	-8140.31	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.043
21	SLU	-4836.45	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11935.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.034
								1.60	-8540.38	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	21.011
22	SLU	-4480.10	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11421.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.711
								1.60	-8063.19	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.254
32	SLU	-5058.79	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11995.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	14.959
								1.60	-8742.27	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	20.526
33	SLU	-4414.04	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11022.20	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	16.280
								1.60	-7867.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.809
34	SLU	-4779.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11611.00	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.454
								1.60	-8376.45	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	21.422
35	SLU	-4422.94	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11097.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	16.170
								1.60	-7899.26	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.716
45	SLU	-5044.81	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12060.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	14.878
								1.60	-8747.15	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	20.514
46	SLU	-4390.74	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11131.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	16.120
								1.60	-7875.23	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.785
47	SLU	-4765.31	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11676.40	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.368
								1.60	-8381.33	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	21.410
48	SLU	-4408.96	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11162.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	16.075
								1.60	-7904.14	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.702
58	SLU	-5129.93	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-12254.30	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	14.643
								1.60	-8901.32	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	20.159
59	SLU	-4532.60	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11453.80	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.666
								1.60	-8132.18	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.066
60	SLU	-4850.43	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11869.90	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.117
								1.60	-8535.50	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	21.023
61	SLU	-4494.08	0.00	0.00	0.00	0.00	1.60	0.00	-11356.10	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	15.801
								1.60	-8058.31	0.00	---	---	1.60	0.27	0.74	-179440.00	---	22.268

Maschio n. 201 (ver. sismiche)

Xg=2.64 <m> Yg=0.46 <m> L=4.79 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VKO} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-20923.30	-461.13	---	---	---	---	---	---	3349.75	7.264
								1.60	-18769.70	-115.28	---	---	---	---	---	---	3033.76	26.316
1	SLV							0.00	-20923.30	-461.13	---	---	---	---	---	---	3349.75	7.264
								1.60	-18769.70	-115.28	---	---	---	---	---	---	3033.76	26.316
1	SLV							0.00	-26643.50	-461.13	---	---	---	---	---	---	4156.98	9.015
								1.60	-23243.10	-115.28	---	---	---	---	---	---	3682.75	31.945
1	SLV							0.00	-26643.50	-461.13	---	---	---	---	---	---	4156.98	9.015
								1.60	-23243.10	-115.28	---	---	---	---	---	---	3682.75	31.945
3	SLV							0.00	-23478.00	-461.13	---	---	---	---	---	---	3716.04	8.059
								1.60	-20783.10	-115.28	---	---	---	---	---	---	3329.39	28.880
3	SLV							0.00	-23478.00	-461.13	---	---	---	---	---	---	3716.04	8.059
								1.60	-20783.10	-115.28	---	---	---	---	---	---	3329.39	28.880
3	SLV							0.00	-24088.70	-461.13	---	---	---	---	---	---	3802.21	8.245
								1.60	-21229.70	-115.28	---	---	---	---	---	---	3394.17	29.442
3	SLV							0.00	-24088.70	-461.13	---	---	---	---	---	---	3802.21	8.245
								1.60	-21229.70	-115.28	---	---	---	---	---	---	3394.17	29.442
5	SLV							0.00	-19050.60	-461.13	---	---	---	---	---	---	3075.35	6.669
								1.60	-17281.60	-115.28	---	---	---	---	---	---	2811.55	24.388
5	SLV							0.00	-19050.60	-461.13	---	---	---	---	---	---	3075.35	6.669
								1.60	-17281.60	-115.28	---	---	---	---	---	---	2811.55	24.388
5	SLV							0.00	-28516.10	-461.13	---	---	---	---	---	---	4411.12	9.566
								1.60	-24731.20	-115.28	---	---	---	---	---	---	3892.31	33.763
5	SLV							0.00	-28516.10	-461.13	---	---	---	---	---	---	4411.12	9.566
								1.60	-24731.20	-115.28	---	---	---	---	---	---	3892.31	33.763
7	SLV							0.00	-20000.20	-461.13	---	---	---	---	---	---	3215.12	6.972
								1.60	-18019.60	-115.28	---	---	---	---	---	---	2922.15	25.348
7	SLV							0.00	-20000.20	-461.13	---	---	---	---	---	---	3215.12	6.972
								1.60	-18019.60	-115.28	---	---	---	---	---	---	2922.15	25.348
7	SLV							0.00	-27566.50	-461.13	---	---	---	---	---	---	4282.87	9.288
								1.60	-23993.20	-115.28	---	---	---	---	---	---	3788.78	32.865
7	SLV							0.00	-27566.50	-461.13	---	---	---	---	---	---	4282.87	9.288
								1.60	-23993.20	-115.28	---	---	---	---	---	---	3788.78	32.865

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-20923.30	4652.04	45795.90	2458.80	4.79	21708.10	8.829
1	SLV	1.60	-18769.70	1661.07	41475.80	2528.43	4.79	21389.00	8.459
1	SLV	3.20	-15436.70	2032.35	34611.80	1965.75	4.79	20895.20	10.630
1	SLV	0.00	-20923.30	-4652.04	45795.90	2458.80	4.79	21708.10	8.829
1	SLV	1.60	-18769.70	-1661.07	41475.80	2528.43	4.79	21389.00	8.459
1	SLV	3.20	-15436.70	-2032.35	34611.80	1965.75	4.79	20895.20	10.630
1	SLV	0.00	-26643.50	4652.04	56831.90	2458.80	4.79	22555.50	9.173
1	SLV	1.60	-23243.10	1661.07	50348.40	2528.43	4.79	22051.80	8.722
1	SLV	3.20	-18728.90	2032.35	41393.20	1965.75	4.79	21383.00	10.878
1	SLV	0.00	-26643.50	-4652.04	56831.90	2458.80	4.79	22555.50	9.173
1	SLV	1.60	-23243.10	-1661.07	50348.40	2528.43	4.79	22051.80	8.722
1	SLV	3.20	-18728.90	-2032.35	41393.20	1965.75	4.79	21383.00	10.878
3	SLV	0.00	-23478.00	2296.57	50803.60	2050.17	4.79	22086.60	10.773
3	SLV	1.60	-20783.10	254.14	45517.50	2123.45	4.79	21687.30	10.213
3	SLV	3.20	-16937.00	819.13	37728.30	1531.00	4.79	21117.50	13.793
3	SLV	0.00	-23478.00	-2296.57	50803.60	2050.17	4.79	22086.60	10.773
3	SLV	1.60	-20783.10	-254.14	45517.50	2123.45	4.79	21687.30	10.213
3	SLV	3.20	-16937.00	-819.13	37728.30	1531.00	4.79	21117.50	13.793
3	SLV	0.00	-24088.70	2296.57	51981.70	2050.17	4.79	22177.00	10.817
3	SLV	1.60	-21229.70	254.14	46403.10	2123.45	4.79	21753.50	10.244
3	SLV	3.20	-17228.60	819.13	38329.10	1531.00	4.79	21160.70	13.822
3	SLV	0.00	-24088.70	-2296.57	51981.70	2050.17	4.79	22177.00	10.817
3	SLV	1.60	-21229.70	-254.14	46403.10	2123.45	4.79	21753.50	10.244
3	SLV	3.20	-17228.60	-819.13	38329.10	1531.00	4.79	21160.70	13.822
5	SLV	0.00	-19050.60	4968.08	42044.50	1357.40	4.79	21430.60	8.463
5	SLV	1.60	-17281.60	2632.17	38437.90	1372.74	4.79	21168.60	14.603
5	SLV	3.20	-14313.50	2449.76	32250.00	1249.11	4.79	20728.90	13.165
5	SLV	0.00	-19050.60	-4968.08	42044.50	1357.40	4.79	21430.60	8.463
5	SLV	1.60	-17281.60	-2632.17	38437.90	1372.74	4.79	21168.60	14.603
5	SLV	3.20	-14313.50	-2449.76	32250.00	1249.11	4.79	20728.90	13.165
5	SLV	0.00	-28516.10	4968.08	60306.40	1357.40	4.79	22832.90	12.139
5	SLV	1.60	-24731.20	2632.17	53213.50	1372.74	4.79	22272.20	16.225
5	SLV	3.20	-19852.10	2449.76	43658.50	1249.11	4.79	21549.40	17.252

Relazione di calcolo

5	SLV	0.00	-28516.10	-4968.08	60306.40	1357.40	4.79	22832.90	12.139
5	SLV	1.60	-24731.20	-2632.17	53213.50	1372.74	4.79	22272.20	16.225
5	SLV	3.20	-19852.10	-2449.76	43658.50	1249.11	4.79	21549.40	17.252
7	SLV	0.00	-20000.20	2883.50	43955.30	4.71	4.79	21571.30	15.244
7	SLV	1.60	-18019.60	2057.60	39949.90	22.83	4.79	21277.90	19.416
7	SLV	3.20	-14851.10	1594.31	33383.50	200.08	4.79	20808.50	20.939
7	SLV	0.00	-20000.20	-2883.50	43955.30	4.71	4.79	21571.30	15.244
7	SLV	1.60	-18019.60	-2057.60	39949.90	22.83	4.79	21277.90	19.416
7	SLV	3.20	-14851.10	-1594.31	33383.50	200.08	4.79	20808.50	20.939
7	SLV	0.00	-27566.50	2883.50	58553.00	4.71	4.79	22692.30	20.306
7	SLV	1.60	-23993.20	2057.60	51798.00	22.83	4.79	22162.90	25.174
7	SLV	3.20	-19314.50	1594.31	42577.30	200.08	4.79	21469.70	26.706
7	SLV	0.00	-27566.50	-2883.50	58553.00	4.71	4.79	22692.30	20.306
7	SLV	1.60	-23993.20	-2057.60	51798.00	22.83	4.79	22162.90	25.174
7	SLV	3.20	-19314.50	-1594.31	42577.30	200.08	4.79	21469.70	26.706

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.20	0.07	30.722	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.05	42.726	0.00	3.20	6	SLD	0.05	3.20	0.17	11.649
0.00	3.20	8	SLD	0.05	3.20	0.17	12.065																

Maschio n. 202 (ver. sismiche)

Xg=6.24 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dy}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{VKO}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-4454.61	-77.10	---	---	---	---	---	---	695.02	9.015
								1.60	-3986.35	-19.27	---	---	---	---	---	---	629.91	32.682
1	SLV							0.00	-4454.61	-77.10	---	---	---	---	---	---	695.02	9.015
								1.60	-3986.35	-19.27	---	---	---	---	---	---	629.91	32.682
1	SLV							0.00	-5403.73	-77.10	---	---	---	---	---	---	821.25	10.652
								1.60	-4935.47	-19.27	---	---	---	---	---	---	759.93	39.428
1	SLV							0.00	-5403.73	-77.10	---	---	---	---	---	---	821.25	10.652
								1.60	-4935.47	-19.27	---	---	---	---	---	---	759.93	39.428
3	SLV							0.00	-4724.26	-77.10	---	---	---	---	---	---	731.66	9.490
								1.60	-4256.01	-19.27	---	---	---	---	---	---	667.63	34.639
3	SLV							0.00	-4724.26	-77.10	---	---	---	---	---	---	731.66	9.490
								1.60	-4256.01	-19.27	---	---	---	---	---	---	667.63	34.639
3	SLV							0.00	-5134.07	-77.10	---	---	---	---	---	---	786.17	10.197
								1.60	-4665.81	-19.27	---	---	---	---	---	---	723.77	37.551
3	SLV							0.00	-5134.07	-77.10	---	---	---	---	---	---	786.17	10.197
								1.60	-4665.81	-19.27	---	---	---	---	---	---	723.77	37.551
5	SLV							0.00	-4377.82	-77.10	---	---	---	---	---	---	684.47	8.878
								1.60	-3909.56	-19.27	---	---	---	---	---	---	619.05	32.118
5	SLV							0.00	-4377.82	-77.10	---	---	---	---	---	---	684.47	8.878
								1.60	-3909.56	-19.27	---	---	---	---	---	---	619.05	32.118
5	SLV							0.00	-5480.52	-77.10	---	---	---	---	---	---	831.13	10.780
								1.60	-5012.26	-19.27	---	---	---	---	---	---	770.12	39.956
5	SLV							0.00	-5480.52	-77.10	---	---	---	---	---	---	831.13	10.780
								1.60	-5012.26	-19.27	---	---	---	---	---	---	770.12	39.956
7	SLV							0.00	-4581.65	-77.10	---	---	---	---	---	---	712.36	9.240
								1.60	-4113.40	-19.27	---	---	---	---	---	---	647.76	33.608
7	SLV							0.00	-4581.65	-77.10	---	---	---	---	---	---	712.36	9.240
								1.60	-4113.40	-19.27	---	---	---	---	---	---	647.76	33.608
7	SLV							0.00	-5276.68	-77.10	---	---	---	---	---	---	804.80	10.439
								1.60	-4808.42	-19.27	---	---	---	---	---	---	742.97	38.548
7	SLV							0.00	-5276.68	-77.10	---	---	---	---	---	---	804.80	10.439
								1.60	-4808.42	-19.27	---	---	---	---	---	---	742.97	38.548

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-4454.61	232.13	1588.61	207.44	0.80	3771.05	6.844
1	SLV	1.60	-3986.35	0.00	1439.80	201.84	0.80	3701.68	18.339
1	SLV	3.20	-1854.13	113.34	708.18	264.37	0.80	3385.80	6.248
1	SLV	0.00	-4454.61	-232.13	1588.61	207.44	0.80	3771.05	6.844

Relazione di calcolo

1	SLV	1.60	-3986.35	-0.00	1439.80	201.84	0.80	3701.68	18.339
1	SLV	3.20	-1854.13	-113.34	708.18	264.37	0.80	3385.80	6.248
1	SLV	0.00	-5403.73	232.13	1877.14	207.44	0.80	3911.66	8.087
1	SLV	1.60	-4935.47	0.00	1736.99	201.84	0.80	3842.29	19.036
1	SLV	3.20	-2275.35	113.34	859.73	264.37	0.80	3448.20	7.585
1	SLV	0.00	-5403.73	-232.13	1877.14	207.44	0.80	3911.66	8.087
1	SLV	1.60	-4935.47	-0.00	1736.99	201.84	0.80	3842.29	19.036
1	SLV	3.20	-2275.35	-113.34	859.73	264.37	0.80	3448.20	7.585
3	SLV	0.00	-4724.26	190.33	1672.37	167.62	0.80	3811.00	8.787
3	SLV	1.60	-4256.01	0.00	1526.02	162.93	0.80	3741.63	22.965
3	SLV	3.20	-1967.91	85.97	749.45	196.13	0.80	3402.65	8.718
3	SLV	0.00	-4724.26	-190.33	1672.37	167.62	0.80	3811.00	8.787
3	SLV	1.60	-4256.01	-0.00	1526.02	162.93	0.80	3741.63	22.965
3	SLV	3.20	-1967.91	-85.97	749.45	196.13	0.80	3402.65	8.718
3	SLV	0.00	-5134.07	190.33	1796.95	167.62	0.80	3871.71	9.441
3	SLV	1.60	-4665.81	0.00	1654.33	162.93	0.80	3802.34	23.337
3	SLV	3.20	-2161.57	85.97	819.13	196.13	0.80	3431.34	9.528
3	SLV	0.00	-5134.07	-190.33	1796.95	167.62	0.80	3871.71	9.441
3	SLV	1.60	-4665.81	-0.00	1654.33	162.93	0.80	3802.34	23.337
3	SLV	3.20	-2161.57	-85.97	819.13	196.13	0.80	3431.34	9.528
5	SLV	0.00	-4377.82	133.03	1564.50	122.64	0.80	3759.68	11.760
5	SLV	1.60	-3909.56	0.00	1414.98	119.57	0.80	3690.31	30.863
5	SLV	3.20	-1828.99	75.52	699.02	182.80	0.80	3382.07	9.256
5	SLV	0.00	-4377.82	-133.03	1564.50	122.64	0.80	3759.68	11.760
5	SLV	1.60	-3909.56	-0.00	1414.98	119.57	0.80	3690.31	30.863
5	SLV	3.20	-1828.99	-75.52	699.02	182.80	0.80	3382.07	9.256
5	SLV	0.00	-5480.52	133.03	1899.72	122.64	0.80	3923.04	14.280
5	SLV	1.60	-5012.26	0.00	1760.26	119.57	0.80	3853.67	32.229
5	SLV	3.20	-2300.49	75.52	868.66	182.80	0.80	3451.93	11.503
5	SLV	0.00	-5480.52	-133.03	1899.72	122.64	0.80	3923.04	14.280
5	SLV	1.60	-5012.26	-0.00	1760.26	119.57	0.80	3853.67	32.229
5	SLV	3.20	-2300.49	-75.52	868.66	182.80	0.80	3451.93	11.503
7	SLV	0.00	-4581.65	6.29	1628.25	10.12	0.80	3789.88	>100
7	SLV	1.60	-4113.40	0.00	1480.59	10.14	0.80	3720.50	>100
7	SLV	3.20	-1921.22	15.73	732.55	44.65	0.80	3395.74	46.583
7	SLV	0.00	-4581.65	-6.29	1628.25	10.12	0.80	3789.88	>100
7	SLV	1.60	-4113.40	-0.00	1480.59	10.14	0.80	3720.50	>100
7	SLV	3.20	-1921.22	-15.73	732.55	44.65	0.80	3395.74	46.583
7	SLV	0.00	-5276.68	6.29	1839.54	10.12	0.80	3892.84	>100
7	SLV	1.60	-4808.42	0.00	1698.22	10.14	0.80	3823.47	>100
7	SLV	3.20	-2208.26	15.73	835.82	44.65	0.80	3438.26	53.151
7	SLV	0.00	-5276.68	-6.29	1839.54	10.12	0.80	3892.84	>100
7	SLV	1.60	-4808.42	-0.00	1698.22	10.14	0.80	3823.47	>100
7	SLV	3.20	-2208.26	-15.73	835.82	44.65	0.80	3438.26	53.151

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.20	0.06	32.390	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.04	50.701	0.00	3.20	6	SLD	0.05	3.20	0.16	12.526
0.00	3.20	8	SLD	0.05	3.20	0.15	13.105																

Maschio n. 203 (ver. sismiche)

Xg=11.97 <m> Yg=0.46 <m> L=9.06 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-38025.80	-873.60	---	---	---	---	---	---	6110.86	6.995
								1.60	-33654.70	-218.40	---	---	---	---	---	---	5463.73	25.017
1	SLV							0.00	-38025.80	-873.60	---	---	---	---	---	---	6110.86	6.995
								1.60	-33654.70	-218.40	---	---	---	---	---	---	5463.73	25.017
1	SLV							0.00	-44101.50	-873.60	---	---	---	---	---	---	6986.50	7.997
								1.60	-37789.20	-218.40	---	---	---	---	---	---	6076.21	27.822
1	SLV							0.00	-44101.50	-873.60	---	---	---	---	---	---	6986.50	7.997
								1.60	-37789.20	-218.40	---	---	---	---	---	---	6076.21	27.822
3	SLV							0.00	-41063.80	-873.60	---	---	---	---	---	---	6552.19	7.500
								1.60	-35737.40	-218.40	---	---	---	---	---	---	5773.86	26.437
3	SLV							0.00	-41063.80	-873.60	---	---	---	---	---	---	6552.19	7.500
								1.60	-35737.40	-218.40	---	---	---	---	---	---	5773.86	26.437

Relazione di calcolo

3	SLV						0.00	-41063.40	-873.60	---	---	---	---	---	6552.12	7.500
							1.60	-35706.60	-218.40	---	---	---	---	---	5769.29	26.416
3	SLV						0.00	-41063.40	-873.60	---	---	---	---	---	6552.12	7.500
							1.60	-35706.60	-218.40	---	---	---	---	---	5769.29	26.416
5	SLV						0.00	-35544.50	-873.60	---	---	---	---	---	5745.28	6.577
							1.60	-31943.10	-218.40	---	---	---	---	---	5206.41	23.839
5	SLV						0.00	-35544.50	-873.60	---	---	---	---	---	5745.28	6.577
							1.60	-31943.10	-218.40	---	---	---	---	---	5206.41	23.839
5	SLV						0.00	-46582.70	-873.60	---	---	---	---	---	7336.12	8.398
							1.60	-39500.80	-218.40	---	---	---	---	---	6326.00	28.965
5	SLV						0.00	-46582.70	-873.60	---	---	---	---	---	7336.12	8.398
							1.60	-39500.80	-218.40	---	---	---	---	---	6326.00	28.965
7	SLV						0.00	-36455.80	-873.60	---	---	---	---	---	5880.08	6.731
							1.60	-32558.70	-218.40	---	---	---	---	---	5299.20	24.264
7	SLV						0.00	-36455.80	-873.60	---	---	---	---	---	5880.08	6.731
							1.60	-32558.70	-218.40	---	---	---	---	---	5299.20	24.264
7	SLV						0.00	-45671.40	-873.60	---	---	---	---	---	7208.26	8.251
							1.60	-38885.30	-218.40	---	---	---	---	---	6236.42	28.555
7	SLV						0.00	-45671.40	-873.60	---	---	---	---	---	7208.26	8.251
							1.60	-38885.30	-218.40	---	---	---	---	---	6236.42	28.555

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-38025.80	17646.50	158271.00	4098.57	9.06	40886.20	8.969
1	SLV	1.60	-33654.70	9970.26	141511.00	4210.06	9.06	40238.70	9.558
1	SLV	3.20	-27358.00	6587.60	116712.00	3247.42	9.06	39305.80	12.104
1	SLV	0.00	-38025.80	-17646.50	158271.00	4098.57	9.06	40886.20	8.969
1	SLV	1.60	-33654.70	-9970.26	141511.00	4210.06	9.06	40238.70	9.558
1	SLV	3.20	-27358.00	-6587.60	116712.00	3247.42	9.06	39305.80	12.104
1	SLV	0.00	-44101.50	17646.50	180950.00	4098.57	9.06	41786.30	10.195
1	SLV	1.60	-37789.20	9970.26	157374.00	4210.06	9.06	40851.20	9.703
1	SLV	3.20	-30768.80	6587.60	130241.00	3247.42	9.06	39811.10	12.259
1	SLV	0.00	-44101.50	-17646.50	180950.00	4098.57	9.06	41786.30	10.195
1	SLV	1.60	-37789.20	-9970.26	157374.00	4210.06	9.06	40851.20	9.703
1	SLV	3.20	-30768.80	-6587.60	130241.00	3247.42	9.06	39811.10	12.259
3	SLV	0.00	-41063.80	11184.10	169702.00	3520.30	9.06	41336.30	11.742
3	SLV	1.60	-35737.40	6460.60	149543.00	3594.34	9.06	40547.20	11.281
3	SLV	3.20	-28852.30	4083.15	122667.00	2718.20	9.06	39527.20	14.542
3	SLV	0.00	-41063.80	-11184.10	169702.00	3520.30	9.06	41336.30	11.742
3	SLV	1.60	-35737.40	-6460.60	149543.00	3594.34	9.06	40547.20	11.281
3	SLV	3.20	-28852.30	-4083.15	122667.00	2718.20	9.06	39527.20	14.542
3	SLV	0.00	-41063.40	11184.10	169700.00	3520.30	9.06	41336.20	11.742
3	SLV	1.60	-35706.60	6460.60	149425.00	3594.34	9.06	40542.60	11.280
3	SLV	3.20	-29274.50	4083.15	124341.00	2718.20	9.06	39589.70	14.565
3	SLV	0.00	-41063.40	-11184.10	169700.00	3520.30	9.06	41336.20	11.742
3	SLV	1.60	-35706.60	-6460.60	149425.00	3594.34	9.06	40542.60	11.280
3	SLV	3.20	-29274.50	-4083.15	124341.00	2718.20	9.06	39589.70	14.565
5	SLV	0.00	-35544.50	15095.30	148803.00	2106.62	9.06	40518.60	9.858
5	SLV	1.60	-31943.10	8314.07	134846.00	2196.85	9.06	39985.10	16.219
5	SLV	3.20	-26285.40	5774.69	112411.00	1776.88	9.06	39146.90	19.466
5	SLV	0.00	-35544.50	-15095.30	148803.00	2106.62	9.06	40518.60	9.858
5	SLV	1.60	-31943.10	-8314.07	134846.00	2196.85	9.06	39985.10	16.219
5	SLV	3.20	-26285.40	-5774.69	112411.00	1776.88	9.06	39146.90	19.466
5	SLV	0.00	-46582.70	15095.30	190006.00	2106.62	9.06	42153.90	12.587
5	SLV	1.60	-39500.80	8314.07	163843.00	2196.85	9.06	41104.80	18.711
5	SLV	3.20	-31841.40	5774.69	134448.00	1776.88	9.06	39970.00	22.494
5	SLV	0.00	-46582.70	-15095.30	190006.00	2106.62	9.06	42153.90	12.587
5	SLV	1.60	-39500.80	-8314.07	163843.00	2196.85	9.06	41104.80	18.711
5	SLV	3.20	-31841.40	-5774.69	134448.00	1776.88	9.06	39970.00	22.494
7	SLV	0.00	-36455.80	6446.10	152294.00	179.04	9.06	40653.60	23.626
7	SLV	1.60	-32558.70	3384.81	137249.00	144.47	9.06	40076.30	40.549
7	SLV	3.20	-26860.40	2573.46	114719.00	12.81	9.06	39232.10	44.578
7	SLV	0.00	-36455.80	-6446.10	152294.00	179.04	9.06	40653.60	23.626
7	SLV	1.60	-32558.70	-3384.81	137249.00	144.47	9.06	40076.30	40.549
7	SLV	3.20	-26860.40	-2573.46	114719.00	12.81	9.06	39232.10	44.578
7	SLV	0.00	-45671.40	6446.10	186694.00	179.04	9.06	42018.90	28.962
7	SLV	1.60	-38885.30	3384.81	161523.00	144.47	9.06	41013.60	47.720
7	SLV	3.20	-31266.40	2573.46	132196.00	12.81	9.06	39884.80	51.369
7	SLV	0.00	-45671.40	-6446.10	186694.00	179.04	9.06	42018.90	28.962
7	SLV	1.60	-38885.30	-3384.81	161523.00	144.47	9.06	41013.60	47.720
7	SLV	3.20	-31266.40	-2573.46	132196.00	12.81	9.06	39884.80	51.369

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
-----------	-----------	----	-----	-----------	----------	-----	------	-----------	-----------	----	-----	-----------	----------	-----	------	-----------	-----------	----	-----	-----------	----------	-----	------

Relazione di calcolo

0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.03	74.165	0.00	3.20	4	SLD	0.00	3.20	0.01	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.05	37.066
0.00	3.20	8	SLD	0.02	3.20	0.05	40.822																

Maschio n. 204 (ver. sismiche)

Xg=0.64 <m> Yg=6.38 <m> L=0.79 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	p	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
	1	SLV						0.00	-4996.63	-75.65	---	---	---	---	---	---	766.01	10.126
								1.60	-5924.54	-18.91	---	---	---	---	---	---	884.40	46.762
	1	SLV						0.00	-4996.63	-75.65	---	---	---	---	---	---	766.01	10.126
								1.60	-5924.54	-18.91	---	---	---	---	---	---	884.40	46.762
	1	SLV						0.00	-8317.78	-75.65	---	---	---	---	---	---	1155.23	15.271
								1.60	-8606.30	-18.91	---	---	---	---	---	---	1184.52	62.631
	1	SLV						0.00	-8317.78	-75.65	---	---	---	---	---	---	1155.23	15.271
								1.60	-8606.30	-18.91	---	---	---	---	---	---	1184.52	62.631
	3	SLV						0.00	-6284.59	-75.65	---	---	---	---	---	---	928.32	12.271
								1.60	-6722.99	-18.91	---	---	---	---	---	---	980.28	51.832
	3	SLV						0.00	-6284.59	-75.65	---	---	---	---	---	---	928.32	12.271
								1.60	-6722.99	-18.91	---	---	---	---	---	---	980.28	51.832
	3	SLV						0.00	-7029.82	-75.65	---	---	---	---	---	---	1015.66	13.426
								1.60	-7807.86	-18.91	---	---	---	---	---	---	1101.69	58.252
	3	SLV						0.00	-7029.82	-75.65	---	---	---	---	---	---	1015.66	13.426
								1.60	-7807.86	-18.91	---	---	---	---	---	---	1101.69	58.252
	5	SLV						0.00	-4205.63	-75.65	---	---	---	---	---	---	659.19	8.714
								1.60	-5652.18	-18.91	---	---	---	---	---	---	850.43	44.966
	5	SLV						0.00	-4205.63	-75.65	---	---	---	---	---	---	659.19	8.714
								1.60	-5652.18	-18.91	---	---	---	---	---	---	850.43	44.966
	5	SLV						0.00	-9108.78	-75.65	---	---	---	---	---	---	1233.81	16.309
								1.60	-8878.67	-18.91	---	---	---	---	---	---	1211.51	64.058
	5	SLV						0.00	-9108.78	-75.65	---	---	---	---	---	---	1233.81	16.309
								1.60	-8878.67	-18.91	---	---	---	---	---	---	1211.51	64.058
	7	SLV						0.00	-4815.59	-75.65	---	---	---	---	---	---	742.04	9.809
								1.60	-6217.18	-18.91	---	---	---	---	---	---	920.18	48.654
	7	SLV						0.00	-4815.59	-75.65	---	---	---	---	---	---	742.04	9.809
								1.60	-6217.18	-18.91	---	---	---	---	---	---	920.18	48.654
	7	SLV						0.00	-8498.82	-75.65	---	---	---	---	---	---	1173.69	15.515
								1.60	-8313.67	-18.91	---	---	---	---	---	---	1154.81	61.060
	7	SLV						0.00	-8498.82	-75.65	---	---	---	---	---	---	1173.69	15.515
								1.60	-8313.67	-18.91	---	---	---	---	---	---	1154.81	61.060

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-4996.63	437.48	1718.06	621.86	0.79	3793.02	3.927
1	SLV	1.60	-5924.54	0.00	1983.58	716.83	0.79	3930.49	5.483
1	SLV	3.20	-3541.21	143.06	1267.81	163.34	0.79	3577.40	8.862
1	SLV	0.00	-4996.63	-437.48	1718.06	621.86	0.79	3793.02	3.927
1	SLV	1.60	-5924.54	-0.00	1983.58	716.83	0.79	3930.49	5.483
1	SLV	3.20	-3541.21	-143.06	1267.81	163.34	0.79	3577.40	8.862
1	SLV	0.00	-8317.78	437.48	2591.01	621.86	0.79	4285.04	5.923
1	SLV	1.60	-8606.30	0.00	2656.71	716.83	0.79	4327.79	6.037
1	SLV	3.20	-5045.79	143.06	1732.55	163.34	0.79	3800.30	12.111
1	SLV	0.00	-8317.78	-437.48	2591.01	621.86	0.79	4285.04	5.923
1	SLV	1.60	-8606.30	-0.00	2656.71	716.83	0.79	4327.79	6.037
1	SLV	3.20	-5045.79	-143.06	1732.55	163.34	0.79	3800.30	12.111
3	SLV	0.00	-6284.59	375.41	2082.10	478.57	0.79	3983.83	5.546
3	SLV	1.60	-6722.99	0.00	2198.64	561.64	0.79	4048.78	7.209
3	SLV	3.20	-3925.20	84.13	1390.61	60.22	0.79	3634.29	16.530
3	SLV	0.00	-6284.59	-375.41	2082.10	478.57	0.79	3983.83	5.546
3	SLV	1.60	-6722.99	-0.00	2198.64	561.64	0.79	4048.78	7.209
3	SLV	3.20	-3925.20	-84.13	1390.61	60.22	0.79	3634.29	16.530
3	SLV	0.00	-7029.82	375.41	2277.98	478.57	0.79	4094.23	6.068
3	SLV	1.60	-7807.86	0.00	2470.94	561.64	0.79	4209.50	7.495
3	SLV	3.20	-4661.80	84.13	1618.13	60.22	0.79	3743.41	19.234
3	SLV	0.00	-7029.82	-375.41	2277.98	478.57	0.79	4094.23	6.068
3	SLV	1.60	-7807.86	-0.00	2470.94	561.64	0.79	4209.50	7.495
3	SLV	3.20	-4661.80	-84.13	1618.13	60.22	0.79	3743.41	19.234

Relazione di calcolo

5	SLV	0.00	-4205.63	225.38	1478.47	403.88	0.79	3675.83	6.560
5	SLV	1.60	-5652.18	0.00	1907.39	450.43	0.79	3890.14	8.637
5	SLV	3.20	-3485.42	132.29	1249.73	205.39	0.79	3569.14	9.447
5	SLV	0.00	-4205.63	-225.38	1478.47	403.88	0.79	3675.83	6.560
5	SLV	1.60	-5652.18	-0.00	1907.39	450.43	0.79	3890.14	8.637
5	SLV	3.20	-3485.42	-132.29	1249.73	205.39	0.79	3569.14	9.447
5	SLV	0.00	-9108.78	225.38	2767.25	403.88	0.79	4402.23	10.900
5	SLV	1.60	-8878.67	0.00	2717.24	450.43	0.79	4368.14	9.698
5	SLV	3.20	-5101.57	132.29	1748.93	205.39	0.79	3808.57	13.220
5	SLV	0.00	-9108.78	-225.38	2767.25	403.88	0.79	4402.23	10.900
5	SLV	1.60	-8878.67	-0.00	2717.24	450.43	0.79	4368.14	9.698
5	SLV	3.20	-5101.57	-132.29	1748.93	205.39	0.79	3808.57	13.220
7	SLV	0.00	-4815.59	-18.48	1664.30	73.76	0.79	3766.20	51.064
7	SLV	1.60	-6217.18	0.00	2063.84	66.88	0.79	3973.84	59.413
7	SLV	3.20	-3821.60	64.13	1357.76	138.32	0.79	3618.94	21.171
7	SLV	0.00	-4815.59	18.48	1664.30	73.76	0.79	3766.20	51.064
7	SLV	1.60	-6217.18	-0.00	2063.84	66.88	0.79	3973.84	59.413
7	SLV	3.20	-3821.60	-64.13	1357.76	138.32	0.79	3618.94	21.171
7	SLV	0.00	-8498.82	-18.48	2632.43	73.76	0.79	4311.86	58.462
7	SLV	1.60	-8313.67	0.00	2590.07	66.88	0.79	4284.43	64.057
7	SLV	3.20	-4765.40	64.13	1649.28	138.32	0.79	3758.76	25.716
7	SLV	0.00	-8498.82	18.48	2632.43	73.76	0.79	4311.86	58.462
7	SLV	1.60	-8313.67	-0.00	2590.07	66.88	0.79	4284.43	64.057
7	SLV	3.20	-4765.40	-64.13	1649.28	138.32	0.79	3758.76	25.716

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.20	0.05	37.274	0.00	3.20	4	SLD	0.02	3.20	0.05	40.465	0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.06	31.656
0.00	3.20	8	SLD	0.02	3.20	0.06	33.488																

Maschio n. 205 (ver. sismiche)

Xg=2.76 <m> Yg=6.38 <m> L=1.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-10195.50	-96.37	---	---	---	---	---	---	1429.93	14.838
								1.60	-9033.10	-24.09	---	---	---	---	---	---	1302.69	54.070
1	SLV							0.00	-10195.50	-96.37	---	---	---	---	---	---	1429.93	14.838
								1.60	-9033.10	-24.09	---	---	---	---	---	---	1302.69	54.070
1	SLV							0.00	-11808.90	-96.37	---	---	---	---	---	---	1591.28	16.512
								1.60	-10540.90	-24.09	---	---	---	---	---	---	1465.97	60.847
1	SLV							0.00	-11808.90	-96.37	---	---	---	---	---	---	1591.28	16.512
								1.60	-10540.90	-24.09	---	---	---	---	---	---	1465.97	60.847
3	SLV							0.00	-10790.10	-96.37	---	---	---	---	---	---	1491.46	15.476
								1.60	-9642.78	-24.09	---	---	---	---	---	---	1370.58	56.888
3	SLV							0.00	-10790.10	-96.37	---	---	---	---	---	---	1491.46	15.476
								1.60	-9642.78	-24.09	---	---	---	---	---	---	1370.58	56.888
3	SLV							0.00	-11214.30	-96.37	---	---	---	---	---	---	1533.88	15.916
								1.60	-9931.23	-24.09	---	---	---	---	---	---	1401.81	58.184
3	SLV							0.00	-11214.30	-96.37	---	---	---	---	---	---	1533.88	15.916
								1.60	-9931.23	-24.09	---	---	---	---	---	---	1401.81	58.184
5	SLV							0.00	-9858.33	-96.37	---	---	---	---	---	---	1393.97	14.465
								1.60	-8636.15	-24.09	---	---	---	---	---	---	1257.13	52.179
5	SLV							0.00	-9858.33	-96.37	---	---	---	---	---	---	1393.97	14.465
								1.60	-8636.15	-24.09	---	---	---	---	---	---	1257.13	52.179
5	SLV							0.00	-12146.00	-96.37	---	---	---	---	---	---	1622.75	16.839
								1.60	-10937.90	-24.09	---	---	---	---	---	---	1506.38	62.524
5	SLV							0.00	-12146.00	-96.37	---	---	---	---	---	---	1622.75	16.839
								1.60	-10937.90	-24.09	---	---	---	---	---	---	1506.38	62.524
7	SLV							0.00	-10164.00	-96.37	---	---	---	---	---	---	1426.60	14.803
								1.60	-8905.59	-24.09	---	---	---	---	---	---	1288.17	53.468
7	SLV							0.00	-10164.00	-96.37	---	---	---	---	---	---	1426.60	14.803
								1.60	-8905.59	-24.09	---	---	---	---	---	---	1288.17	53.468
7	SLV							0.00	-11840.40	-96.37	---	---	---	---	---	---	1594.25	16.543
								1.60	-10668.40	-24.09	---	---	---	---	---	---	1479.06	61.391
7	SLV							0.00	-11840.40	-96.37	---	---	---	---	---	---	1594.25	16.543
								1.60	-10668.40	-24.09	---	---	---	---	---	---	1479.06	61.391

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-10195.50	907.94	4085.51	721.68	1.00	5399.33	4.500
1	SLV	1.60	-9033.10	175.54	3721.98	688.11	1.00	5227.13	7.596
1	SLV	3.20	-4740.19	235.37	2151.29	159.20	1.00	4591.14	9.140
1	SLV	0.00	-10195.50	-907.94	4085.51	721.68	1.00	5399.33	4.500
1	SLV	1.60	-9033.10	-175.54	3721.98	688.11	1.00	5227.13	7.596
1	SLV	3.20	-4740.19	-235.37	2151.29	159.20	1.00	4591.14	9.140
1	SLV	0.00	-11808.90	907.94	4546.51	721.68	1.00	5638.35	5.007
1	SLV	1.60	-10540.90	175.54	4188.48	688.11	1.00	5450.50	7.921
1	SLV	3.20	-5656.53	235.37	2516.69	159.20	1.00	4726.89	10.693
1	SLV	0.00	-11808.90	-907.94	4546.51	721.68	1.00	5638.35	5.007
1	SLV	1.60	-10540.90	-175.54	4188.48	688.11	1.00	5450.50	7.921
1	SLV	3.20	-5656.53	-235.37	2516.69	159.20	1.00	4726.89	10.693
3	SLV	0.00	-10790.10	774.75	4261.31	611.66	1.00	5487.42	5.500
3	SLV	1.60	-9642.78	142.71	3915.94	581.70	1.00	5317.45	9.141
3	SLV	3.20	-5074.38	194.48	2286.45	124.92	1.00	4640.65	11.757
3	SLV	0.00	-10790.10	-774.75	4261.31	611.66	1.00	5487.42	5.500
3	SLV	1.60	-9642.78	-142.71	3915.94	581.70	1.00	5317.45	9.141
3	SLV	3.20	-5074.38	-194.48	2286.45	124.92	1.00	4640.65	11.757
3	SLV	0.00	-11214.30	774.75	4382.51	611.66	1.00	5550.26	5.657
3	SLV	1.60	-9931.23	142.71	4005.18	581.70	1.00	5360.18	9.215
3	SLV	3.20	-5322.34	194.48	2385.32	124.92	1.00	4677.38	12.265
3	SLV	0.00	-11214.30	-774.75	4382.51	611.66	1.00	5550.26	5.657
3	SLV	1.60	-9931.23	-142.71	4005.18	581.70	1.00	5360.18	9.215
3	SLV	3.20	-5322.34	-194.48	2385.32	124.92	1.00	4677.38	12.265
5	SLV	0.00	-9858.33	474.39	3982.78	383.37	1.00	5349.38	8.396
5	SLV	1.60	-8636.15	102.47	3591.80	367.82	1.00	5168.32	14.051
5	SLV	3.20	-4554.04	132.62	2075.07	99.75	1.00	4563.56	15.647
5	SLV	0.00	-9858.33	-474.39	3982.78	383.37	1.00	5349.38	8.396
5	SLV	1.60	-8636.15	-102.47	3591.80	367.82	1.00	5168.32	14.051
5	SLV	3.20	-4554.04	-132.62	2075.07	99.75	1.00	4563.56	15.647
5	SLV	0.00	-12146.00	474.39	4636.43	383.37	1.00	5688.30	9.773
5	SLV	1.60	-10937.90	102.47	4303.93	367.82	1.00	5509.31	14.978
5	SLV	3.20	-5842.67	132.62	2588.92	99.75	1.00	4754.47	19.522
5	SLV	0.00	-12146.00	-474.39	4636.43	383.37	1.00	5688.30	9.773
5	SLV	1.60	-10937.90	-102.47	4303.93	367.82	1.00	5509.31	14.978
5	SLV	3.20	-5842.67	-132.62	2588.92	99.75	1.00	4754.47	19.522
7	SLV	0.00	-10164.00	-30.42	4076.01	16.64	1.00	5394.66	>100
7	SLV	1.60	-8905.59	6.99	3680.49	13.12	1.00	5208.24	>100
7	SLV	3.20	-4728.69	3.66	2146.60	14.52	1.00	4589.44	>100
7	SLV	0.00	-10164.00	30.42	4076.01	16.64	1.00	5394.66	>100
7	SLV	1.60	-8905.59	-6.99	3680.49	13.12	1.00	5208.24	>100
7	SLV	3.20	-4728.69	-3.66	2146.60	14.52	1.00	4589.44	>100
7	SLV	0.00	-11840.40	-30.42	4555.00	16.64	1.00	5643.02	>100
7	SLV	1.60	-10668.40	6.99	4225.90	13.12	1.00	5469.40	>100
7	SLV	3.20	-5668.03	3.66	2521.17	14.52	1.00	4728.60	>100
7	SLV	0.00	-11840.40	30.42	4555.00	16.64	1.00	5643.02	>100
7	SLV	1.60	-10668.40	-6.99	4225.90	13.12	1.00	5469.40	>100
7	SLV	3.20	-5668.03	-3.66	2521.17	14.52	1.00	4728.60	>100

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	2	SLD	0.03	3.20	0.08	24.195	0.00	3.20	4	SLD	0.02	3.20	0.07	28.262	0.00	3.20	6	SLD	0.07	3.20	0.20	9.762
0.00	3.20	8	SLD	0.06	3.20	0.20	10.086																

Maschio n. 206 (ver. sismiche)

Xg=5.43 <m> Yg=6.38 <m> L=2.40 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _s	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{yd0 SLU}	f _{yd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-21264.10	-231.29	---	---	---	---	---	---	3079.10	13.313
								1.60	-18429.80	-57.82	---	---	---	---	---	---	2742.87	47.436
1	SLV							0.00	-21264.10	-231.29	---	---	---	---	---	---	3079.10	13.313

Relazione di calcolo

							1.60	-18429.80	-57.82	---	---	---	---	---	---	2742.87	47.436
1	SLV						0.00	-23001.20	-231.29	---	---	---	---	---	---	3273.90	14.155
							1.60	-20166.90	-57.82	---	---	---	---	---	---	2951.65	51.047
1	SLV						0.00	-23001.20	-231.29	---	---	---	---	---	---	3273.90	14.155
							1.60	-20166.90	-57.82	---	---	---	---	---	---	2951.65	51.047
3	SLV						0.00	-22110.80	-231.29	---	---	---	---	---	---	3175.12	13.728
							1.60	-19276.50	-57.82	---	---	---	---	---	---	2845.70	49.215
3	SLV						0.00	-22110.80	-231.29	---	---	---	---	---	---	3175.12	13.728
							1.60	-19276.50	-57.82	---	---	---	---	---	---	2845.70	49.215
3	SLV						0.00	-22154.40	-231.29	---	---	---	---	---	---	3180.02	13.749
							1.60	-19320.20	-57.82	---	---	---	---	---	---	2850.95	49.305
3	SLV						0.00	-22154.40	-231.29	---	---	---	---	---	---	3180.02	13.749
							1.60	-19320.20	-57.82	---	---	---	---	---	---	2850.95	49.305
5	SLV						0.00	-20587.90	-231.29	---	---	---	---	---	---	3000.95	12.975
							1.60	-17753.60	-57.82	---	---	---	---	---	---	2659.28	45.990
5	SLV						0.00	-20587.90	-231.29	---	---	---	---	---	---	3000.95	12.975
							1.60	-17753.60	-57.82	---	---	---	---	---	---	2659.28	45.990
5	SLV						0.00	-23677.40	-231.29	---	---	---	---	---	---	3347.41	14.473
							1.60	-20843.10	-57.82	---	---	---	---	---	---	3030.60	52.412
5	SLV						0.00	-23677.40	-231.29	---	---	---	---	---	---	3347.41	14.473
							1.60	-20843.10	-57.82	---	---	---	---	---	---	3030.60	52.412
7	SLV						0.00	-20855.00	-231.29	---	---	---	---	---	---	3031.98	13.109
							1.60	-18020.70	-57.82	---	---	---	---	---	---	2692.45	46.564
7	SLV						0.00	-20855.00	-231.29	---	---	---	---	---	---	3031.98	13.109
							1.60	-18020.70	-57.82	---	---	---	---	---	---	2692.45	46.564
7	SLV						0.00	-23410.20	-231.29	---	---	---	---	---	---	3318.52	14.348
							1.60	-20576.00	-57.82	---	---	---	---	---	---	2999.57	51.876
7	SLV						0.00	-23410.20	-231.29	---	---	---	---	---	---	3318.52	14.348
							1.60	-20576.00	-57.82	---	---	---	---	---	---	2999.57	51.876

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-21264.10	4291.82	21113.80	2940.31	2.40	12483.60	4.246
1	SLV	1.60	-18429.80	536.65	18808.20	2884.98	2.40	12063.70	4.182
1	SLV	3.20	-12348.20	1356.13	13333.00	1091.23	2.40	11162.70	9.832
1	SLV	0.00	-21264.10	-4291.82	21113.80	2940.31	2.40	12483.60	4.246
1	SLV	1.60	-18429.80	-536.65	18808.20	2884.98	2.40	12063.70	4.182
1	SLV	3.20	-12348.20	-1356.13	13333.00	1091.23	2.40	11162.70	9.832
1	SLV	0.00	-23001.20	4291.82	22449.60	2940.31	2.40	12740.90	4.333
1	SLV	1.60	-20166.90	536.65	20239.90	2884.98	2.40	12321.00	4.271
1	SLV	3.20	-13543.50	1356.13	14466.00	1091.23	2.40	11339.80	10.392
1	SLV	0.00	-23001.20	-4291.82	22449.60	2940.31	2.40	12740.90	4.333
1	SLV	1.60	-20166.90	-536.65	20239.90	2884.98	2.40	12321.00	4.271
1	SLV	3.20	-13543.50	-1356.13	14466.00	1091.23	2.40	11339.80	10.392
3	SLV	0.00	-22110.80	3667.24	21772.30	2535.31	2.40	12609.00	4.973
3	SLV	1.60	-19276.50	460.96	19513.40	2490.47	2.40	12189.10	4.894
3	SLV	3.20	-12898.90	1172.70	13858.50	934.04	2.40	11244.30	11.818
3	SLV	0.00	-22110.80	-3667.24	21772.30	2535.31	2.40	12609.00	4.973
3	SLV	1.60	-19276.50	-460.96	19513.40	2490.47	2.40	12189.10	4.894
3	SLV	3.20	-12898.90	-1172.70	13858.50	934.04	2.40	11244.30	11.818
3	SLV	0.00	-22154.40	3667.24	21805.80	2535.31	2.40	12615.50	4.976
3	SLV	1.60	-19320.20	460.96	19549.40	2490.47	2.40	12195.60	4.897
3	SLV	3.20	-12992.80	1172.70	13947.50	934.04	2.40	11258.20	11.893
3	SLV	0.00	-22154.40	-3667.24	21805.80	2535.31	2.40	12615.50	4.976
3	SLV	1.60	-19320.20	-460.96	19549.40	2490.47	2.40	12195.60	4.897
3	SLV	3.20	-12992.80	-1172.70	13947.50	934.04	2.40	11258.20	11.893
5	SLV	0.00	-20587.90	2234.82	20578.00	1496.35	2.40	12383.40	8.276
5	SLV	1.60	-17753.60	275.78	18235.00	1463.83	2.40	11963.50	8.173
5	SLV	3.20	-11931.30	685.04	12931.30	565.77	2.40	11100.90	18.877
5	SLV	0.00	-20587.90	-2234.82	20578.00	1496.35	2.40	12383.40	8.276
5	SLV	1.60	-17753.60	-275.78	18235.00	1463.83	2.40	11963.50	8.173
5	SLV	3.20	-11931.30	-685.04	12931.30	565.77	2.40	11100.90	18.877
5	SLV	0.00	-23677.40	2234.82	22953.60	1496.35	2.40	12841.10	8.582
5	SLV	1.60	-20843.10	275.78	20781.30	1463.83	2.40	12421.20	8.485
5	SLV	3.20	-13960.40	685.04	14854.60	565.77	2.40	11401.50	20.152
5	SLV	0.00	-23677.40	-2234.82	22953.60	1496.35	2.40	12841.10	8.582
5	SLV	1.60	-20843.10	-275.78	20781.30	1463.83	2.40	12421.20	8.485
5	SLV	3.20	-13960.40	-685.04	14854.60	565.77	2.40	11401.50	20.152
7	SLV	0.00	-20855.00	-152.90	20790.70	146.33	2.40	12423.00	84.895
7	SLV	1.60	-18020.70	-23.51	18462.50	148.80	2.40	12003.10	80.665
7	SLV	3.20	-12124.70	-73.61	13118.10	41.81	2.40	11129.60	>100
7	SLV	0.00	-20855.00	152.90	20790.70	146.33	2.40	12423.00	84.895
7	SLV	1.60	-18020.70	23.51	18462.50	148.80	2.40	12003.10	80.665
7	SLV	3.20	-12124.70	73.61	13118.10	41.81	2.40	11129.60	>100
7	SLV	0.00	-23410.20	-152.90	22755.60	146.33	2.40	12801.50	87.482
7	SLV	1.60	-20576.00	-23.51	20568.50	148.80	2.40	12381.60	83.209
7	SLV	3.20	-13767.00	-73.61	14674.80	41.81	2.40	11372.90	>100

Relazione di calcolo

7	SLV	0.00	-23410.20	152.90	22755.60	146.33	2.40	12801.50	87.482
7	SLV	1.60	-20576.00	23.51	20568.50	148.80	2.40	12381.60	83.209
7	SLV	3.20	-13767.00	73.61	14674.80	41.81	2.40	11372.90	>100

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.03	3.20	0.08	24.877	0.00	3.20	4	SLD	0.02	3.20	0.06	32.096	0.00	3.20	6	SLD	0.07	3.20	0.20	9.818
0.00	3.20	8	SLD	0.06	3.20	0.20	10.201																

Maschio n. 207 (ver. sismiche)

Xg=8.03 <m> Yg=6.38 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{yd0} SLU <daN/cm ² >	f _{yd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-7393.30	-115.16	---	---	---	---	---	---	1137.93	9.881
								1.60	-6220.30	-28.79	---	---	---	---	---	---	978.20	33.976
1	SLV							0.00	-7393.30	-115.16	---	---	---	---	---	---	1137.93	9.881
								1.60	-6220.30	-28.79	---	---	---	---	---	---	978.20	33.976
1	SLV							0.00	-9934.84	-115.16	---	---	---	---	---	---	1457.09	12.652
								1.60	-8167.90	-28.79	---	---	---	---	---	---	1239.11	43.038
1	SLV							0.00	-9934.84	-115.16	---	---	---	---	---	---	1457.09	12.652
								1.60	-8167.90	-28.79	---	---	---	---	---	---	1239.11	43.038
3	SLV							0.00	-8671.96	-115.16	---	---	---	---	---	---	1303.11	11.315
								1.60	-6974.43	-28.79	---	---	---	---	---	---	1081.79	37.574
3	SLV							0.00	-8671.96	-115.16	---	---	---	---	---	---	1303.11	11.315
								1.60	-6974.43	-28.79	---	---	---	---	---	---	1081.79	37.574
3	SLV							0.00	-8656.18	-115.16	---	---	---	---	---	---	1301.13	11.298
								1.60	-7413.77	-28.79	---	---	---	---	---	---	1140.65	39.619
3	SLV							0.00	-8656.18	-115.16	---	---	---	---	---	---	1301.13	11.298
								1.60	-7413.77	-28.79	---	---	---	---	---	---	1140.65	39.619
5	SLV							0.00	-6343.54	-115.16	---	---	---	---	---	---	995.35	8.643
								1.60	-5758.20	-28.79	---	---	---	---	---	---	913.12	31.716
5	SLV							0.00	-6343.54	-115.16	---	---	---	---	---	---	995.35	8.643
								1.60	-5758.20	-28.79	---	---	---	---	---	---	913.12	31.716
5	SLV							0.00	-10984.60	-115.16	---	---	---	---	---	---	1578.17	13.704
								1.60	-8630.00	-28.79	---	---	---	---	---	---	1297.84	45.078
5	SLV							0.00	-10984.60	-115.16	---	---	---	---	---	---	1578.17	13.704
								1.60	-8630.00	-28.79	---	---	---	---	---	---	1297.84	45.078
7	SLV							0.00	-6722.41	-115.16	---	---	---	---	---	---	1047.53	9.096
								1.60	-6116.24	-28.79	---	---	---	---	---	---	963.65	33.471
7	SLV							0.00	-6722.41	-115.16	---	---	---	---	---	---	1047.53	9.096
								1.60	-6116.24	-28.79	---	---	---	---	---	---	963.65	33.471
7	SLV							0.00	-10605.70	-115.16	---	---	---	---	---	---	1535.20	13.331
								1.60	-8271.95	-28.79	---	---	---	---	---	---	1252.44	43.502
7	SLV							0.00	-10605.70	-115.16	---	---	---	---	---	---	1535.20	13.331
								1.60	-8271.95	-28.79	---	---	---	---	---	---	1252.44	43.502

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-7393.30	1046.17	3885.22	829.51	1.20	5742.53	3.714
1	SLV	1.60	-6220.30	168.93	3339.86	766.06	1.20	5568.75	7.269
1	SLV	3.20	-4272.71	307.63	2375.17	194.18	1.20	5280.22	7.721
1	SLV	0.00	-7393.30	-1046.17	3885.22	829.51	1.20	5742.53	3.714
1	SLV	1.60	-6220.30	-168.93	3339.86	766.06	1.20	5568.75	7.269
1	SLV	3.20	-4272.71	-307.63	2375.17	194.18	1.20	5280.22	7.721
1	SLV	0.00	-9934.84	1046.17	4974.94	829.51	1.20	6119.05	4.755
1	SLV	1.60	-8167.90	168.93	4230.67	766.06	1.20	5857.28	7.646
1	SLV	3.20	-5324.00	307.63	2905.07	194.18	1.20	5435.96	9.444
1	SLV	0.00	-9934.84	-1046.17	4974.94	829.51	1.20	6119.05	4.755
1	SLV	1.60	-8167.90	-168.93	4230.67	766.06	1.20	5857.28	7.646
1	SLV	3.20	-5324.00	-307.63	2905.07	194.18	1.20	5435.96	9.444
3	SLV	0.00	-8671.96	893.45	4449.19	700.90	1.20	5931.96	4.980
3	SLV	1.60	-6974.43	141.48	3693.55	655.80	1.20	5680.47	8.662
3	SLV	3.20	-4745.29	238.13	2616.04	116.71	1.20	5350.23	10.986
3	SLV	0.00	-8671.96	-893.45	4449.19	700.90	1.20	5931.96	4.980

3	SLV	1.60	-6974.43	-141.48	3693.55	655.80	1.20	5680.47	8.662
3	SLV	3.20	-4745.29	-238.13	2616.04	116.71	1.20	5350.23	10.986
3	SLV	0.00	-8656.18	893.45	4442.42	700.90	1.20	5929.62	4.972
3	SLV	1.60	-7413.77	141.48	3894.50	655.80	1.20	5745.56	8.761
3	SLV	3.20	-4851.42	238.13	2669.53	116.71	1.20	5365.95	11.210
3	SLV	0.00	-8656.18	-893.45	4442.42	700.90	1.20	5929.62	4.972
3	SLV	1.60	-7413.77	-141.48	3894.50	655.80	1.20	5745.56	8.761
3	SLV	3.20	-4851.42	-238.13	2669.53	116.71	1.20	5365.95	11.210
5	SLV	0.00	-6343.54	545.48	3398.41	443.92	1.20	5587.01	6.230
5	SLV	1.60	-5758.20	92.32	3117.65	397.05	1.20	5500.29	13.853
5	SLV	3.20	-3923.92	197.69	2194.61	175.75	1.20	5228.55	11.101
5	SLV	0.00	-6343.54	-545.48	3398.41	443.92	1.20	5587.01	6.230
5	SLV	1.60	-5758.20	-92.32	3117.65	397.05	1.20	5500.29	13.853
5	SLV	3.20	-3923.92	-197.69	2194.61	175.75	1.20	5228.55	11.101
5	SLV	0.00	-10984.60	545.48	5388.32	443.92	1.20	6274.57	9.878
5	SLV	1.60	-8630.00	92.32	4431.19	397.05	1.20	5925.74	14.924
5	SLV	3.20	-5672.79	197.69	3076.13	175.75	1.20	5487.64	15.560
5	SLV	0.00	-10984.60	-545.48	5388.32	443.92	1.20	6274.57	9.878
5	SLV	1.60	-8630.00	-92.32	4431.19	397.05	1.20	5925.74	14.924
5	SLV	3.20	-5672.79	-197.69	3076.13	175.75	1.20	5487.64	15.560
7	SLV	0.00	-6722.41	-36.41	3576.58	15.21	1.20	5643.14	98.240
7	SLV	1.60	-6116.24	-0.80	3290.18	29.51	1.20	5553.33	>100
7	SLV	3.20	-4097.53	33.96	2284.78	82.48	1.20	5254.27	63.706
7	SLV	0.00	-6722.41	36.41	3576.58	15.21	1.20	5643.14	98.240
7	SLV	1.60	-6116.24	0.80	3290.18	29.51	1.20	5553.33	>100
7	SLV	3.20	-4097.53	-33.96	2284.78	82.48	1.20	5254.27	63.706
7	SLV	0.00	-10605.70	-36.41	5241.60	15.21	1.20	6218.44	>100
7	SLV	1.60	-8271.95	-0.80	4276.18	29.51	1.20	5872.70	>100
7	SLV	3.20	-5499.18	33.96	2991.28	82.48	1.20	5461.92	66.224
7	SLV	0.00	-10605.70	36.41	5241.60	15.21	1.20	6218.44	>100
7	SLV	1.60	-8271.95	0.80	4276.18	29.51	1.20	5872.70	>100
7	SLV	3.20	-5499.18	-33.96	2991.28	82.48	1.20	5461.92	66.224

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.04	48.032	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.03	64.106	0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.05	37.830
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.04	45.022																

Maschio n. 208 (ver. sismiche)

Xg=11.88 <m> Yg=6.38 <m> L=1.25 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VK0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-7826.15	-120.46	---	---	---	---	---	---	1202.58	9.983
								1.60	-7516.17	-30.12	---	---	---	---	---	---	1161.30	38.561
1	SLV							0.00	-7826.15	-120.46	---	---	---	---	---	---	1202.58	9.983
								1.60	-7516.17	-30.12	---	---	---	---	---	---	1161.30	38.561
1	SLV							0.00	-12153.90	-120.46	---	---	---	---	---	---	1724.17	14.313
								1.60	-10129.70	-30.12	---	---	---	---	---	---	1492.92	49.573
1	SLV							0.00	-12153.90	-120.46	---	---	---	---	---	---	1724.17	14.313
								1.60	-10129.70	-30.12	---	---	---	---	---	---	1492.92	49.573
3	SLV							0.00	-10587.20	-120.46	---	---	---	---	---	---	1547.15	12.843
								1.60	-8280.07	-30.12	---	---	---	---	---	---	1262.08	41.908
3	SLV							0.00	-10587.20	-120.46	---	---	---	---	---	---	1547.15	12.843
								1.60	-8280.07	-30.12	---	---	---	---	---	---	1262.08	41.908
3	SLV							0.00	-9392.78	-120.46	---	---	---	---	---	---	1403.19	11.648
								1.60	-9365.81	-30.12	---	---	---	---	---	---	1399.85	46.482
3	SLV							0.00	-9392.78	-120.46	---	---	---	---	---	---	1403.19	11.648
								1.60	-9365.81	-30.12	---	---	---	---	---	---	1399.85	46.482
5	SLV							0.00	-5153.20	-120.46	---	---	---	---	---	---	829.40	6.885
								1.60	-7272.33	-30.12	---	---	---	---	---	---	1128.46	37.471
5	SLV							0.00	-5153.20	-120.46	---	---	---	---	---	---	829.40	6.885
								1.60	-7272.33	-30.12	---	---	---	---	---	---	1128.46	37.471
5	SLV							0.00	-14826.80	-120.46	---	---	---	---	---	---	1995.30	16.564
								1.60	-10373.60	-30.12	---	---	---	---	---	---	1521.96	50.537
5	SLV							0.00	-14826.80	-120.46	---	---	---	---	---	---	1995.30	16.564
								1.60	-10373.60	-30.12	---	---	---	---	---	---	1521.96	50.537

Relazione di calcolo

7	SLV						0.00	-5623.19	-120.46	---	---	---	---	---	---	897.84	7.453
							1.60	-7827.22	-30.12	---	---	---	---	---	---	1202.72	39.937
7	SLV						0.00	-5623.19	-120.46	---	---	---	---	---	---	897.84	7.453
							1.60	-7827.22	-30.12	---	---	---	---	---	---	1202.72	39.937
7	SLV						0.00	-14356.80	-120.46	---	---	---	---	---	---	1950.45	16.191
							1.60	-9818.66	-30.12	---	---	---	---	---	---	1455.41	48.327
7	SLV						0.00	-14356.80	-120.46	---	---	---	---	---	---	1950.45	16.191
							1.60	-9818.66	-30.12	---	---	---	---	---	---	1455.41	48.327

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-7826.15	658.84	4294.91	395.97	1.25	6020.54	6.519
1	SLV	1.60	-7516.17	49.63	4147.49	378.87	1.25	5974.61	15.770
1	SLV	3.20	-6319.96	80.98	3561.03	31.78	1.25	5797.40	43.973
1	SLV	0.00	-7826.15	-658.84	4294.91	395.97	1.25	6020.54	6.519
1	SLV	1.60	-7516.17	-49.63	4147.49	378.87	1.25	5974.61	15.770
1	SLV	3.20	-6319.96	-80.98	3561.03	31.78	1.25	5797.40	43.973
1	SLV	0.00	-12153.90	658.84	6157.73	395.97	1.25	6661.68	9.346
1	SLV	1.60	-10129.70	49.63	5331.86	378.87	1.25	6361.81	16.791
1	SLV	3.20	-7970.51	80.98	4362.93	31.78	1.25	6041.92	53.875
1	SLV	0.00	-12153.90	-658.84	6157.73	395.97	1.25	6661.68	9.346
1	SLV	1.60	-10129.70	-49.63	5331.86	378.87	1.25	6361.81	16.791
1	SLV	3.20	-7970.51	-80.98	4362.93	31.78	1.25	6041.92	53.875
3	SLV	0.00	-10587.20	544.33	5525.52	316.13	1.25	6429.59	10.151
3	SLV	1.60	-8280.07	-10.66	4507.42	317.11	1.25	6087.78	19.198
3	SLV	3.20	-6604.76	24.06	3703.18	1.38	1.25	5839.59	>100
3	SLV	0.00	-10587.20	-544.33	5525.52	316.13	1.25	6429.59	10.151
3	SLV	1.60	-8280.07	10.66	4507.42	317.11	1.25	6087.78	19.198
3	SLV	3.20	-6604.76	-24.06	3703.18	1.38	1.25	5839.59	>100
3	SLV	0.00	-9392.78	544.33	5011.37	316.13	1.25	6252.63	9.207
3	SLV	1.60	-9365.81	-10.66	4999.44	317.11	1.25	6248.64	19.705
3	SLV	3.20	-7685.71	24.06	4228.35	1.38	1.25	5999.73	>100
3	SLV	0.00	-9392.78	-544.33	5011.37	316.13	1.25	6252.63	9.207
3	SLV	1.60	-9365.81	10.66	4999.44	317.11	1.25	6248.64	19.705
3	SLV	3.20	-7685.71	-24.06	4228.35	1.38	1.25	5999.73	>100
5	SLV	0.00	-5153.20	371.33	2962.15	239.87	1.25	5624.54	7.977
5	SLV	1.60	-7272.33	106.32	4030.20	207.32	1.25	5938.49	28.643
5	SLV	3.20	-6465.71	110.62	3633.97	59.84	1.25	5818.99	32.851
5	SLV	0.00	-5153.20	-371.33	2962.15	239.87	1.25	5624.54	7.977
5	SLV	1.60	-7272.33	-106.32	4030.20	207.32	1.25	5938.49	28.643
5	SLV	3.20	-6465.71	-110.62	3633.97	59.84	1.25	5818.99	32.851
5	SLV	0.00	-14826.80	371.33	7126.05	239.87	1.25	7057.68	19.191
5	SLV	1.60	-10373.60	106.32	5435.58	207.32	1.25	6397.93	30.860
5	SLV	3.20	-7824.76	110.62	4294.26	59.84	1.25	6020.33	38.819
5	SLV	0.00	-14826.80	-371.33	7126.05	239.87	1.25	7057.68	19.191
5	SLV	1.60	-10373.60	-106.32	5435.58	207.32	1.25	6397.93	30.860
5	SLV	3.20	-7824.76	-110.62	4294.26	59.84	1.25	6020.33	38.819
7	SLV	0.00	-5623.19	10.38	3206.58	26.25	1.25	5694.17	>100
7	SLV	1.60	-7827.22	94.63	4295.42	1.47	1.25	6020.70	45.392
7	SLV	3.20	-6875.43	79.11	3836.82	50.72	1.25	5879.69	48.502
7	SLV	0.00	-5623.19	-10.38	3206.58	26.25	1.25	5694.17	>100
7	SLV	1.60	-7827.22	-94.63	4295.42	1.47	1.25	6020.70	45.392
7	SLV	3.20	-6875.43	-79.11	3836.82	50.72	1.25	5879.69	48.502
7	SLV	0.00	-14356.80	10.38	6965.88	26.25	1.25	6988.05	>100
7	SLV	1.60	-9818.66	94.63	5197.88	1.47	1.25	6315.72	54.928
7	SLV	3.20	-7415.04	79.11	4098.98	50.72	1.25	5959.63	51.816
7	SLV	0.00	-14356.80	-10.38	6965.88	26.25	1.25	6988.05	>100
7	SLV	1.60	-9818.66	-94.63	5197.88	1.47	1.25	6315.72	54.928
7	SLV	3.20	-7415.04	-79.11	4098.98	50.72	1.25	5959.63	51.816

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.04	48.109	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.03	68.961	0.00	3.20	6	SLD	0.03	3.20	0.09	23.092
0.00	3.20	8	SLD	0.03	3.20	0.08	24.746																

Maschio n. 209 (ver. sismiche)

Xg=15.23 <m> Yg=6.38 <m> L=2.54 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-9707.07	-244.78	---	---	---	---	---	---	1572.30	6.423
								1.60	-9488.06	-61.20	---	---	---	---	---	---	1539.62	25.159
1	SLV							0.00	-9707.07	-244.78	---	---	---	---	---	---	1572.30	6.423
								1.60	-9488.06	-61.20	---	---	---	---	---	---	1539.62	25.159
1	SLV							0.00	-11855.30	-244.78	---	---	---	---	---	---	1886.08	7.705
								1.60	-11203.10	-61.20	---	---	---	---	---	---	1792.13	29.285
1	SLV							0.00	-11855.30	-244.78	---	---	---	---	---	---	1886.08	7.705
								1.60	-11203.10	-61.20	---	---	---	---	---	---	1792.13	29.285
3	SLV							0.00	-10026.10	-244.78	---	---	---	---	---	---	1619.68	6.617
								1.60	-9914.88	-61.20	---	---	---	---	---	---	1603.20	26.198
3	SLV							0.00	-10026.10	-244.78	---	---	---	---	---	---	1619.68	6.617
								1.60	-9914.88	-61.20	---	---	---	---	---	---	1603.20	26.198
3	SLV							0.00	-11536.20	-244.78	---	---	---	---	---	---	1840.27	7.518
								1.60	-10776.20	-61.20	---	---	---	---	---	---	1730.02	28.270
3	SLV							0.00	-11536.20	-244.78	---	---	---	---	---	---	1840.27	7.518
								1.60	-10776.20	-61.20	---	---	---	---	---	---	1730.02	28.270
5	SLV							0.00	-9975.10	-244.78	---	---	---	---	---	---	1612.13	6.586
								1.60	-9440.96	-61.20	---	---	---	---	---	---	1532.57	25.044
5	SLV							0.00	-9975.10	-244.78	---	---	---	---	---	---	1612.13	6.586
								1.60	-9440.96	-61.20	---	---	---	---	---	---	1532.57	25.044
5	SLV							0.00	-11587.20	-244.78	---	---	---	---	---	---	1847.61	7.548
								1.60	-11250.20	-61.20	---	---	---	---	---	---	1798.95	29.397
5	SLV							0.00	-11587.20	-244.78	---	---	---	---	---	---	1847.61	7.548
								1.60	-11250.20	-61.20	---	---	---	---	---	---	1798.95	29.397
7	SLV							0.00	-10523.90	-244.78	---	---	---	---	---	---	1693.07	6.917
								1.60	-9827.41	-61.20	---	---	---	---	---	---	1590.21	25.986
7	SLV							0.00	-10523.90	-244.78	---	---	---	---	---	---	1693.07	6.917
								1.60	-9827.41	-61.20	---	---	---	---	---	---	1590.21	25.986
7	SLV							0.00	-11038.50	-244.78	---	---	---	---	---	---	1768.23	7.224
								1.60	-10863.70	-61.20	---	---	---	---	---	---	1742.79	28.479
7	SLV							0.00	-11038.50	-244.78	---	---	---	---	---	---	1768.23	7.224
								1.60	-10863.70	-61.20	---	---	---	---	---	---	1742.79	28.479

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-9707.07	1365.93	11410.40	1072.53	2.54	11315.90	8.354
1	SLV	1.60	-9488.06	290.75	11173.20	1755.06	2.54	11283.40	6.429
1	SLV	3.20	-7550.99	425.57	9034.54	1153.88	2.54	10996.40	9.530
1	SLV	0.00	-9707.07	-1365.93	11410.40	1072.53	2.54	11315.90	8.354
1	SLV	1.60	-9488.06	-290.75	11173.20	1755.06	2.54	11283.40	6.429
1	SLV	3.20	-7550.99	-425.57	9034.54	1153.88	2.54	10996.40	9.530
1	SLV	0.00	-11855.30	1365.93	13687.60	1072.53	2.54	11634.10	10.021
1	SLV	1.60	-11203.10	290.75	13005.70	1755.06	2.54	11537.50	6.574
1	SLV	3.20	-8515.86	425.57	10109.00	1153.88	2.54	11139.40	9.654
1	SLV	0.00	-11855.30	-1365.93	13687.60	1072.53	2.54	11634.10	10.021
1	SLV	1.60	-11203.10	-290.75	13005.70	1755.06	2.54	11537.50	6.574
1	SLV	3.20	-8515.86	-425.57	10109.00	1153.88	2.54	11139.40	9.654
3	SLV	0.00	-10026.10	1152.64	11754.30	889.13	2.54	11363.10	10.198
3	SLV	1.60	-9914.88	141.51	11634.60	1454.85	2.54	11346.70	7.799
3	SLV	3.20	-7861.25	266.53	9382.00	968.87	2.54	11042.40	11.397
3	SLV	0.00	-10026.10	-1152.64	11754.30	889.13	2.54	11363.10	10.198
3	SLV	1.60	-9914.88	-141.51	11634.60	1454.85	2.54	11346.70	7.799
3	SLV	3.20	-7861.25	-266.53	9382.00	968.87	2.54	11042.40	11.397
3	SLV	0.00	-11536.20	1152.64	13355.10	889.13	2.54	11586.90	11.587
3	SLV	1.60	-10776.20	141.51	12555.00	1454.85	2.54	11474.30	7.887
3	SLV	3.20	-8205.61	266.53	9765.46	968.87	2.54	11093.40	11.450
3	SLV	0.00	-11536.20	-1152.64	13355.10	889.13	2.54	11586.90	11.587
3	SLV	1.60	-10776.20	-141.51	12555.00	1454.85	2.54	11474.30	7.887
3	SLV	3.20	-8205.61	-266.53	9765.46	968.87	2.54	11093.40	11.450
5	SLV	0.00	-9975.10	733.27	11699.40	599.90	2.54	11355.60	15.955
5	SLV	1.60	-9440.96	313.57	11122.10	981.84	2.54	11276.40	11.485
5	SLV	3.20	-7418.15	368.89	8885.19	626.76	2.54	10976.80	17.514
5	SLV	0.00	-9975.10	-733.27	11699.40	599.90	2.54	11355.60	15.955
5	SLV	1.60	-9440.96	-313.57	11122.10	981.84	2.54	11276.40	11.485
5	SLV	3.20	-7418.15	-368.89	8885.19	626.76	2.54	10976.80	17.514
5	SLV	0.00	-11587.20	733.27	13408.30	599.90	2.54	11594.40	18.286
5	SLV	1.60	-11250.20	313.57	13055.20	981.84	2.54	11544.50	11.758
5	SLV	3.20	-8648.71	368.89	10255.50	626.76	2.54	11159.10	17.805
5	SLV	0.00	-11587.20	-733.27	13408.30	599.90	2.54	11594.40	18.286
5	SLV	1.60	-11250.20	-313.57	13055.20	981.84	2.54	11544.50	11.758
5	SLV	3.20	-8648.71	-368.89	10255.50	626.76	2.54	11159.10	17.805

Relazione di calcolo

7	SLV	0.00	-10523.90	-22.30	12286.80	11.41	2.54	11436.90	>100
7	SLV	1.60	-9827.41	183.90	11540.40	18.87	2.54	11333.70	62.755
7	SLV	3.20	-7614.53	161.26	9105.85	10.07	2.54	11005.90	56.465
7	SLV	0.00	-10523.90	22.30	12286.80	11.41	2.54	11436.90	>100
7	SLV	1.60	-9827.41	-183.90	11540.40	18.87	2.54	11333.70	62.755
7	SLV	3.20	-7614.53	-161.26	9105.85	10.07	2.54	11005.90	56.465
7	SLV	0.00	-11038.50	-22.30	12832.30	11.41	2.54	11513.10	>100
7	SLV	1.60	-10863.70	183.90	12647.70	18.87	2.54	11487.20	68.777
7	SLV	3.20	-8452.32	161.26	10038.80	10.07	2.54	11130.00	62.251
7	SLV	0.00	-11038.50	22.30	12832.30	11.41	2.54	11513.10	>100
7	SLV	1.60	-10863.70	-183.90	12647.70	18.87	2.54	11487.20	68.777
7	SLV	3.20	-8452.32	-161.26	10038.80	10.07	2.54	11130.00	62.251

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.03	66.957	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.02	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.01	3.20	0.04	45.376
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.04	53.704																

Maschio n. 210 (ver. sismiche)

Xg=20.56 <m> Yg=6.38 <m> L=8.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-15665.80	-782.53	---	---	---	---	---	---	2638.50	3.372
								1.60	-11678.20	-195.63	---	---	---	---	---	---	1986.45	10.154
1	SLV							0.00	-15665.80	-782.53	---	---	---	---	---	---	2638.50	3.372
								1.60	-11678.20	-195.63	---	---	---	---	---	---	1986.45	10.154
1	SLV							0.00	-21111.40	-782.53	---	---	---	---	---	---	3507.43	4.482
								1.60	-15996.00	-195.63	---	---	---	---	---	---	2691.90	13.760
1	SLV							0.00	-21111.40	-782.53	---	---	---	---	---	---	3507.43	4.482
								1.60	-15996.00	-195.63	---	---	---	---	---	---	2691.90	13.760
3	SLV							0.00	-16234.40	-782.53	---	---	---	---	---	---	2730.40	3.489
								1.60	-12100.50	-195.63	---	---	---	---	---	---	2056.13	10.510
3	SLV							0.00	-16234.40	-782.53	---	---	---	---	---	---	2730.40	3.489
								1.60	-12100.50	-195.63	---	---	---	---	---	---	2056.13	10.510
3	SLV							0.00	-20542.80	-782.53	---	---	---	---	---	---	3417.86	4.368
								1.60	-15573.70	-195.63	---	---	---	---	---	---	2623.60	13.411
3	SLV							0.00	-20542.80	-782.53	---	---	---	---	---	---	3417.86	4.368
								1.60	-15573.70	-195.63	---	---	---	---	---	---	2623.60	13.411
5	SLV							0.00	-16709.30	-782.53	---	---	---	---	---	---	2806.94	3.587
								1.60	-12549.00	-195.63	---	---	---	---	---	---	2129.98	10.888
5	SLV							0.00	-16709.30	-782.53	---	---	---	---	---	---	2806.94	3.587
								1.60	-12549.00	-195.63	---	---	---	---	---	---	2129.98	10.888
5	SLV							0.00	-20067.90	-782.53	---	---	---	---	---	---	3342.85	4.272
								1.60	-15125.20	-195.63	---	---	---	---	---	---	2550.89	13.039
5	SLV							0.00	-20067.90	-782.53	---	---	---	---	---	---	3342.85	4.272
								1.60	-15125.20	-195.63	---	---	---	---	---	---	2550.89	13.039
7	SLV							0.00	-18172.40	-782.53	---	---	---	---	---	---	3041.56	3.887
								1.60	-13717.60	-195.63	---	---	---	---	---	---	2321.60	11.867
7	SLV							0.00	-18172.40	-782.53	---	---	---	---	---	---	3041.56	3.887
								1.60	-13717.60	-195.63	---	---	---	---	---	---	2321.60	11.867
7	SLV							0.00	-18604.80	-782.53	---	---	---	---	---	---	3110.56	3.975
								1.60	-13956.60	-195.63	---	---	---	---	---	---	2360.64	12.067
7	SLV							0.00	-18604.80	-782.53	---	---	---	---	---	---	3110.56	3.975
								1.60	-13956.60	-195.63	---	---	---	---	---	---	2360.64	12.067

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-15665.80	4839.96	61213.20	4615.54	8.12	33898.60	7.344
1	SLV	1.60	-11678.20	1837.92	46085.60	4726.64	8.12	33307.90	7.047
1	SLV	3.20	-8421.52	1696.79	33500.80	4374.94	8.12	32825.40	7.503
1	SLV	0.00	-15665.80	-4839.96	61213.20	4615.54	8.12	33898.60	7.344
1	SLV	1.60	-11678.20	-1837.92	46085.60	4726.64	8.12	33307.90	7.047
1	SLV	3.20	-8421.52	-1696.79	33500.80	4374.94	8.12	32825.40	7.503
1	SLV	0.00	-21111.40	4839.96	81372.40	4615.54	8.12	34705.40	7.519

Relazione di calcolo

1	SLV	1.60	-15996.00	1837.92	62452.10	4726.64	8.12	33947.60	7.182
1	SLV	3.20	-11505.30	1696.79	45422.60	4374.94	8.12	33282.30	7.607
1	SLV	0.00	-21111.40	-4839.96	81372.40	4615.54	8.12	34705.40	7.519
1	SLV	1.60	-15996.00	-1837.92	62452.10	4726.64	8.12	33947.60	7.182
1	SLV	3.20	-11505.30	-1696.79	45422.60	4374.94	8.12	33282.30	7.607
3	SLV	0.00	-16234.40	3001.43	63345.30	3893.15	8.12	33982.90	8.729
3	SLV	1.60	-12100.50	579.92	47702.20	3980.61	8.12	33370.50	8.383
3	SLV	3.20	-8710.32	749.39	34625.10	3674.77	8.12	32868.20	8.944
3	SLV	0.00	-16234.40	-3001.43	63345.30	3893.15	8.12	33982.90	8.729
3	SLV	1.60	-12100.50	-579.92	47702.20	3980.61	8.12	33370.50	8.383
3	SLV	3.20	-8710.32	-749.39	34625.10	3674.77	8.12	32868.20	8.944
3	SLV	0.00	-20542.80	3001.43	79294.30	3893.15	8.12	34621.20	8.893
3	SLV	1.60	-15573.70	579.92	60867.50	3980.61	8.12	33885.00	8.513
3	SLV	3.20	-11216.50	749.39	44313.90	3674.77	8.12	33239.50	9.045
3	SLV	0.00	-20542.80	-3001.43	79294.30	3893.15	8.12	34621.20	8.893
3	SLV	1.60	-15573.70	-579.92	60867.50	3980.61	8.12	33885.00	8.513
3	SLV	3.20	-11216.50	-749.39	44313.90	3674.77	8.12	33239.50	9.045
5	SLV	0.00	-16709.30	4240.42	65120.90	2480.29	8.12	34053.20	13.729
5	SLV	1.60	-12549.00	2459.34	49415.40	2549.47	8.12	33436.90	13.115
5	SLV	3.20	-9062.83	1945.93	35995.30	2374.41	8.12	32920.40	13.865
5	SLV	0.00	-16709.30	-4240.42	65120.90	2480.29	8.12	34053.20	13.729
5	SLV	1.60	-12549.00	-2459.34	49415.40	2549.47	8.12	33436.90	13.115
5	SLV	3.20	-9062.83	-1945.93	35995.30	2374.41	8.12	32920.40	13.865
5	SLV	0.00	-20067.90	4240.42	77554.10	2480.29	8.12	34550.80	13.930
5	SLV	1.60	-15125.20	2459.34	59180.70	2549.47	8.12	33818.60	13.265
5	SLV	3.20	-10864.00	1945.93	42958.50	2374.41	8.12	33187.30	13.977
5	SLV	0.00	-20067.90	-4240.42	77554.10	2480.29	8.12	34550.80	13.930
5	SLV	1.60	-15125.20	-2459.34	59180.70	2549.47	8.12	33818.60	13.265
5	SLV	3.20	-10864.00	-1945.93	42958.50	2374.41	8.12	33187.30	13.977
7	SLV	0.00	-18172.40	1888.01	70564.10	72.31	8.12	34270.00	37.375
7	SLV	1.60	-13717.60	1733.98	53861.20	62.70	8.12	33610.00	31.062
7	SLV	3.20	-9901.33	1212.07	39244.80	40.50	8.12	33044.70	32.378
7	SLV	0.00	-18172.40	-1888.01	70564.10	72.31	8.12	34270.00	37.375
7	SLV	1.60	-13717.60	-1733.98	53861.20	62.70	8.12	33610.00	31.062
7	SLV	3.20	-9901.33	-1212.07	39244.80	40.50	8.12	33044.70	32.378
7	SLV	0.00	-18604.80	1888.01	72164.90	72.31	8.12	34334.10	38.223
7	SLV	1.60	-13956.60	1733.98	54766.90	62.70	8.12	33645.40	31.584
7	SLV	3.20	-10025.50	1212.07	39724.80	40.50	8.12	33063.00	32.774
7	SLV	0.00	-18604.80	-1888.01	72164.90	72.31	8.12	34334.10	38.223
7	SLV	1.60	-13956.60	-1733.98	54766.90	62.70	8.12	33645.40	31.584
7	SLV	3.20	-10025.50	-1212.07	39724.80	40.50	8.12	33063.00	32.774

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.02	83.622	0.00	3.20	4	SLD	0.00	3.20	0.01	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.05	41.919
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.04	45.776																

Maschio n. 211 (ver. sismiche)

Xg=12.93 <m> Yg=10.39 <m> L=2.07 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-11976.60	-199.49	---	---	---	---	---	---	1859.74	9.323
								1.60	-9180.17	-49.87	---	---	---	---	---	---	1467.77	29.431
1	SLV							0.00	-11976.60	-199.49	---	---	---	---	---	---	1859.74	9.323
								1.60	-9180.17	-49.87	---	---	---	---	---	---	1467.77	29.431
1	SLV							0.00	-16446.20	-199.49	---	---	---	---	---	---	2432.74	12.195
								1.60	-12920.40	-49.87	---	---	---	---	---	---	1986.21	39.826
1	SLV							0.00	-16446.20	-199.49	---	---	---	---	---	---	2432.74	12.195
								1.60	-12920.40	-49.87	---	---	---	---	---	---	1986.21	39.826
3	SLV							0.00	-15146.30	-199.49	---	---	---	---	---	---	2272.88	11.394
								1.60	-10775.90	-49.87	---	---	---	---	---	---	1694.60	33.979
3	SLV							0.00	-15146.30	-199.49	---	---	---	---	---	---	2272.88	11.394
								1.60	-10775.90	-49.87	---	---	---	---	---	---	1694.60	33.979
3	SLV							0.00	-13276.50	-199.49	---	---	---	---	---	---	2033.17	10.192
								1.60	-11324.60	-49.87	---	---	---	---	---	---	1770.65	35.504
3	SLV							0.00	-13276.50	-199.49	---	---	---	---	---	---	2033.17	10.192

Relazione di calcolo

							1.60	-11324.60	-49.87	---	---	---	---	---	---	1770.65	35.504
5	SLV						0.00	-8733.66	-199.49	---	---	---	---	---	---	1402.80	7.032
							1.60	-8068.99	-49.87	---	---	---	---	---	---	1304.87	26.165
5	SLV						0.00	-8733.66	-199.49	---	---	---	---	---	---	1402.80	7.032
							1.60	-8068.99	-49.87	---	---	---	---	---	---	1304.87	26.165
5	SLV						0.00	-19689.10	-199.49	---	---	---	---	---	---	2807.31	14.073
							1.60	-14031.50	-49.87	---	---	---	---	---	---	2131.35	42.737
5	SLV						0.00	-19689.10	-199.49	---	---	---	---	---	---	2807.31	14.073
							1.60	-14031.50	-49.87	---	---	---	---	---	---	2131.35	42.737
7	SLV						0.00	-9123.63	-199.49	---	---	---	---	---	---	1459.58	7.317
							1.60	-8712.32	-49.87	---	---	---	---	---	---	1399.68	28.066
7	SLV						0.00	-9123.63	-199.49	---	---	---	---	---	---	1459.58	7.317
							1.60	-8712.32	-49.87	---	---	---	---	---	---	1399.68	28.066
7	SLV						0.00	-19299.10	-199.49	---	---	---	---	---	---	2764.10	13.856
							1.60	-13388.20	-49.87	---	---	---	---	---	---	2047.81	41.062
7	SLV						0.00	-19299.10	-199.49	---	---	---	---	---	---	2764.10	13.856
							1.60	-13388.20	-49.87	---	---	---	---	---	---	2047.81	41.062

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-11976.60	1996.89	10999.00	1454.70	2.07	9824.31	5.508
1	SLV	1.60	-9180.17	108.17	8680.82	1500.35	2.07	9410.02	6.272
1	SLV	3.20	-6293.56	553.98	6128.13	973.99	2.07	8982.38	9.222
1	SLV	0.00	-11976.60	-1996.89	10999.00	1454.70	2.07	9824.31	5.508
1	SLV	1.60	-9180.17	-108.17	8680.82	1500.35	2.07	9410.02	6.272
1	SLV	3.20	-6293.56	-553.98	6128.13	973.99	2.07	8982.38	9.222
1	SLV	0.00	-16446.20	1996.89	14387.90	1454.70	2.07	10486.50	7.205
1	SLV	1.60	-12920.40	108.17	11747.00	1500.35	2.07	9964.13	6.641
1	SLV	3.20	-9021.46	553.98	8544.68	973.99	2.07	9386.51	9.637
1	SLV	0.00	-16446.20	-1996.89	14387.90	1454.70	2.07	10486.50	7.205
1	SLV	1.60	-12920.40	-108.17	11747.00	1500.35	2.07	9964.13	6.641
1	SLV	3.20	-9021.46	-553.98	8544.68	973.99	2.07	9386.51	9.637
3	SLV	0.00	-15146.30	970.02	13442.40	963.32	2.07	10293.90	10.686
3	SLV	1.60	-10775.90	42.19	10022.30	1004.79	2.07	9646.43	9.600
3	SLV	3.20	-7255.91	370.12	6997.19	548.37	2.07	9124.95	16.640
3	SLV	0.00	-15146.30	-970.02	13442.40	963.32	2.07	10293.90	10.686
3	SLV	1.60	-10775.90	-42.19	10022.30	1004.79	2.07	9646.43	9.600
3	SLV	3.20	-7255.91	-370.12	6997.19	548.37	2.07	9124.95	16.640
3	SLV	0.00	-13276.50	970.02	12024.80	963.32	2.07	10016.90	10.398
3	SLV	1.60	-11324.60	42.19	10472.10	1004.79	2.07	9727.72	9.681
3	SLV	3.20	-8059.11	370.12	7708.71	548.37	2.07	9243.94	16.857
3	SLV	0.00	-13276.50	-970.02	12024.80	963.32	2.07	10016.90	10.398
3	SLV	1.60	-11324.60	-42.19	10472.10	1004.79	2.07	9727.72	9.681
3	SLV	3.20	-8059.11	-370.12	7708.71	548.37	2.07	9243.94	16.857
5	SLV	0.00	-8733.66	2156.47	8296.57	1181.67	2.07	9343.87	3.847
5	SLV	1.60	-8068.99	132.52	7717.39	1201.70	2.07	9245.41	7.694
5	SLV	3.20	-5788.77	445.04	5665.06	937.72	2.07	8907.59	9.499
5	SLV	0.00	-8733.66	-2156.47	8296.57	1181.67	2.07	9343.87	3.847
5	SLV	1.60	-8068.99	-132.52	7717.39	1201.70	2.07	9245.41	7.694
5	SLV	3.20	-5788.77	-445.04	5665.06	937.72	2.07	8907.59	9.499
5	SLV	0.00	-19689.10	2156.47	16603.30	1181.67	2.07	10966.90	7.699
5	SLV	1.60	-14031.50	132.52	12605.40	1201.70	2.07	10128.70	8.429
5	SLV	3.20	-9526.25	445.04	8975.97	937.72	2.07	9461.30	10.090
5	SLV	0.00	-19689.10	-2156.47	16603.30	1181.67	2.07	10966.90	7.699
5	SLV	1.60	-14031.50	-132.52	12605.40	1201.70	2.07	10128.70	8.429
5	SLV	3.20	-9526.25	-445.04	8975.97	937.72	2.07	9461.30	10.090
7	SLV	0.00	-9123.63	1266.40	8632.38	456.26	2.07	9401.65	6.816
7	SLV	1.60	-8712.32	87.41	8278.11	450.16	2.07	9340.71	20.750
7	SLV	3.20	-6318.43	167.81	6150.82	481.01	2.07	8986.06	18.681
7	SLV	0.00	-9123.63	-1266.40	8632.38	456.26	2.07	9401.65	6.816
7	SLV	1.60	-8712.32	-87.41	8278.11	450.16	2.07	9340.71	20.750
7	SLV	3.20	-6318.43	-167.81	6150.82	481.01	2.07	8986.06	18.681
7	SLV	0.00	-19299.10	1266.40	16347.70	456.26	2.07	10909.10	12.909
7	SLV	1.60	-13388.20	87.41	12111.40	450.16	2.07	10033.40	22.288
7	SLV	3.20	-8996.59	167.81	8523.30	481.01	2.07	9382.83	19.506
7	SLV	0.00	-19299.10	-1266.40	16347.70	456.26	2.07	10909.10	12.909
7	SLV	1.60	-13388.20	-87.41	12111.40	450.16	2.07	10033.40	22.288
7	SLV	3.20	-8996.59	-167.81	8523.30	481.01	2.07	9382.83	19.506

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.04	47.120	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.03	72.734	0.00	3.20	6	SLD	0.03	3.20	0.09	23.280
0.00	3.20	8	SLD	0.03	3.20	0.08	25.372																

Maschio n. 212 (ver. sismiche)

Xg=16.03 <m> Yg=10.39 <m> L=2.34 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{yy} <cm>	d ₃ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.02		308	0.00	307	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2,xx} <daN>	ΣN _{2,yy} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							1.60	-7960.61	56.38	---	---	---	---	---	---	1300.81	23.073
1	SLV							1.60	-7960.61	56.38	---	---	---	---	---	---	1300.81	23.073
1	SLV							1.60	-10441.80	56.38	---	---	---	---	---	---	1668.50	29.596
1	SLV							1.60	-10441.80	56.38	---	---	---	---	---	---	1668.50	29.596
3	SLV							1.60	-8445.94	56.38	---	---	---	---	---	---	1374.14	24.374
3	SLV							1.60	-8445.94	56.38	---	---	---	---	---	---	1374.14	24.374
3	SLV							1.60	-9956.43	56.38	---	---	---	---	---	---	1597.99	28.345
3	SLV							1.60	-9956.43	56.38	---	---	---	---	---	---	1597.99	28.345
5	SLV							1.60	-8092.93	56.38	---	---	---	---	---	---	1320.87	23.429
5	SLV							1.60	-8092.93	56.38	---	---	---	---	---	---	1320.87	23.429
5	SLV							1.60	-10309.40	56.38	---	---	---	---	---	---	1649.35	29.256
5	SLV							1.60	-10309.40	56.38	---	---	---	---	---	---	1649.35	29.256
7	SLV							1.60	-8691.67	56.38	---	---	---	---	---	---	1411.01	25.028
7	SLV							1.60	-8691.67	56.38	---	---	---	---	---	---	1411.01	25.028
7	SLV							1.60	-9710.70	56.38	---	---	---	---	---	---	1562.03	27.707
7	SLV							1.60	-9710.70	56.38	---	---	---	---	---	---	1562.03	27.707

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-10693.10	2524.75	11397.50	1617.44	2.34	10684.20	4.514
1	SLV	1.60	-7960.61	243.43	8696.82	1537.81	2.34	10279.30	6.684
1	SLV	3.20	-3723.78	548.89	4221.79	535.23	2.34	9651.67	7.691
1	SLV	0.00	-10693.10	-2524.75	11397.50	1617.44	2.34	10684.20	4.514
1	SLV	1.60	-7960.61	-243.43	8696.82	1537.81	2.34	10279.30	6.684
1	SLV	3.20	-3723.78	-548.89	4221.79	535.23	2.34	9651.67	7.691
1	SLV	0.00	-13189.40	2524.75	13737.60	1617.44	2.34	11054.00	5.441
1	SLV	1.60	-10441.80	243.43	11155.10	1537.81	2.34	10646.90	6.923
1	SLV	3.20	-5874.64	548.89	6537.27	535.23	2.34	9970.32	11.910
1	SLV	0.00	-13189.40	-2524.75	13737.60	1617.44	2.34	11054.00	5.441
1	SLV	1.60	-10441.80	-243.43	11155.10	1537.81	2.34	10646.90	6.923
1	SLV	3.20	-5874.64	-548.89	6537.27	535.23	2.34	9970.32	11.910
3	SLV	0.00	-11177.20	1885.15	11860.80	1253.59	2.34	10755.90	6.292
3	SLV	1.60	-8445.94	118.14	9187.12	1191.56	2.34	10351.30	8.687
3	SLV	3.20	-4165.30	392.08	4704.45	407.69	2.34	9717.08	11.999
3	SLV	0.00	-11177.20	-1885.15	11860.80	1253.59	2.34	10755.90	6.292
3	SLV	1.60	-8445.94	-118.14	9187.12	1191.56	2.34	10351.30	8.687
3	SLV	3.20	-4165.30	-392.08	4704.45	407.69	2.34	9717.08	11.999
3	SLV	0.00	-12705.30	1885.15	13293.30	1253.59	2.34	10982.30	7.052
3	SLV	1.60	-9956.43	118.14	10683.70	1191.56	2.34	10575.00	8.875
3	SLV	3.20	-5433.12	392.08	6069.30	407.69	2.34	9904.91	15.480
3	SLV	0.00	-12705.30	-1885.15	13293.30	1253.59	2.34	10982.30	7.052
3	SLV	1.60	-9956.43	-118.14	10683.70	1191.56	2.34	10575.00	8.875
3	SLV	3.20	-5433.12	-392.08	6069.30	407.69	2.34	9904.91	15.480
5	SLV	0.00	-10832.50	1727.49	11531.40	1037.08	2.34	10704.80	6.675
5	SLV	1.60	-8092.93	263.06	8830.94	986.49	2.34	10299.00	10.440
5	SLV	3.20	-3806.94	402.50	4312.99	354.01	2.34	9663.99	10.716
5	SLV	0.00	-10832.50	-1727.49	11531.40	1037.08	2.34	10704.80	6.675
5	SLV	1.60	-8092.93	-263.06	8830.94	986.49	2.34	10299.00	10.440
5	SLV	3.20	-3806.94	-402.50	4312.99	354.01	2.34	9663.99	10.716
5	SLV	0.00	-13050.00	1727.49	13610.20	1037.08	2.34	11033.30	7.879
5	SLV	1.60	-10309.40	263.06	11027.10	986.49	2.34	10627.30	10.773
5	SLV	3.20	-5791.48	402.50	6449.42	354.01	2.34	9958.00	16.023
5	SLV	0.00	-13050.00	-1727.49	13610.20	1037.08	2.34	11033.30	7.879
5	SLV	1.60	-10309.40	-263.06	11027.10	986.49	2.34	10627.30	10.773
5	SLV	3.20	-5791.48	-402.50	6449.42	354.01	2.34	9958.00	16.023
7	SLV	0.00	-11436.20	404.52	12106.70	175.77	2.34	10794.20	29.928
7	SLV	1.60	-8691.67	154.59	9433.61	167.68	2.34	10387.70	61.025
7	SLV	3.20	-4319.74	120.21	4872.39	71.13	2.34	9739.96	40.533
7	SLV	0.00	-11436.20	-404.52	12106.70	175.77	2.34	10794.20	29.928
7	SLV	1.60	-8691.67	-154.59	9433.61	167.68	2.34	10387.70	61.025
7	SLV	3.20	-4319.74	-120.21	4872.39	71.13	2.34	9739.96	40.533
7	SLV	0.00	-12446.40	404.52	13053.70	175.77	2.34	10943.90	32.269
7	SLV	1.60	-9710.70	154.59	10443.30	167.68	2.34	10538.60	62.851

Relazione di calcolo

7	SLV	3.20	-5278.68	120.21	5904.72	71.13	2.34	9882.03	49.121
7	SLV	0.00	-12446.40	-404.52	13053.70	175.77	2.34	10943.90	32.269
7	SLV	1.60	-9710.70	-154.59	10443.30	167.68	2.34	10538.60	62.851
7	SLV	3.20	-5278.68	-120.21	5904.72	71.13	2.34	9882.03	49.121

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.02	0.03	62.691	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.02	0.02	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.01	3.02	0.04	45.964
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.02	0.03	57.346																

Maschio n. 213 (ver. sismiche)

Xg=18.50 <m> Yg=10.39 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.02		308	0.00	307	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							1.60	-2059.70	19.27	---	---	---	---	---	---	342.37	17.763
1	SLV							1.60	-2059.70	19.27	---	---	---	---	---	---	342.37	17.763
1	SLV							1.60	-2356.70	19.27	---	---	---	---	---	---	388.76	20.170
1	SLV							1.60	-2356.70	19.27	---	---	---	---	---	---	388.76	20.170
3	SLV							1.60	-2106.03	19.27	---	---	---	---	---	---	349.66	18.141
3	SLV							1.60	-2106.03	19.27	---	---	---	---	---	---	349.66	18.141
3	SLV							1.60	-2310.37	19.27	---	---	---	---	---	---	381.57	19.797
3	SLV							1.60	-2310.37	19.27	---	---	---	---	---	---	381.57	19.797
5	SLV							1.60	-2093.38	19.27	---	---	---	---	---	---	347.67	18.038
5	SLV							1.60	-2093.38	19.27	---	---	---	---	---	---	347.67	18.038
5	SLV							1.60	-2323.02	19.27	---	---	---	---	---	---	383.54	19.899
5	SLV							1.60	-2323.02	19.27	---	---	---	---	---	---	383.54	19.899
7	SLV							1.60	-2168.58	19.27	---	---	---	---	---	---	359.47	18.650
7	SLV							1.60	-2168.58	19.27	---	---	---	---	---	---	359.47	18.650
7	SLV							1.60	-2247.82	19.27	---	---	---	---	---	---	371.84	19.292
7	SLV							1.60	-2247.82	19.27	---	---	---	---	---	---	371.84	19.292

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-3004.55	342.50	1113.91	301.67	0.80	3556.23	3.252
1	SLV	1.60	-2059.70	0.00	782.57	279.00	0.80	3416.25	12.245
1	SLV	0.00	-3004.55	-342.50	1113.91	301.67	0.80	3556.23	3.252
1	SLV	1.60	-2059.70	-0.00	782.57	279.00	0.80	3416.25	12.245
1	SLV	0.00	-3301.56	342.50	1214.48	301.67	0.80	3600.23	3.546
1	SLV	1.60	-2356.70	0.00	888.60	279.00	0.80	3460.25	12.402
1	SLV	0.00	-3301.56	-342.50	1214.48	301.67	0.80	3600.23	3.546
1	SLV	1.60	-2356.70	-0.00	888.60	279.00	0.80	3460.25	12.402
3	SLV	0.00	-3050.89	257.61	1129.71	227.70	0.80	3563.09	4.385
3	SLV	1.60	-2106.03	0.00	799.22	209.56	0.80	3423.11	16.335
3	SLV	0.00	-3050.89	-257.61	1129.71	227.70	0.80	3563.09	4.385
3	SLV	1.60	-2106.03	-0.00	799.22	209.56	0.80	3423.11	16.335
3	SLV	0.00	-3255.23	257.61	1198.90	227.70	0.80	3593.36	4.654
3	SLV	1.60	-2310.37	0.00	872.17	209.56	0.80	3453.39	16.479
3	SLV	0.00	-3255.23	-257.61	1198.90	227.70	0.80	3593.36	4.654
3	SLV	1.60	-2310.37	-0.00	872.17	209.56	0.80	3453.39	16.479
5	SLV	0.00	-3038.23	231.50	1125.40	202.69	0.80	3561.22	4.861
5	SLV	1.60	-2093.38	0.00	794.68	189.02	0.80	3421.24	18.100
5	SLV	0.00	-3038.23	-231.50	1125.40	202.69	0.80	3561.22	4.861
5	SLV	1.60	-2093.38	-0.00	794.68	189.02	0.80	3421.24	18.100
5	SLV	0.00	-3267.88	231.50	1203.16	202.69	0.80	3595.24	5.197
5	SLV	1.60	-2323.02	0.00	876.66	189.02	0.80	3455.26	18.280
5	SLV	0.00	-3267.88	-231.50	1203.16	202.69	0.80	3595.24	5.197
5	SLV	1.60	-2323.02	-0.00	876.66	189.02	0.80	3455.26	18.280
7	SLV	0.00	-3113.44	51.47	1150.98	43.88	0.80	3572.36	22.363
7	SLV	1.60	-2168.58	0.00	821.64	42.45	0.80	3432.38	80.859
7	SLV	0.00	-3113.44	-51.47	1150.98	43.88	0.80	3572.36	22.363
7	SLV	1.60	-2168.58	-0.00	821.64	42.45	0.80	3432.38	80.859
7	SLV	0.00	-3192.68	51.47	1177.81	43.88	0.80	3584.10	22.884
7	SLV	1.60	-2247.82	0.00	849.93	42.45	0.80	3444.12	81.136
7	SLV	0.00	-3192.68	-51.47	1177.81	43.88	0.80	3584.10	22.884

Relazione di calcolo

7	SLV	1.60	-2247.82	-0.00	849.93	42.45	0.80	3444.12	81.136
---	-----	------	----------	-------	--------	-------	------	---------	--------

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.02	0.06	34.589	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.02	0.03	62.404	0.00	3.20	6	SLD	0.04	3.02	0.14	14.682
0.00	3.20	8	SLD	0.04	3.02	0.13	15.589																

Maschio n. 214 (ver. sismiche)

Xg=20.76 <m> Yg=10.39 <m> L=1.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{yy}	d ₃	e _a	a	p	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>				<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.02		308	0.00	307	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					305	0.00	306	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN_{2sx}	ΣN_{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ_t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							1.60	-6061.54	46.26	---	---	---	---	---	---	995.55	21.522
1	SLV							1.60	-6061.54	46.26	---	---	---	---	---	---	995.55	21.522
1	SLV							1.60	-6446.40	46.26	---	---	---	---	---	---	1054.35	22.793
1	SLV							1.60	-6446.40	46.26	---	---	---	---	---	---	1054.35	22.793
3	SLV							1.60	-6157.84	46.26	---	---	---	---	---	---	1010.31	21.841
3	SLV							1.60	-6157.84	46.26	---	---	---	---	---	---	1010.31	21.841
3	SLV							1.60	-6350.10	46.26	---	---	---	---	---	---	1039.69	22.476
3	SLV							1.60	-6350.10	46.26	---	---	---	---	---	---	1039.69	22.476
5	SLV							1.60	-6050.18	46.26	---	---	---	---	---	---	993.80	21.484
5	SLV							1.60	-6050.18	46.26	---	---	---	---	---	---	993.80	21.484
5	SLV							1.60	-6457.75	46.26	---	---	---	---	---	---	1056.08	22.830
5	SLV							1.60	-6457.75	46.26	---	---	---	---	---	---	1056.08	22.830
7	SLV							1.60	-6136.75	46.26	---	---	---	---	---	---	1007.08	21.771
7	SLV							1.60	-6136.75	46.26	---	---	---	---	---	---	1007.08	21.771
7	SLV							1.60	-6371.18	46.26	---	---	---	---	---	---	1042.90	22.545
7	SLV							1.60	-6371.18	46.26	---	---	---	---	---	---	1042.90	22.545

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-8314.31	1598.47	7308.58	1058.98	1.92	8698.41	4.572
1	SLV	1.60	-6061.54	152.74	5461.28	993.85	1.92	8364.67	8.416
1	SLV	0.00	-8314.31	-1598.47	7308.58	1058.98	1.92	8698.41	4.572
1	SLV	1.60	-6061.54	-152.74	5461.28	993.85	1.92	8364.67	8.416
1	SLV	0.00	-8726.37	1598.47	7635.78	1058.98	1.92	8759.45	4.777
1	SLV	1.60	-6446.40	152.74	5783.87	993.85	1.92	8421.68	8.474
1	SLV	0.00	-8726.37	-1598.47	7635.78	1058.98	1.92	8759.45	4.777
1	SLV	1.60	-6446.40	-152.74	5783.87	993.85	1.92	8421.68	8.474
3	SLV	0.00	-8413.18	1195.39	7387.39	792.79	1.92	8713.06	6.180
3	SLV	1.60	-6157.84	114.22	5542.27	742.23	1.92	8378.93	11.289
3	SLV	0.00	-8413.18	-1195.39	7387.39	792.79	1.92	8713.06	6.180
3	SLV	1.60	-6157.84	-114.22	5542.27	742.23	1.92	8378.93	11.289
3	SLV	0.00	-8627.49	1195.39	7557.57	792.79	1.92	8744.81	6.322
3	SLV	1.60	-6350.10	114.22	5703.42	742.23	1.92	8407.42	11.327
3	SLV	0.00	-8627.49	-1195.39	7557.57	792.79	1.92	8744.81	6.322
3	SLV	1.60	-6350.10	-114.22	5703.42	742.23	1.92	8407.42	11.327
5	SLV	0.00	-8308.57	1090.88	7304.00	721.42	1.92	8697.56	6.696
5	SLV	1.60	-6050.18	104.25	5451.72	679.78	1.92	8362.98	12.303
5	SLV	0.00	-8308.57	-1090.88	7304.00	721.42	1.92	8697.56	6.696
5	SLV	1.60	-6050.18	-104.25	5451.72	679.78	1.92	8362.98	12.303
5	SLV	0.00	-8732.11	1090.88	7640.31	721.42	1.92	8760.30	7.004
5	SLV	1.60	-6457.75	104.25	5793.35	679.78	1.92	8423.36	12.391
5	SLV	0.00	-8732.11	-1090.88	7640.31	721.42	1.92	8760.30	7.004
5	SLV	1.60	-6457.75	-104.25	5793.35	679.78	1.92	8423.36	12.391
7	SLV	0.00	-8402.53	252.72	7378.90	165.89	1.92	8711.48	29.198
7	SLV	1.60	-6136.75	24.16	5524.55	158.96	1.92	8375.81	52.693
7	SLV	0.00	-8402.53	-252.72	7378.90	165.89	1.92	8711.48	29.198
7	SLV	1.60	-6136.75	-24.16	5524.55	158.96	1.92	8375.81	52.693
7	SLV	0.00	-8638.15	252.72	7566.01	165.89	1.92	8746.38	29.939
7	SLV	1.60	-6371.18	24.16	5721.05	158.96	1.92	8410.54	52.911
7	SLV	0.00	-8638.15	-252.72	7566.01	165.89	1.92	8746.38	29.939
7	SLV	1.60	-6371.18	-24.16	5721.05	158.96	1.92	8410.54	52.911

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.02	0.08	25.968	0.00	3.20	4	SLD	0.02	3.02	0.06	31.438	0.00	3.20	6	SLD	0.06	3.02	0.21	9.681
0.00	3.20	8	SLD	0.06	3.02	0.20	9.873																

Maschio n. 215 (ver. sismiche)

Xg=22.96 <m> Yg=10.39 <m> L=0.41 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ex}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _s	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{yk0} SLU	f _{yk0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.02		305	0.00	306	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00		1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							1.60	-1083.10	9.88	---	---	---	---	---	---	179.79	18.201
1	SLV							1.60	-1083.10	9.88	---	---	---	---	---	---	179.79	18.201
1	SLV							1.60	-1361.28	9.88	---	---	---	---	---	---	222.82	22.557
1	SLV							1.60	-1361.28	9.88	---	---	---	---	---	---	222.82	22.557
3	SLV							1.60	-1124.67	9.88	---	---	---	---	---	---	186.30	18.860
3	SLV							1.60	-1124.67	9.88	---	---	---	---	---	---	186.30	18.860
3	SLV							1.60	-1319.71	9.88	---	---	---	---	---	---	216.47	21.915
3	SLV							1.60	-1319.71	9.88	---	---	---	---	---	---	216.47	21.915
5	SLV							1.60	-1117.41	9.88	---	---	---	---	---	---	185.17	18.745
5	SLV							1.60	-1117.41	9.88	---	---	---	---	---	---	185.17	18.745
5	SLV							1.60	-1326.97	9.88	---	---	---	---	---	---	217.58	22.027
5	SLV							1.60	-1326.97	9.88	---	---	---	---	---	---	217.58	22.027
7	SLV							1.60	-1188.39	9.88	---	---	---	---	---	---	196.23	19.865
7	SLV							1.60	-1188.39	9.88	---	---	---	---	---	---	196.23	19.865
7	SLV							1.60	-1255.98	9.88	---	---	---	---	---	---	206.68	20.924
7	SLV							1.60	-1255.98	9.88	---	---	---	---	---	---	206.68	20.924

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-1592.29	60.49	301.73	56.11	0.41	1830.34	4.988
1	SLV	1.60	-1083.10	17.53	210.61	44.26	0.41	1754.90	12.012
1	SLV	0.00	-1592.29	-60.49	301.73	56.11	0.41	1830.34	4.988
1	SLV	1.60	-1083.10	-17.53	210.61	44.26	0.41	1754.90	12.012
1	SLV	0.00	-1808.35	60.49	338.87	56.11	0.41	1862.35	5.602
1	SLV	1.60	-1361.28	17.53	261.02	44.26	0.41	1796.11	14.887
1	SLV	0.00	-1808.35	-60.49	338.87	56.11	0.41	1862.35	5.602
1	SLV	1.60	-1361.28	-17.53	261.02	44.26	0.41	1796.11	14.887
3	SLV	0.00	-1627.89	45.54	307.91	42.37	0.41	1835.61	6.762
3	SLV	1.60	-1124.67	13.13	218.24	32.94	0.41	1761.06	16.627
3	SLV	0.00	-1627.89	-45.54	307.91	42.37	0.41	1835.61	6.762
3	SLV	1.60	-1124.67	-13.13	218.24	32.94	0.41	1761.06	16.627
3	SLV	0.00	-1772.75	45.54	332.81	42.37	0.41	1857.07	7.309
3	SLV	1.60	-1319.71	13.13	253.58	32.94	0.41	1789.96	19.320
3	SLV	0.00	-1772.75	-45.54	332.81	42.37	0.41	1857.07	7.309
3	SLV	1.60	-1319.71	-13.13	253.58	32.94	0.41	1789.96	19.320
5	SLV	0.00	-1613.91	40.84	305.49	37.67	0.41	1833.54	7.481
5	SLV	1.60	-1117.41	11.95	216.91	30.46	0.41	1759.99	18.158
5	SLV	0.00	-1613.91	-40.84	305.49	37.67	0.41	1833.54	7.481
5	SLV	1.60	-1117.41	-11.95	216.91	30.46	0.41	1759.99	18.158
5	SLV	0.00	-1786.72	40.84	335.19	37.67	0.41	1859.14	8.208
5	SLV	1.60	-1326.97	11.95	254.88	30.46	0.41	1791.03	21.337
5	SLV	0.00	-1786.72	-40.84	335.19	37.67	0.41	1859.14	8.208
5	SLV	1.60	-1326.97	-11.95	254.88	30.46	0.41	1791.03	21.337
7	SLV	0.00	-1668.05	9.03	314.86	8.13	0.41	1841.56	34.876
7	SLV	1.60	-1188.39	2.75	229.87	7.30	0.41	1770.50	83.649
7	SLV	0.00	-1668.05	-9.03	314.86	8.13	0.41	1841.56	34.876
7	SLV	1.60	-1188.39	-2.75	229.87	7.30	0.41	1770.50	83.649
7	SLV	0.00	-1732.58	9.03	325.95	8.13	0.41	1851.12	36.104
7	SLV	1.60	-1255.98	2.75	242.12	7.30	0.41	1780.52	88.106
7	SLV	0.00	-1732.58	-9.03	325.95	8.13	0.41	1851.12	36.104
7	SLV	1.60	-1255.98	-2.75	242.12	7.30	0.41	1780.52	88.106

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
----	----	----	-----	---	---	-----	------	----	----	----	-----	---	---	-----	------	----	----	----	-----	---	---	-----	------

Relazione di calcolo

<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.02	0.05	42.023	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.02	0.03	78.992	0.00	3.20	6	SLD	0.03	3.02	0.11	18.664
0.00	3.20	8	SLD	0.03	3.02	0.10	19.983																

Maschio n. 216 (ver. sismiche)

Xg=24.45 <m> Yg=10.39 <m> L=0.34 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.02		305	0.00	306	0.00	1.51	0.00	1.00	8.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							1.60	-596.93	8.19	---	---	---	---	---	---	100.89	12.317
1	SLV							1.60	-596.93	8.19	---	---	---	---	---	---	100.89	12.317
1	SLV							1.60	-853.79	8.19	---	---	---	---	---	---	142.11	17.348
1	SLV							1.60	-853.79	8.19	---	---	---	---	---	---	142.11	17.348
3	SLV							1.60	-689.66	8.19	---	---	---	---	---	---	115.92	14.152
3	SLV							1.60	-689.66	8.19	---	---	---	---	---	---	115.92	14.152
3	SLV							1.60	-761.06	8.19	---	---	---	---	---	---	127.38	15.550
3	SLV							1.60	-761.06	8.19	---	---	---	---	---	---	127.38	15.550
5	SLV							1.60	-546.19	8.19	---	---	---	---	---	---	92.59	11.304
5	SLV							1.60	-546.19	8.19	---	---	---	---	---	---	92.59	11.304
5	SLV							1.60	-904.53	8.19	---	---	---	---	---	---	150.09	18.323
5	SLV							1.60	-904.53	8.19	---	---	---	---	---	---	150.09	18.323
7	SLV							1.60	-595.43	8.19	---	---	---	---	---	---	100.65	12.287
7	SLV							1.60	-595.43	8.19	---	---	---	---	---	---	100.65	12.287
7	SLV							1.60	-855.29	8.19	---	---	---	---	---	---	142.34	17.377
7	SLV							1.60	-855.29	8.19	---	---	---	---	---	---	142.34	17.377

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-462.68	30.33	76.57	57.27	0.31	1286.99	2.524
1	SLV	1.60	-596.93	6.47	98.01	76.05	0.34	1410.66	15.153
1	SLV	0.00	-462.68	-30.33	76.57	57.27	0.31	1286.99	2.524
1	SLV	1.60	-596.93	-6.47	98.01	76.05	0.34	1410.66	15.153
1	SLV	0.00	-1152.51	30.33	182.99	57.27	0.34	1492.97	6.033
1	SLV	1.60	-853.79	6.47	138.05	76.05	0.34	1448.71	19.048
1	SLV	0.00	-1152.51	-30.33	182.99	57.27	0.34	1492.97	6.033
1	SLV	1.60	-853.79	-6.47	138.05	76.05	0.34	1448.71	19.048
3	SLV	0.00	-675.51	21.97	110.39	36.37	0.34	1422.30	5.025
3	SLV	1.60	-689.66	4.62	112.61	52.37	0.34	1424.40	24.359
3	SLV	0.00	-675.51	-21.97	110.39	36.37	0.34	1422.30	5.025
3	SLV	1.60	-689.66	-4.62	112.61	52.37	0.34	1424.40	24.359
3	SLV	0.00	-939.68	21.97	151.15	36.37	0.34	1461.43	6.880
3	SLV	1.60	-761.06	4.62	123.74	52.37	0.34	1434.97	26.766
3	SLV	0.00	-939.68	-21.97	151.15	36.37	0.34	1461.43	6.880
3	SLV	1.60	-761.06	-4.62	123.74	52.37	0.34	1434.97	26.766
5	SLV	0.00	-381.32	21.79	63.41	48.88	0.34	1373.20	2.910
5	SLV	1.60	-546.19	4.74	89.95	58.73	0.34	1403.14	18.983
5	SLV	0.00	-381.32	-21.79	63.41	48.88	0.34	1373.20	2.910
5	SLV	1.60	-546.19	-4.74	89.95	58.73	0.34	1403.14	18.983
5	SLV	0.00	-1233.86	21.79	194.93	48.88	0.34	1505.02	8.946
5	SLV	1.60	-904.53	4.74	145.80	58.73	0.34	1456.23	24.795
5	SLV	0.00	-1233.86	-21.79	194.93	48.88	0.34	1505.02	8.946
5	SLV	1.60	-904.53	-4.74	145.80	58.73	0.34	1456.23	24.795
7	SLV	0.00	-524.42	6.10	86.47	20.79	0.34	1399.92	14.181
7	SLV	1.60	-595.43	1.41	97.77	20.20	0.34	1410.43	69.288
7	SLV	0.00	-524.42	-6.10	86.47	20.79	0.34	1399.92	14.181
7	SLV	1.60	-595.43	-1.41	97.77	20.20	0.34	1410.43	69.288
7	SLV	0.00	-1090.76	6.10	173.84	20.79	0.34	1483.82	28.508
7	SLV	1.60	-855.29	1.41	138.28	20.20	0.34	1448.93	71.719
7	SLV	0.00	-1090.76	-6.10	173.84	20.79	0.34	1483.82	28.508
7	SLV	1.60	-855.29	-1.41	138.28	20.20	0.34	1448.93	71.719

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.02	0.02	95.874	0.00	3.20	4	SLD	0.00	3.02	0.02	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.01	3.02	0.02	98.098
0.00	3.20	8	SLD	0.00	3.02	0.02	>100																

Maschio n. 217 (ver. sismiche)

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20					1.60	5.92	0.96	8.77	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-38332.30	-570.51	---	---	---	---	---	---	5862.22	10.275
								1.60	-31313.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	4915.38	34.463
1	SLV							0.00	-38332.30	-570.51	---	---	---	---	---	---	5862.22	10.275
								1.60	-31313.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	4915.38	34.463
1	SLV							0.00	-46331.70	-570.51	---	---	---	---	---	---	6872.21	12.046
								1.60	-36273.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5590.40	39.196
1	SLV							0.00	-46331.70	-570.51	---	---	---	---	---	---	6872.21	12.046
								1.60	-36273.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5590.40	39.196
3	SLV							0.00	-38827.60	-570.51	---	---	---	---	---	---	5926.90	10.389
								1.60	-31655.90	-142.63	---	---	---	---	---	---	4962.86	34.796
3	SLV							0.00	-38827.60	-570.51	---	---	---	---	---	---	5926.90	10.389
								1.60	-31655.90	-142.63	---	---	---	---	---	---	4962.86	34.796
3	SLV							0.00	-45836.40	-570.51	---	---	---	---	---	---	6811.81	11.940
								1.60	-35931.60	-142.63	---	---	---	---	---	---	5544.73	38.875
3	SLV							0.00	-45836.40	-570.51	---	---	---	---	---	---	6811.81	11.940
								1.60	-35931.60	-142.63	---	---	---	---	---	---	5544.73	38.875
5	SLV							0.00	-40380.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6127.88	10.741
								1.60	-32530.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	5083.62	35.642
5	SLV							0.00	-40380.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6127.88	10.741
								1.60	-32530.70	-142.63	---	---	---	---	---	---	5083.62	35.642
5	SLV							0.00	-44283.20	-570.51	---	---	---	---	---	---	6620.58	11.605
								1.60	-35056.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5427.40	38.053
5	SLV							0.00	-44283.20	-570.51	---	---	---	---	---	---	6620.58	11.605
								1.60	-35056.80	-142.63	---	---	---	---	---	---	5427.40	38.053
7	SLV							0.00	-42632.10	-570.51	---	---	---	---	---	---	6414.26	11.243
								1.60	-33916.10	-142.63	---	---	---	---	---	---	5273.07	36.971
7	SLV							0.00	-42632.10	-570.51	---	---	---	---	---	---	6414.26	11.243
								1.60	-33916.10	-142.63	---	---	---	---	---	---	5273.07	36.971
7	SLV							0.00	-42031.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6338.48	11.110
								1.60	-33671.40	-142.63	---	---	---	---	---	---	5239.78	36.737
7	SLV							0.00	-42031.90	-570.51	---	---	---	---	---	---	6338.48	11.110
								1.60	-33671.40	-142.63	---	---	---	---	---	---	5239.78	36.737

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-38332.30	9417.90	99155.20	4253.60	5.92	28701.10	6.747
1	SLV	1.60	-31313.70	5563.78	83140.20	4445.80	5.92	27661.30	6.222
1	SLV	3.20	-25398.20	2675.58	68897.00	4190.87	5.92	26784.90	6.391
1	SLV	0.00	-38332.30	-9417.90	99155.20	4253.60	5.92	28701.10	6.747
1	SLV	1.60	-31313.70	-5563.78	83140.20	4445.80	5.92	27661.30	6.222
1	SLV	3.20	-25398.20	-2675.58	68897.00	4190.87	5.92	26784.90	6.391
1	SLV	0.00	-46331.70	9417.90	116239.00	4253.60	5.92	29886.20	7.026
1	SLV	1.60	-36273.80	5563.78	94557.60	4445.80	5.92	28396.10	6.387
1	SLV	3.20	-29123.30	2675.58	77945.80	4190.87	5.92	27336.80	6.523
1	SLV	0.00	-46331.70	-9417.90	116239.00	4253.60	5.92	29886.20	7.026
1	SLV	1.60	-36273.80	-5563.78	94557.60	4445.80	5.92	28396.10	6.387
1	SLV	3.20	-29123.30	-2675.58	77945.80	4190.87	5.92	27336.80	6.523
3	SLV	0.00	-38827.60	746.60	100249.00	835.75	5.92	28774.50	34.429
3	SLV	1.60	-31655.90	311.15	83943.30	782.65	5.92	27712.00	35.408
3	SLV	3.20	-25653.40	148.01	69525.70	674.22	5.92	26822.70	39.783
3	SLV	0.00	-38827.60	-746.60	100249.00	835.75	5.92	28774.50	34.429
3	SLV	1.60	-31655.90	-311.15	83943.30	782.65	5.92	27712.00	35.408
3	SLV	3.20	-25653.40	-148.01	69525.70	674.22	5.92	26822.70	39.783
3	SLV	0.00	-45836.40	746.60	115217.00	835.75	5.92	29812.80	35.672
3	SLV	1.60	-35931.60	311.15	93785.20	782.65	5.92	28345.40	36.217
3	SLV	3.20	-28868.10	148.01	77334.40	674.22	5.92	27299.00	40.490
3	SLV	0.00	-45836.40	-746.60	115217.00	835.75	5.92	29812.80	35.672
3	SLV	1.60	-35931.60	-311.15	93785.20	782.65	5.92	28345.40	36.217
3	SLV	3.20	-28868.10	-148.01	77334.40	674.22	5.92	27299.00	40.490
5	SLV	0.00	-40380.90	15976.80	103649.00	6459.82	5.92	29004.60	4.490
5	SLV	1.60	-32530.70	9635.63	85985.90	6889.51	5.92	27841.60	4.041

Relazione di calcolo

5	SLV	3.20	-26314.80	4636.16	71148.70	6590.85	5.92	26920.70	4.085
5	SLV	0.00	-40380.90	-15976.80	103649.00	6459.82	5.92	29004.60	4.490
5	SLV	1.60	-32530.70	-9635.63	85985.90	6889.51	5.92	27841.60	4.041
5	SLV	3.20	-26314.80	-4636.16	71148.70	6590.85	5.92	26920.70	4.085
5	SLV	0.00	-44283.20	15976.80	111982.00	6459.82	5.92	29582.70	4.579
5	SLV	1.60	-35056.80	9635.63	91800.60	6889.51	5.92	28215.80	4.095
5	SLV	3.20	-28206.70	4636.16	75744.30	6590.85	5.92	27201.00	4.127
5	SLV	0.00	-44283.20	-15976.80	111982.00	6459.82	5.92	29582.70	4.579
5	SLV	1.60	-35056.80	-9635.63	91800.60	6889.51	5.92	28215.80	4.095
5	SLV	3.20	-28206.70	-4636.16	75744.30	6590.85	5.92	27201.00	4.127
7	SLV	0.00	-42632.10	12927.50	108493.00	4933.02	5.92	29338.10	5.947
7	SLV	1.60	-33916.10	7873.15	89190.10	5320.98	5.92	28046.80	5.271
7	SLV	3.20	-27355.80	3789.08	73685.90	5131.32	5.92	27074.90	5.276
7	SLV	0.00	-42632.10	-12927.50	108493.00	4933.02	5.92	29338.10	5.947
7	SLV	1.60	-33916.10	-7873.15	89190.10	5320.98	5.92	28046.80	5.271
7	SLV	3.20	-27355.80	-3789.08	73685.90	5131.32	5.92	27074.90	5.276
7	SLV	0.00	-42031.90	12927.50	107211.00	4933.02	5.92	29249.20	5.929
7	SLV	1.60	-33671.40	7873.15	88627.10	5320.98	5.92	28010.60	5.264
7	SLV	3.20	-27165.70	3789.08	73224.30	5131.32	5.92	27046.80	5.271
7	SLV	0.00	-42031.90	-12927.50	107211.00	4933.02	5.92	29249.20	5.929
7	SLV	1.60	-33671.40	-7873.15	88627.10	5320.98	5.92	28010.60	5.264
7	SLV	3.20	-27165.70	-3789.08	73224.30	5131.32	5.92	27046.80	5.271

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.20	0.07	27.803	0.00	3.20	4	SLD	0.02	3.20	0.06	33.423	0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.05	38.078
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.03	64.857																

Maschio n. 218 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=0.74 <m> L=0.56 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-2126.04	-54.14	---	---	---	---	---	---	344.63	6.366
								1.60	-1447.54	-13.53	---	---	---	---	---	---	240.61	17.777
1	SLV							0.00	-2126.04	-54.14	---	---	---	---	---	---	344.63	6.366
								1.60	-1447.54	-13.53	---	---	---	---	---	---	240.61	17.777
1	SLV							0.00	-3125.17	-54.14	---	---	---	---	---	---	487.65	9.008
								1.60	-3286.62	-13.53	---	---	---	---	---	---	509.62	37.654
1	SLV							0.00	-3125.17	-54.14	---	---	---	---	---	---	487.65	9.008
								1.60	-3286.62	-13.53	---	---	---	---	---	---	509.62	37.654
3	SLV							0.00	-2418.67	-54.14	---	---	---	---	---	---	387.77	7.163
								1.60	-2045.11	-13.53	---	---	---	---	---	---	332.52	24.568
3	SLV							0.00	-2418.67	-54.14	---	---	---	---	---	---	387.77	7.163
								1.60	-2045.11	-13.53	---	---	---	---	---	---	332.52	24.568
3	SLV							0.00	-2832.54	-54.14	---	---	---	---	---	---	447.02	8.257
								1.60	-2689.05	-13.53	---	---	---	---	---	---	426.71	31.528
3	SLV							0.00	-2832.54	-54.14	---	---	---	---	---	---	447.02	8.257
								1.60	-2689.05	-13.53	---	---	---	---	---	---	426.71	31.528
5	SLV							0.00	-2031.92	-54.14	---	---	---	---	---	---	330.54	6.105
								1.60	-1184.91	-13.53	---	---	---	---	---	---	198.84	14.691
5	SLV							0.00	-2031.92	-54.14	---	---	---	---	---	---	330.54	6.105
								1.60	-1184.91	-13.53	---	---	---	---	---	---	198.84	14.691
5	SLV							0.00	-3219.29	-54.14	---	---	---	---	---	---	500.50	9.245
								1.60	-3549.25	-13.53	---	---	---	---	---	---	544.69	40.245
5	SLV							0.00	-3219.29	-54.14	---	---	---	---	---	---	500.50	9.245
								1.60	-3549.25	-13.53	---	---	---	---	---	---	544.69	40.245
7	SLV							0.00	-2243.87	-54.14	---	---	---	---	---	---	362.13	6.689
								1.60	-1557.37	-13.53	---	---	---	---	---	---	257.82	19.049
7	SLV							0.00	-2243.87	-54.14	---	---	---	---	---	---	362.13	6.689
								1.60	-1557.37	-13.53	---	---	---	---	---	---	257.82	19.049
7	SLV							0.00	-3007.34	-54.14	---	---	---	---	---	---	471.41	8.708
								1.60	-3176.79	-13.53	---	---	---	---	---	---	494.71	36.552
7	SLV							0.00	-3007.34	-54.14	---	---	---	---	---	---	471.41	8.708
								1.60	-3176.79	-13.53	---	---	---	---	---	---	494.71	36.552

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	Mu <daNm>	VEd <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-2126.04	110.27	553.16	182.34	0.56	2499.63	5.016
1	SLV	1.60	-1447.54	0.00	386.19	299.51	0.56	2399.11	8.010
1	SLV	3.20	-917.03	90.81	249.39	241.12	0.55	2257.50	2.746
1	SLV	0.00	-2126.04	-110.27	553.16	182.34	0.56	2499.63	5.016
1	SLV	1.60	-1447.54	-0.00	386.19	299.51	0.56	2399.11	8.010
1	SLV	3.20	-917.03	-90.81	249.39	241.12	0.55	2257.50	2.746
1	SLV	0.00	-3125.17	110.27	782.71	182.34	0.56	2647.65	7.098
1	SLV	1.60	-3286.62	0.00	817.98	299.51	0.56	2671.57	8.920
1	SLV	3.20	-1793.43	90.81	472.43	241.12	0.56	2450.35	5.202
1	SLV	0.00	-3125.17	-110.27	782.71	182.34	0.56	2647.65	7.098
1	SLV	1.60	-3286.62	-0.00	817.98	299.51	0.56	2671.57	8.920
1	SLV	3.20	-1793.43	-90.81	472.43	241.12	0.56	2450.35	5.202
3	SLV	0.00	-2418.67	-9.22	622.40	9.54	0.56	2542.98	67.496
3	SLV	1.60	-2045.11	0.00	533.71	2.46	0.56	2487.64	>100
3	SLV	3.20	-1198.30	-2.16	322.60	3.22	0.56	2362.19	>100
3	SLV	0.00	-2418.67	9.22	622.40	9.54	0.56	2542.98	67.496
3	SLV	1.60	-2045.11	-0.00	533.71	2.46	0.56	2487.64	>100
3	SLV	3.20	-1198.30	2.16	322.60	3.22	0.56	2362.19	>100
3	SLV	0.00	-2832.54	-9.22	717.49	9.54	0.56	2604.30	77.808
3	SLV	1.60	-2689.05	0.00	684.90	2.46	0.56	2583.04	>100
3	SLV	3.20	-1512.16	-2.16	402.48	3.22	0.56	2408.68	>100
3	SLV	0.00	-2832.54	9.22	717.49	9.54	0.56	2604.30	77.808
3	SLV	1.60	-2689.05	-0.00	684.90	2.46	0.56	2583.04	>100
3	SLV	3.20	-1512.16	2.16	402.48	3.22	0.56	2408.68	>100
5	SLV	0.00	-2031.92	214.31	530.53	345.72	0.53	2347.49	2.475
5	SLV	1.60	-1184.91	0.00	319.15	547.84	0.56	2360.20	4.308
5	SLV	3.20	-797.18	168.25	217.73	433.14	0.21	932.74	1.294
5	SLV	0.00	-2031.92	-214.31	530.53	345.72	0.53	2347.49	2.475
5	SLV	1.60	-1184.91	-0.00	319.15	547.84	0.56	2360.20	4.308
5	SLV	3.20	-797.18	-168.25	217.73	433.14	0.21	932.74	1.294
5	SLV	0.00	-3219.29	214.31	803.33	345.72	0.56	2661.59	3.748
5	SLV	1.60	-3549.25	0.00	874.26	547.84	0.56	2710.48	4.948
5	SLV	3.20	-1913.28	168.25	501.77	433.14	0.56	2468.11	2.982
5	SLV	0.00	-3219.29	-214.31	803.33	345.72	0.56	2661.59	3.748
5	SLV	1.60	-3549.25	-0.00	874.26	547.84	0.56	2710.48	4.948
5	SLV	3.20	-1913.28	-168.25	501.77	433.14	0.56	2468.11	2.982
7	SLV	0.00	-2243.87	184.00	581.24	293.88	0.56	2517.09	3.159
7	SLV	1.60	-1557.37	0.00	413.82	458.72	0.56	2415.38	5.265
7	SLV	3.20	-975.71	141.65	264.79	359.84	0.41	1727.78	1.869
7	SLV	0.00	-2243.87	-184.00	581.24	293.88	0.56	2517.09	3.159
7	SLV	1.60	-1557.37	-0.00	413.82	458.72	0.56	2415.38	5.265
7	SLV	3.20	-975.71	-141.65	264.79	359.84	0.41	1727.78	1.869
7	SLV	0.00	-3007.34	184.00	756.65	293.88	0.56	2630.19	4.112
7	SLV	1.60	-3176.79	0.00	794.04	458.72	0.56	2655.30	5.788
7	SLV	3.20	-1734.75	141.65	457.96	359.84	0.56	2441.66	3.233
7	SLV	0.00	-3007.34	-184.00	756.65	293.88	0.56	2630.19	4.112
7	SLV	1.60	-3176.79	-0.00	794.04	458.72	0.56	2655.30	5.788
7	SLV	3.20	-1734.75	-141.65	457.96	359.84	0.56	2441.66	3.233

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.03	74.578	0.00	3.20	4	SLD	0.00	3.20	0.01	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.01	3.20	0.05	44.023
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.04	50.947																

Maschio n. 219 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=6.20 <m> L=0.36 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-1991.56	-34.47	---	---	---	---	---	---	310.73	9.015
								1.60	-1583.71	-8.62	---	---	---	---	---	---	253.25	29.391
1	SLV							0.00	-1991.56	-34.47	---	---	---	---	---	---	310.73	9.015
								1.60	-1583.71	-8.62	---	---	---	---	---	---	253.25	29.391
1	SLV							0.00	-2989.78	-34.47	---	---	---	---	---	---	438.03	12.709

Relazione di calcolo

								1.60	-2692.89	-8.62	---	---	---	---	---	---	402.15	46.672
1	SLV							0.00	-2989.78	-34.47	---	---	---	---	---	---	438.03	12.709
								1.60	-2692.89	-8.62	---	---	---	---	---	---	402.15	46.672
3	SLV							0.00	-2086.40	-34.47	---	---	---	---	---	---	323.64	9.390
								1.60	-2077.19	-8.62	---	---	---	---	---	---	322.39	37.415
3	SLV							0.00	-2086.40	-34.47	---	---	---	---	---	---	323.64	9.390
								1.60	-2077.19	-8.62	---	---	---	---	---	---	322.39	37.415
3	SLV							0.00	-2894.94	-34.47	---	---	---	---	---	---	426.75	12.382
								1.60	-2199.41	-8.62	---	---	---	---	---	---	338.80	39.320
3	SLV							0.00	-2894.94	-34.47	---	---	---	---	---	---	426.75	12.382
								1.60	-2199.41	-8.62	---	---	---	---	---	---	338.80	39.320
5	SLV							0.00	-2197.09	-34.47	---	---	---	---	---	---	338.49	9.821
								1.60	-1223.47	-8.62	---	---	---	---	---	---	199.84	23.193
5	SLV							0.00	-2197.09	-34.47	---	---	---	---	---	---	338.49	9.821
								1.60	-1223.47	-8.62	---	---	---	---	---	---	199.84	23.193
5	SLV							0.00	-2784.25	-34.47	---	---	---	---	---	---	413.37	11.993
								1.60	-3053.12	-8.62	---	---	---	---	---	---	445.46	51.699
5	SLV							0.00	-2784.25	-34.47	---	---	---	---	---	---	413.37	11.993
								1.60	-3053.12	-8.62	---	---	---	---	---	---	445.46	51.699
7	SLV							0.00	-2468.10	-34.47	---	---	---	---	---	---	373.87	10.847
								1.60	-1408.18	-8.62	---	---	---	---	---	---	227.53	26.407
7	SLV							0.00	-2468.10	-34.47	---	---	---	---	---	---	373.87	10.847
								1.60	-1408.18	-8.62	---	---	---	---	---	---	227.53	26.407
7	SLV							0.00	-2513.24	-34.47	---	---	---	---	---	---	379.62	11.014
								1.60	-2868.41	-8.62	---	---	---	---	---	---	423.56	49.157
7	SLV							0.00	-2513.24	-34.47	---	---	---	---	---	---	379.62	11.014
								1.60	-2868.41	-8.62	---	---	---	---	---	---	423.56	49.157

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-1991.56	49.61	317.51	120.50	0.36	1685.87	6.400
1	SLV	1.60	-1583.71	0.00	258.77	193.03	0.36	1625.45	8.421
1	SLV	3.20	-1011.68	75.78	170.94	211.18	0.31	1362.17	2.256
1	SLV	0.00	-1991.56	-49.61	317.51	120.50	0.36	1685.87	6.400
1	SLV	1.60	-1583.71	-0.00	258.77	193.03	0.36	1625.45	8.421
1	SLV	3.20	-1011.68	-75.78	170.94	211.18	0.31	1362.17	2.256
1	SLV	0.00	-2989.78	49.61	447.59	120.50	0.36	1833.75	9.022
1	SLV	1.60	-2692.89	0.00	410.93	193.03	0.36	1789.77	9.272
1	SLV	3.20	-1461.56	75.78	240.56	211.18	0.36	1607.35	3.174
1	SLV	0.00	-2989.78	-49.61	447.59	120.50	0.36	1833.75	9.022
1	SLV	1.60	-2692.89	-0.00	410.93	193.03	0.36	1789.77	9.272
1	SLV	3.20	-1461.56	-75.78	240.56	211.18	0.36	1607.35	3.174
3	SLV	0.00	-2086.40	8.49	330.70	41.64	0.36	1699.92	38.930
3	SLV	1.60	-2077.19	0.00	329.43	56.83	0.36	1698.56	29.889
3	SLV	3.20	-1194.95	21.86	199.78	60.46	0.36	1567.85	9.141
3	SLV	0.00	-2086.40	-8.49	330.70	41.64	0.36	1699.92	38.930
3	SLV	1.60	-2077.19	-0.00	329.43	56.83	0.36	1698.56	29.889
3	SLV	3.20	-1194.95	-21.86	199.78	60.46	0.36	1567.85	9.141
3	SLV	0.00	-2894.94	8.49	436.06	41.64	0.36	1819.70	43.701
3	SLV	1.60	-2199.41	0.00	346.19	56.83	0.36	1716.66	30.207
3	SLV	3.20	-1278.29	21.86	212.67	60.46	0.36	1580.20	9.731
3	SLV	0.00	-2894.94	-8.49	436.06	41.64	0.36	1819.70	43.701
3	SLV	1.60	-2199.41	-0.00	346.19	56.83	0.36	1716.66	30.207
3	SLV	3.20	-1278.29	-21.86	212.67	60.46	0.36	1580.20	9.731
5	SLV	0.00	-2197.09	77.24	345.88	155.75	0.36	1716.32	4.478
5	SLV	1.60	-1223.47	0.00	204.21	264.49	0.36	1572.08	5.944
5	SLV	3.20	-891.17	104.53	151.63	291.94	0.18	849.86	1.451
5	SLV	0.00	-2197.09	-77.24	345.88	155.75	0.36	1716.32	4.478
5	SLV	1.60	-1223.47	-0.00	204.21	264.49	0.36	1572.08	5.944
5	SLV	3.20	-891.17	-104.53	151.63	291.94	0.18	849.86	1.451
5	SLV	0.00	-2784.25	77.24	422.39	155.75	0.36	1803.31	5.468
5	SLV	1.60	-3053.12	0.00	455.19	264.49	0.36	1843.14	6.969
5	SLV	3.20	-1582.06	104.53	258.53	291.94	0.34	1549.80	2.473
5	SLV	0.00	-2784.25	-77.24	422.39	155.75	0.36	1803.31	5.468
5	SLV	1.60	-3053.12	-0.00	455.19	264.49	0.36	1843.14	6.969
5	SLV	3.20	-1582.06	-104.53	258.53	291.94	0.34	1549.80	2.473
7	SLV	0.00	-2468.10	59.81	382.03	107.11	0.36	1756.47	6.387
7	SLV	1.60	-1408.18	0.00	232.50	189.53	0.36	1599.44	8.439
7	SLV	3.20	-971.16	75.24	164.48	210.45	0.30	1326.30	2.186
7	SLV	0.00	-2468.10	-59.81	382.03	107.11	0.36	1756.47	6.387
7	SLV	1.60	-1408.18	-0.00	232.50	189.53	0.36	1599.44	8.439
7	SLV	3.20	-971.16	-75.24	164.48	210.45	0.30	1326.30	2.186
7	SLV	0.00	-2513.24	59.81	387.91	107.11	0.36	1763.15	6.486
7	SLV	1.60	-2868.41	0.00	432.81	189.53	0.36	1815.77	9.581
7	SLV	3.20	-1502.08	75.24	246.63	210.45	0.36	1613.35	3.278
7	SLV	0.00	-2513.24	-59.81	387.91	107.11	0.36	1763.15	6.486
7	SLV	1.60	-2868.41	-0.00	432.81	189.53	0.36	1815.77	9.581

Relazione di calcolo

7	SLV	3.20	-1502.08	-75.24	246.63	210.45	0.36	1613.35	3.278
---	-----	------	----------	--------	--------	--------	------	---------	-------

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.04	47.928	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.03	63.196	0.00	3.20	6	SLD	0.02	3.20	0.05	41.118
0.00	3.20	8	SLD	0.01	3.20	0.04	51.812																

Maschio n. 220 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=6.78 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-5600.89	-77.29	---	---	---	---	---	---	846.84	10.957
								1.60	-4881.84	-19.32	---	---	---	---	---	---	753.04	38.973
1	SLV							0.00	-5600.89	-77.29	---	---	---	---	---	---	846.84	10.957
								1.60	-4881.84	-19.32	---	---	---	---	---	---	753.04	38.973
1	SLV							0.00	-7960.73	-77.29	---	---	---	---	---	---	1123.81	14.540
								1.60	-6940.44	-19.32	---	---	---	---	---	---	1009.87	52.265
1	SLV							0.00	-7960.73	-77.29	---	---	---	---	---	---	1123.81	14.540
								1.60	-6940.44	-19.32	---	---	---	---	---	---	1009.87	52.265
3	SLV							0.00	-6508.54	-77.29	---	---	---	---	---	---	958.97	12.408
								1.60	-6026.74	-19.32	---	---	---	---	---	---	900.33	46.595
3	SLV							0.00	-6508.54	-77.29	---	---	---	---	---	---	958.97	12.408
								1.60	-6026.74	-19.32	---	---	---	---	---	---	900.33	46.595
3	SLV							0.00	-7053.08	-77.29	---	---	---	---	---	---	1022.88	13.235
								1.60	-5795.54	-19.32	---	---	---	---	---	---	871.48	45.102
3	SLV							0.00	-7053.08	-77.29	---	---	---	---	---	---	1022.88	13.235
								1.60	-5795.54	-19.32	---	---	---	---	---	---	871.48	45.102
5	SLV							0.00	-5050.22	-77.29	---	---	---	---	---	---	775.40	10.033
								1.60	-3865.92	-19.32	---	---	---	---	---	---	613.02	31.726
5	SLV							0.00	-5050.22	-77.29	---	---	---	---	---	---	775.40	10.033
								1.60	-3865.92	-19.32	---	---	---	---	---	---	613.02	31.726
5	SLV							0.00	-8511.39	-77.29	---	---	---	---	---	---	1181.63	15.288
								1.60	-7956.36	-19.32	---	---	---	---	---	---	1123.34	58.137
5	SLV							0.00	-8511.39	-77.29	---	---	---	---	---	---	1181.63	15.288
								1.60	-7956.36	-19.32	---	---	---	---	---	---	1123.34	58.137
7	SLV							0.00	-5485.88	-77.29	---	---	---	---	---	---	832.14	10.767
								1.60	-4140.03	-19.32	---	---	---	---	---	---	651.67	33.726
7	SLV							0.00	-5485.88	-77.29	---	---	---	---	---	---	832.14	10.767
								1.60	-4140.03	-19.32	---	---	---	---	---	---	651.67	33.726
7	SLV							0.00	-8075.74	-77.29	---	---	---	---	---	---	1136.10	14.699
								1.60	-7682.25	-19.32	---	---	---	---	---	---	1093.59	56.597
7	SLV							0.00	-8075.74	-77.29	---	---	---	---	---	---	1136.10	14.699
								1.60	-7682.25	-19.32	---	---	---	---	---	---	1093.59	56.597

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-5600.89	413.01	1940.48	595.34	0.80	3948.65	4.698
1	SLV	1.60	-4881.84	0.00	1725.54	685.60	0.80	3842.12	5.604
1	SLV	3.20	-2900.35	105.30	1081.13	117.85	0.80	3548.57	10.267
1	SLV	0.00	-5600.89	-413.01	1940.48	595.34	0.80	3948.65	4.698
1	SLV	1.60	-4881.84	-0.00	1725.54	685.60	0.80	3842.12	5.604
1	SLV	3.20	-2900.35	-105.30	1081.13	117.85	0.80	3548.57	10.267
1	SLV	0.00	-7960.73	413.01	2575.14	595.34	0.80	4298.26	6.235
1	SLV	1.60	-6940.44	0.00	2314.05	685.60	0.80	4147.10	6.049
1	SLV	3.20	-4137.21	105.30	1492.34	117.85	0.80	3731.81	14.172
1	SLV	0.00	-7960.73	-413.01	2575.14	595.34	0.80	4298.26	6.235
1	SLV	1.60	-6940.44	-0.00	2314.05	685.60	0.80	4147.10	6.049
1	SLV	3.20	-4137.21	-105.30	1492.34	117.85	0.80	3731.81	14.172
3	SLV	0.00	-6508.54	-156.47	2197.42	200.11	0.80	4083.12	14.044
3	SLV	1.60	-6026.74	-0.00	2063.03	248.42	0.80	4011.74	16.149
3	SLV	3.20	-3536.88	-4.98	1296.47	3.37	0.80	3642.87	>100
3	SLV	0.00	-6508.54	156.47	2197.42	200.11	0.80	4083.12	14.044
3	SLV	1.60	-6026.74	0.00	2063.03	248.42	0.80	4011.74	16.149
3	SLV	3.20	-3536.88	4.98	1296.47	3.37	0.80	3642.87	>100

Relazione di calcolo

3	SLV	0.00	-7053.08	-156.47	2343.87	200.11	0.80	4163.79	14.980
3	SLV	1.60	-5795.54	-0.00	1996.94	248.42	0.80	3977.49	16.011
3	SLV	3.20	-3500.68	-4.98	1284.44	3.37	0.80	3637.51	>100
3	SLV	0.00	-7053.08	156.47	2343.87	200.11	0.80	4163.79	14.980
3	SLV	1.60	-5795.54	0.00	1996.94	248.42	0.80	3977.49	16.011
3	SLV	3.20	-3500.68	4.98	1284.44	3.37	0.80	3637.51	>100
5	SLV	0.00	-5050.22	987.62	1776.78	1385.03	0.62	3145.00	1.799
5	SLV	1.60	-3865.92	0.00	1404.70	1622.28	0.80	3691.62	2.276
5	SLV	3.20	-2367.85	198.85	894.91	208.99	0.80	3469.68	4.500
5	SLV	0.00	-5050.22	-987.62	1776.78	1385.03	0.62	3145.00	1.799
5	SLV	1.60	-3865.92	-0.00	1404.70	1622.28	0.80	3691.62	2.276
5	SLV	3.20	-2367.85	-198.85	894.91	208.99	0.80	3469.68	4.500
5	SLV	0.00	-8511.39	987.62	2707.63	1385.03	0.80	4379.84	2.742
5	SLV	1.60	-7956.36	0.00	2574.06	1622.28	0.80	4297.61	2.649
5	SLV	3.20	-4669.71	198.85	1660.21	208.99	0.80	3810.70	8.349
5	SLV	0.00	-8511.39	-987.62	2707.63	1385.03	0.80	4379.84	2.742
5	SLV	1.60	-7956.36	-0.00	2574.06	1622.28	0.80	4297.61	2.649
5	SLV	3.20	-4669.71	-198.85	1660.21	208.99	0.80	3810.70	8.349
7	SLV	0.00	-5485.88	910.65	1906.78	1266.46	0.70	3554.40	2.094
7	SLV	1.60	-4140.03	0.00	1493.25	1491.13	0.80	3732.23	2.503
7	SLV	3.20	-2547.95	168.75	958.51	172.62	0.80	3496.36	5.680
7	SLV	0.00	-5485.88	-910.65	1906.78	1266.46	0.70	3554.40	2.094
7	SLV	1.60	-4140.03	-0.00	1493.25	1491.13	0.80	3732.23	2.503
7	SLV	3.20	-2547.95	-168.75	958.51	172.62	0.80	3496.36	5.680
7	SLV	0.00	-8075.74	910.65	2603.30	1266.46	0.80	4315.29	2.859
7	SLV	1.60	-7682.25	0.00	2505.89	1491.13	0.80	4257.00	2.855
7	SLV	3.20	-4489.61	168.75	1604.05	172.62	0.80	3784.02	9.505
7	SLV	0.00	-8075.74	-910.65	2603.30	1266.46	0.80	4315.29	2.859
7	SLV	1.60	-7682.25	-0.00	2505.89	1491.13	0.80	4257.00	2.855
7	SLV	3.20	-4489.61	-168.75	1604.05	172.62	0.80	3784.02	9.505

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.04	45.975	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.03	64.824	0.00	3.20	6	SLD	0.03	3.20	0.09	22.599
0.00	3.20	8	SLD	0.03	3.20	0.08	24.250																

Maschio n. 221 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=8.38 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VKO}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-6354.05	-77.29	---	---	---	---	---	---	940.38	12.167
								1.60	-5406.89	-19.32	---	---	---	---	---	---	821.97	42.540
1	SLV							0.00	-6354.05	-77.29	---	---	---	---	---	---	940.38	12.167
								1.60	-5406.89	-19.32	---	---	---	---	---	---	821.97	42.540
1	SLV							0.00	-7491.05	-77.29	---	---	---	---	---	---	1072.46	13.876
								1.60	-6543.87	-19.32	---	---	---	---	---	---	963.20	49.849
1	SLV							0.00	-7491.05	-77.29	---	---	---	---	---	---	1072.46	13.876
								1.60	-6543.87	-19.32	---	---	---	---	---	---	963.20	49.849
3	SLV							0.00	-6516.08	-77.29	---	---	---	---	---	---	959.88	12.419
								1.60	-5568.91	-19.32	---	---	---	---	---	---	842.76	43.616
3	SLV							0.00	-6516.08	-77.29	---	---	---	---	---	---	959.88	12.419
								1.60	-5568.91	-19.32	---	---	---	---	---	---	842.76	43.616
3	SLV							0.00	-7329.02	-77.29	---	---	---	---	---	---	1054.31	13.641
								1.60	-6381.85	-19.32	---	---	---	---	---	---	943.74	48.842
3	SLV							0.00	-7329.02	-77.29	---	---	---	---	---	---	1054.31	13.641
								1.60	-6381.85	-19.32	---	---	---	---	---	---	943.74	48.842
5	SLV							0.00	-6506.26	-77.29	---	---	---	---	---	---	958.70	12.404
								1.60	-5559.10	-19.32	---	---	---	---	---	---	841.51	43.551
5	SLV							0.00	-6506.26	-77.29	---	---	---	---	---	---	958.70	12.404
								1.60	-5559.10	-19.32	---	---	---	---	---	---	841.51	43.551
5	SLV							0.00	-7338.84	-77.29	---	---	---	---	---	---	1055.42	13.655
								1.60	-6391.66	-19.32	---	---	---	---	---	---	944.93	48.904
5	SLV							0.00	-7338.84	-77.29	---	---	---	---	---	---	1055.42	13.655
								1.60	-6391.66	-19.32	---	---	---	---	---	---	944.93	48.904
7	SLV							0.00	-6798.75	-77.29	---	---	---	---	---	---	993.35	12.852
								1.60	-5851.59	-19.32	---	---	---	---	---	---	878.51	45.466

Relazione di calcolo

7	SLV						0.00	-6798.75	-77.29	---	---	---	---	---	---	993.35	12.852
							1.60	-5851.59	-19.32	---	---	---	---	---	---	878.51	45.466
7	SLV						0.00	-7046.35	-77.29	---	---	---	---	---	---	1022.11	13.225
							1.60	-6099.17	-19.32	---	---	---	---	---	---	909.27	47.058
7	SLV						0.00	-7046.35	-77.29	---	---	---	---	---	---	1022.11	13.225
							1.60	-6099.17	-19.32	---	---	---	---	---	---	909.27	47.058

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-6354.05	543.46	2154.82	443.44	0.80	4060.23	3.965
1	SLV	1.60	-5406.89	0.00	1883.48	428.10	0.80	3919.91	9.157
1	SLV	3.20	-2042.82	141.53	778.53	245.06	0.80	3421.53	5.501
1	SLV	0.00	-6354.05	-543.46	2154.82	443.44	0.80	4060.23	3.965
1	SLV	1.60	-5406.89	-0.00	1883.48	428.10	0.80	3919.91	9.157
1	SLV	3.20	-2042.82	-141.53	778.53	245.06	0.80	3421.53	5.501
1	SLV	0.00	-7491.05	543.46	2457.47	443.44	0.80	4228.67	4.522
1	SLV	1.60	-6543.87	0.00	2207.10	428.10	0.80	4088.35	9.550
1	SLV	3.20	-2490.43	141.53	938.27	245.06	0.80	3487.84	6.629
1	SLV	0.00	-7491.05	-543.46	2457.47	443.44	0.80	4228.67	4.522
1	SLV	1.60	-6543.87	-0.00	2207.10	428.10	0.80	4088.35	9.550
1	SLV	3.20	-2490.43	-141.53	938.27	245.06	0.80	3487.84	6.629
3	SLV	0.00	-6516.08	-201.30	2199.49	151.48	0.80	4084.23	10.927
3	SLV	1.60	-5568.91	0.00	1931.14	149.59	0.80	3943.91	26.364
3	SLV	3.20	-2088.82	-50.28	795.13	93.50	0.80	3428.34	15.813
3	SLV	0.00	-6516.08	201.30	2199.49	151.48	0.80	4084.23	10.927
3	SLV	1.60	-5568.91	-0.00	1931.14	149.59	0.80	3943.91	26.364
3	SLV	3.20	-2088.82	50.28	795.13	93.50	0.80	3428.34	15.813
3	SLV	0.00	-7329.02	-201.30	2415.88	151.48	0.80	4204.67	12.002
3	SLV	1.60	-6381.85	0.00	2162.52	149.59	0.80	4064.35	27.169
3	SLV	3.20	-2444.43	-50.28	922.03	93.50	0.80	3481.03	18.337
3	SLV	0.00	-7329.02	201.30	2415.88	151.48	0.80	4204.67	12.002
3	SLV	1.60	-6381.85	-0.00	2162.52	149.59	0.80	4064.35	27.169
3	SLV	3.20	-2444.43	50.28	922.03	93.50	0.80	3481.03	18.337
5	SLV	0.00	-6506.26	1292.58	2196.79	1035.33	0.61	3324.44	1.700
5	SLV	1.60	-5559.10	0.00	1928.27	1004.60	0.80	3942.46	3.924
5	SLV	3.20	-2129.71	333.38	809.85	587.00	0.73	3167.58	2.429
5	SLV	0.00	-6506.26	-1292.58	2196.79	1035.33	0.61	3324.44	1.700
5	SLV	1.60	-5559.10	-0.00	1928.27	1004.60	0.80	3942.46	3.924
5	SLV	3.20	-2129.71	-333.38	809.85	587.00	0.73	3167.58	2.429
5	SLV	0.00	-7338.84	1292.58	2418.41	1035.33	0.67	3710.74	1.871
5	SLV	1.60	-6391.66	0.00	2165.23	1004.60	0.80	4065.80	4.047
5	SLV	3.20	-2403.54	333.38	907.57	587.00	0.79	3416.21	2.722
5	SLV	0.00	-7338.84	-1292.58	2418.41	1035.33	0.67	3710.74	1.871
5	SLV	1.60	-6391.66	-0.00	2165.23	1004.60	0.80	4065.80	4.047
5	SLV	3.20	-2403.54	-333.38	907.57	587.00	0.79	3416.21	2.722
7	SLV	0.00	-6798.75	1189.93	2276.19	947.74	0.68	3643.63	1.913
7	SLV	1.60	-5851.59	0.00	2013.06	921.05	0.80	3985.79	4.327
7	SLV	3.20	-2250.19	306.00	853.02	541.52	0.80	3425.14	2.788
7	SLV	0.00	-6798.75	-1189.93	2276.19	947.74	0.68	3643.63	1.913
7	SLV	1.60	-5851.59	-0.00	2013.06	921.05	0.80	3985.79	4.327
7	SLV	3.20	-2250.19	-306.00	853.02	541.52	0.80	3425.14	2.788
7	SLV	0.00	-7046.35	1189.93	2342.10	947.74	0.70	3752.06	1.968
7	SLV	1.60	-6099.17	0.00	2083.52	921.05	0.80	4022.47	4.367
7	SLV	3.20	-2283.06	306.00	864.75	541.52	0.80	3452.85	2.826
7	SLV	0.00	-7046.35	-1189.93	2342.10	947.74	0.70	3752.06	1.968
7	SLV	1.60	-6099.17	-0.00	2083.52	921.05	0.80	4022.47	4.367
7	SLV	3.20	-2283.06	-306.00	864.75	541.52	0.80	3452.85	2.826

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.02	3.20	0.05	41.782
0.00	3.20	8	SLD	0.03	3.20	0.08	23.999

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.04	52.660

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	6	SLD	0.03	3.20	0.09	22.158

Maschio n. 222 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=9.99 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{VK0} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLU} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLV} <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							0.00	-4091.42	-77.29	---	---	---	---	---	---	644.86	8.343
								1.60	-4040.81	-19.32	---	---	---	---	---	---	637.75	33.006
1	SLV							0.00	-4091.42	-77.29	---	---	---	---	---	---	644.86	8.343
								1.60	-4040.81	-19.32	---	---	---	---	---	---	637.75	33.006
1	SLV							0.00	-7016.18	-77.29	---	---	---	---	---	---	1018.63	13.180
								1.60	-6562.90	-19.32	---	---	---	---	---	---	965.47	49.967
1	SLV							0.00	-7016.18	-77.29	---	---	---	---	---	---	1018.63	13.180
								1.60	-6562.90	-19.32	---	---	---	---	---	---	965.47	49.967
3	SLV							0.00	-4508.90	-77.29	---	---	---	---	---	---	702.66	9.091
								1.60	-5375.24	-19.32	---	---	---	---	---	---	817.88	42.328
3	SLV							0.00	-4508.90	-77.29	---	---	---	---	---	---	702.66	9.091
								1.60	-5375.24	-19.32	---	---	---	---	---	---	817.88	42.328
3	SLV							0.00	-6598.69	-77.29	---	---	---	---	---	---	969.73	12.547
								1.60	-5228.47	-19.32	---	---	---	---	---	---	798.81	41.341
3	SLV							0.00	-6598.69	-77.29	---	---	---	---	---	---	969.73	12.547
								1.60	-5228.47	-19.32	---	---	---	---	---	---	798.81	41.341
5	SLV							0.00	-4481.90	-77.29	---	---	---	---	---	---	698.97	9.044
								1.60	-2899.65	-19.32	---	---	---	---	---	---	471.71	24.413
5	SLV							0.00	-4481.90	-77.29	---	---	---	---	---	---	698.97	9.044
								1.60	-2899.65	-19.32	---	---	---	---	---	---	471.71	24.413
5	SLV							0.00	-6625.69	-77.29	---	---	---	---	---	---	972.94	12.588
								1.60	-7704.05	-19.32	---	---	---	---	---	---	1095.98	56.721
5	SLV							0.00	-6625.69	-77.29	---	---	---	---	---	---	972.94	12.588
								1.60	-7704.05	-19.32	---	---	---	---	---	---	1095.98	56.721
7	SLV							0.00	-5234.08	-77.29	---	---	---	---	---	---	799.54	10.345
								1.60	-3255.95	-19.32	---	---	---	---	---	---	524.74	27.157
7	SLV							0.00	-5234.08	-77.29	---	---	---	---	---	---	799.54	10.345
								1.60	-3255.95	-19.32	---	---	---	---	---	---	524.74	27.157
7	SLV							0.00	-5873.51	-77.29	---	---	---	---	---	---	881.26	11.402
								1.60	-7347.75	-19.32	---	---	---	---	---	---	1056.42	54.674
7	SLV							0.00	-5873.51	-77.29	---	---	---	---	---	---	881.26	11.402
								1.60	-7347.75	-19.32	---	---	---	---	---	---	1056.42	54.674

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-4091.42	433.34	1477.65	606.57	0.80	3725.02	3.410
1	SLV	1.60	-4040.81	0.00	1461.36	680.01	0.80	3717.53	5.467
1	SLV	3.20	-2330.26	118.20	881.56	191.38	0.80	3464.11	7.458
1	SLV	0.00	-4091.42	-433.34	1477.65	606.57	0.80	3725.02	3.410
1	SLV	1.60	-4040.81	-0.00	1461.36	680.01	0.80	3717.53	5.467
1	SLV	3.20	-2330.26	-118.20	881.56	191.38	0.80	3464.11	7.458
1	SLV	0.00	-7016.18	433.34	2334.13	606.57	0.80	4158.32	5.386
1	SLV	1.60	-6562.90	0.00	2212.30	680.01	0.80	4091.17	6.016
1	SLV	3.20	-3584.12	118.20	1312.14	191.38	0.80	3649.87	11.101
1	SLV	0.00	-7016.18	-433.34	2334.13	606.57	0.80	4158.32	5.386
1	SLV	1.60	-6562.90	-0.00	2212.30	680.01	0.80	4091.17	6.016
1	SLV	3.20	-3584.12	-118.20	1312.14	191.38	0.80	3649.87	11.101
3	SLV	0.00	-4508.90	-171.10	1610.10	124.52	0.80	3786.87	9.410
3	SLV	1.60	-5375.24	0.00	1874.11	169.57	0.80	3915.22	23.089
3	SLV	3.20	-3136.97	-10.67	1162.10	36.59	0.80	3583.63	97.944
3	SLV	0.00	-4508.90	171.10	1610.10	124.52	0.80	3786.87	9.410
3	SLV	1.60	-5375.24	-0.00	1874.11	169.57	0.80	3915.22	23.089
3	SLV	3.20	-3136.97	10.67	1162.10	36.59	0.80	3583.63	97.944
3	SLV	0.00	-6598.69	-171.10	2222.07	124.52	0.80	4096.47	12.987
3	SLV	1.60	-5228.47	0.00	1830.41	169.57	0.80	3893.48	22.960
3	SLV	3.20	-2777.41	-10.67	1038.62	36.59	0.80	3530.36	96.488
3	SLV	0.00	-6598.69	171.10	2222.07	124.52	0.80	4096.47	12.987
3	SLV	1.60	-5228.47	-0.00	1830.41	169.57	0.80	3893.48	22.960
3	SLV	3.20	-2777.41	10.67	1038.62	36.59	0.80	3530.36	96.488
5	SLV	0.00	-4481.90	1046.75	1601.63	1290.78	0.50	2617.57	1.530
5	SLV	1.60	-2899.65	0.00	1080.89	1492.53	0.80	3548.47	2.377
5	SLV	3.20	-1545.60	230.93	596.52	292.18	0.75	3164.22	2.583
5	SLV	0.00	-4481.90	-1046.75	1601.63	1290.78	0.50	2617.57	1.530
5	SLV	1.60	-2899.65	-0.00	1080.89	1492.53	0.80	3548.47	2.377
5	SLV	3.20	-1545.60	-230.93	596.52	292.18	0.75	3164.22	2.583
5	SLV	0.00	-6625.69	1046.75	2229.42	1290.78	0.73	3816.78	2.130
5	SLV	1.60	-7704.05	0.00	2511.36	1492.53	0.80	4260.23	2.854
5	SLV	3.20	-4368.78	230.93	1566.02	292.18	0.80	3766.12	6.782
5	SLV	0.00	-6625.69	-1046.75	2229.42	1290.78	0.73	3816.78	2.130
5	SLV	1.60	-7704.05	-0.00	2511.36	1492.53	0.80	4260.23	2.854
5	SLV	3.20	-4368.78	-230.93	1566.02	292.18	0.80	3766.12	6.782
7	SLV	0.00	-5234.08	968.07	1832.09	1146.17	0.65	3295.93	1.893
7	SLV	1.60	-3255.95	0.00	1202.40	1339.40	0.80	3601.25	2.689
7	SLV	3.20	-1679.74	198.67	646.10	223.79	0.80	3367.74	3.252

Relazione di calcolo

7	SLV	0.00	-5234.08	-968.07	1832.09	1146.17	0.65	3295.93	1.893
7	SLV	1.60	-3255.95	-0.00	1202.40	1339.40	0.80	3601.25	2.689
7	SLV	3.20	-1679.74	-198.67	646.10	223.79	0.80	3367.74	3.252
7	SLV	0.00	-5873.51	968.07	2019.34	1146.17	0.71	3625.58	2.086
7	SLV	1.60	-7347.75	0.00	2420.71	1339.40	0.80	4207.45	3.141
7	SLV	3.20	-4234.64	198.67	1523.47	223.79	0.80	3746.24	7.669
7	SLV	0.00	-5873.51	-968.07	2019.34	1146.17	0.71	3625.58	2.086
7	SLV	1.60	-7347.75	-0.00	2420.71	1339.40	0.80	4207.45	3.141
7	SLV	3.20	-4234.64	-198.67	1523.47	223.79	0.80	3746.24	7.669

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.05	43.614	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.03	57.378	0.00	3.20	6	SLD	0.03	3.20	0.09	21.585
0.00	3.20	8	SLD	0.03	3.20	0.09	23.144																

Maschio n. 223 (ver. sismiche)

Xg=16.50 <m> Yg=4.92 <m> L=8.93 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-30611.80	-860.59	---	---	---	---	---	---	4999.42	5.809
								1.60	-25107.30	-215.15	---	---	---	---	---	---	4153.18	19.304
1	SLV							0.00	-30611.80	-860.59	---	---	---	---	---	---	4999.42	5.809
								1.60	-25107.30	-215.15	---	---	---	---	---	---	4153.18	19.304
1	SLV							0.00	-35124.00	-860.59	---	---	---	---	---	---	5675.85	6.595
								1.60	-29097.90	-215.15	---	---	---	---	---	---	4768.99	22.166
1	SLV							0.00	-35124.00	-860.59	---	---	---	---	---	---	5675.85	6.595
								1.60	-29097.90	-215.15	---	---	---	---	---	---	4768.99	22.166
3	SLV							0.00	-30906.40	-860.59	---	---	---	---	---	---	5044.05	5.861
								1.60	-25520.30	-215.15	---	---	---	---	---	---	4217.48	19.603
3	SLV							0.00	-30906.40	-860.59	---	---	---	---	---	---	5044.05	5.861
								1.60	-25520.30	-215.15	---	---	---	---	---	---	4217.48	19.603
3	SLV							0.00	-34829.50	-860.59	---	---	---	---	---	---	5632.17	6.545
								1.60	-28684.90	-215.15	---	---	---	---	---	---	4705.82	21.873
3	SLV							0.00	-34829.50	-860.59	---	---	---	---	---	---	5632.17	6.545
								1.60	-28684.90	-215.15	---	---	---	---	---	---	4705.82	21.873
5	SLV							0.00	-31744.40	-860.59	---	---	---	---	---	---	5170.67	6.008
								1.60	-25877.60	-215.15	---	---	---	---	---	---	4273.00	19.861
5	SLV							0.00	-31744.40	-860.59	---	---	---	---	---	---	5170.67	6.008
								1.60	-25877.60	-215.15	---	---	---	---	---	---	4273.00	19.861
5	SLV							0.00	-33991.50	-860.59	---	---	---	---	---	---	5507.53	6.400
								1.60	-28327.60	-215.15	---	---	---	---	---	---	4651.07	21.618
5	SLV							0.00	-33991.50	-860.59	---	---	---	---	---	---	5507.53	6.400
								1.60	-28327.60	-215.15	---	---	---	---	---	---	4651.07	21.618
7	SLV							0.00	-33009.70	-860.59	---	---	---	---	---	---	5360.82	6.229
								1.60	-26950.90	-215.15	---	---	---	---	---	---	4439.18	20.633
7	SLV							0.00	-33009.70	-860.59	---	---	---	---	---	---	5360.82	6.229
								1.60	-26950.90	-215.15	---	---	---	---	---	---	4439.18	20.633
7	SLV							0.00	-32726.20	-860.59	---	---	---	---	---	---	5318.32	6.180
								1.60	-27254.30	-215.15	---	---	---	---	---	---	4486.01	20.851
7	SLV							0.00	-32726.20	-860.59	---	---	---	---	---	---	5318.32	6.180
								1.60	-27254.30	-215.15	---	---	---	---	---	---	4486.01	20.851

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	0.00	-30611.80	13227.60	127557.00	3344.37	8.93	39262.90	9.643
1	SLV	1.60	-25107.30	8414.96	105965.00	3191.64	8.93	38447.40	12.046
1	SLV	3.20	-18899.80	3886.92	80909.00	3060.61	8.93	37527.70	12.261
1	SLV	0.00	-30611.80	-13227.60	127557.00	3344.37	8.93	39262.90	9.643
1	SLV	1.60	-25107.30	-8414.96	105965.00	3191.64	8.93	38447.40	12.046
1	SLV	3.20	-18899.80	-3886.92	80909.00	3060.61	8.93	37527.70	12.261
1	SLV	0.00	-35124.00	13227.60	144815.00	3344.37	8.93	39931.30	10.948
1	SLV	1.60	-29097.90	8414.96	121677.00	3191.64	8.93	39038.60	12.232
1	SLV	3.20	-22171.40	3886.92	94208.50	3060.61	8.93	38012.40	12.420
1	SLV	0.00	-35124.00	-13227.60	144815.00	3344.37	8.93	39931.30	10.948

Relazione di calcolo

1	SLV	1.60	-29097.90	-8414.96	121677.00	3191.64	8.93	39038.60	12.232
1	SLV	3.20	-22171.40	-3886.92	94208.50	3060.61	8.93	38012.40	12.420
3	SLV	0.00	-30906.40	5029.19	128695.00	590.63	8.93	39306.50	25.590
3	SLV	1.60	-25520.30	3772.87	107606.00	541.53	8.93	38508.60	28.521
3	SLV	3.20	-19214.70	2443.45	82198.50	517.61	8.93	37574.40	33.640
3	SLV	0.00	-30906.40	-5029.19	128695.00	590.63	8.93	39306.50	25.590
3	SLV	1.60	-25520.30	-3772.87	107606.00	541.53	8.93	38508.60	28.521
3	SLV	3.20	-19214.70	-2443.45	82198.50	517.61	8.93	37574.40	33.640
3	SLV	0.00	-34829.50	5029.19	143701.00	590.63	8.93	39887.70	28.573
3	SLV	1.60	-28684.90	3772.87	120066.00	541.53	8.93	38977.40	31.823
3	SLV	3.20	-21856.40	2443.45	92937.20	517.61	8.93	37965.80	38.035
3	SLV	0.00	-34829.50	-5029.19	143701.00	590.63	8.93	39887.70	28.573
3	SLV	1.60	-28684.90	-3772.87	120066.00	541.53	8.93	38977.40	31.823
3	SLV	3.20	-21856.40	-2443.45	92937.20	517.61	8.93	37965.80	38.035
5	SLV	0.00	-31744.40	16402.50	131926.00	5179.82	8.93	39430.70	7.612
5	SLV	1.60	-25877.60	9564.99	109022.00	4976.83	8.93	38561.50	7.748
5	SLV	3.20	-19567.10	3355.32	83638.80	4775.08	8.93	37626.60	7.880
5	SLV	0.00	-31744.40	-16402.50	131926.00	5179.82	8.93	39430.70	7.612
5	SLV	1.60	-25877.60	-9564.99	109022.00	4976.83	8.93	38561.50	7.748
5	SLV	3.20	-19567.10	-3355.32	83638.80	4775.08	8.93	37626.60	7.880
5	SLV	0.00	-33991.50	16402.50	140521.00	5179.82	8.93	39763.50	7.677
5	SLV	1.60	-28327.60	9564.99	118669.00	4976.83	8.93	38924.50	7.821
5	SLV	3.20	-21504.10	3355.32	91512.60	4775.08	8.93	37913.60	7.940
5	SLV	0.00	-33991.50	-16402.50	140521.00	5179.82	8.93	39763.50	7.677
5	SLV	1.60	-28327.60	-9564.99	118669.00	4976.83	8.93	38924.50	7.821
5	SLV	3.20	-21504.10	-3355.32	91512.60	4775.08	8.93	37913.60	7.940
7	SLV	0.00	-33009.70	10925.40	136778.00	3999.32	8.93	39618.10	9.906
7	SLV	1.60	-26950.90	5908.64	113263.00	3856.88	8.93	38720.50	10.039
7	SLV	3.20	-20454.10	1456.21	87253.60	3701.61	8.93	37758.00	10.200
7	SLV	0.00	-33009.70	-10925.40	136778.00	3999.32	8.93	39618.10	9.906
7	SLV	1.60	-26950.90	-5908.64	113263.00	3856.88	8.93	38720.50	10.039
7	SLV	3.20	-20454.10	-1456.21	87253.60	3701.61	8.93	37758.00	10.200
7	SLV	0.00	-32726.20	10925.40	135693.00	3999.32	8.93	39576.10	9.896
7	SLV	1.60	-27254.30	5908.64	114457.00	3856.88	8.93	38765.50	10.051
7	SLV	3.20	-20617.00	1456.21	87915.90	3701.61	8.93	37782.20	10.207
7	SLV	0.00	-32726.20	-10925.40	135693.00	3999.32	8.93	39576.10	9.896
7	SLV	1.60	-27254.30	-5908.64	114457.00	3856.88	8.93	38765.50	10.051
7	SLV	3.20	-20617.00	-1456.21	87915.90	3701.61	8.93	37782.20	10.207

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.03	74.861	0.00	3.20	4	SLD	0.01	3.20	0.02	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.01	3.20	0.02	94.627
0.00	3.20	8	SLD	0.00	3.20	0.01	>100																

Maschio n. 224 (ver. sismiche)

Xg=24.62 <m> Yg=8.38 <m> L=4.01 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	f _{rk0}	f _{vd0 SLV}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							0.00	-6544.94	-386.45	---	---	---	---	---	---	1108.96	2.870
								1.60	-4688.76	-96.61	---	---	---	---	---	---	801.85	8.300
1	SLV							0.00	-6544.94	-386.45	---	---	---	---	---	---	1108.96	2.870
								1.60	-4688.76	-96.61	---	---	---	---	---	---	801.85	8.300
1	SLV							0.00	-9123.61	-386.45	---	---	---	---	---	---	1525.88	3.949
								1.60	-6039.93	-96.61	---	---	---	---	---	---	1025.98	10.620
1	SLV							0.00	-9123.61	-386.45	---	---	---	---	---	---	1525.88	3.949
								1.60	-6039.93	-96.61	---	---	---	---	---	---	1025.98	10.620
3	SLV							0.00	-6856.55	-386.45	---	---	---	---	---	---	1159.94	3.002
								1.60	-4934.80	-96.61	---	---	---	---	---	---	842.89	8.725
3	SLV							0.00	-6856.55	-386.45	---	---	---	---	---	---	1159.94	3.002
								1.60	-4934.80	-96.61	---	---	---	---	---	---	842.89	8.725
3	SLV							0.00	-8811.99	-386.45	---	---	---	---	---	---	1476.10	3.820
								1.60	-5793.90	-96.61	---	---	---	---	---	---	985.40	10.200
3	SLV							0.00	-8811.99	-386.45	---	---	---	---	---	---	1476.10	3.820
								1.60	-5793.90	-96.61	---	---	---	---	---	---	985.40	10.200
5	SLV							0.00	-6974.86	-386.45	---	---	---	---	---	---	1179.25	3.052
								1.60	-4788.52	-96.61	---	---	---	---	---	---	818.50	8.472

Relazione di calcolo

5	SLV						0.00	-6974.86	-386.45	---	---	---	---	---	---	1179.25	3.052
							1.60	-4788.52	-96.61	---	---	---	---	---	---	818.50	8.472
5	SLV						0.00	-8693.69	-386.45	---	---	---	---	---	---	1457.16	3.771
							1.60	-5940.18	-96.61	---	---	---	---	---	---	1009.54	10.450
5	SLV						0.00	-8693.69	-386.45	---	---	---	---	---	---	1457.16	3.771
							1.60	-5940.18	-96.61	---	---	---	---	---	---	1009.54	10.450
7	SLV						0.00	-7654.98	-386.45	---	---	---	---	---	---	1289.82	3.338
							1.60	-5120.06	-96.61	---	---	---	---	---	---	873.73	9.044
7	SLV						0.00	-7654.98	-386.45	---	---	---	---	---	---	1289.82	3.338
							1.60	-5120.06	-96.61	---	---	---	---	---	---	873.73	9.044
7	SLV						0.00	-8013.57	-386.45	---	---	---	---	---	---	1347.79	3.488
							1.60	-5608.64	-96.61	---	---	---	---	---	---	954.77	9.883
7	SLV						0.00	-8013.57	-386.45	---	---	---	---	---	---	1347.79	3.488
							1.60	-5608.64	-96.61	---	---	---	---	---	---	954.77	9.883

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	0.00	-6544.94	1997.83	12705.50	563.59	4.01	16564.10	6.360
1	SLV	1.60	-4688.76	1142.02	9186.89	608.53	4.01	16289.10	8.044
1	SLV	0.00	-6544.94	-1997.83	12705.50	563.59	4.01	16564.10	6.360
1	SLV	1.60	-4688.76	-1142.02	9186.89	608.53	4.01	16289.10	8.044
1	SLV	0.00	-9123.61	1997.83	17482.30	563.59	4.01	16946.10	8.751
1	SLV	1.60	-6039.93	1142.02	11754.80	608.53	4.01	16489.30	10.293
1	SLV	0.00	-9123.61	-1997.83	17482.30	563.59	4.01	16946.10	8.751
1	SLV	1.60	-6039.93	-1142.02	11754.80	608.53	4.01	16489.30	10.293
3	SLV	0.00	-6856.55	706.41	13289.60	2.78	4.01	16610.20	18.813
3	SLV	1.60	-4934.80	473.74	9657.13	16.79	4.01	16325.50	20.385
3	SLV	0.00	-6856.55	-706.41	13289.60	2.78	4.01	16610.20	18.813
3	SLV	1.60	-4934.80	-473.74	9657.13	16.79	4.01	16325.50	20.385
3	SLV	0.00	-8811.99	706.41	16911.90	2.78	4.01	16899.90	23.941
3	SLV	1.60	-5793.90	473.74	11289.90	16.79	4.01	16452.80	23.831
3	SLV	0.00	-8811.99	-706.41	16911.90	2.78	4.01	16899.90	23.941
3	SLV	1.60	-5793.90	-473.74	11289.90	16.79	4.01	16452.80	23.831
5	SLV	0.00	-6974.86	2558.01	13510.90	1019.64	4.01	16627.80	5.282
5	SLV	1.60	-4788.52	1356.17	9377.69	1130.97	4.01	16303.90	6.915
5	SLV	0.00	-6974.86	-2558.01	13510.90	1019.64	4.01	16627.80	5.282
5	SLV	1.60	-4788.52	-1356.17	9377.69	1130.97	4.01	16303.90	6.915
5	SLV	0.00	-8693.69	2558.01	16694.90	1019.64	4.01	16882.40	6.527
5	SLV	1.60	-5940.18	1356.17	11566.50	1130.97	4.01	16474.50	8.529
5	SLV	0.00	-8693.69	-2558.01	16694.90	1019.64	4.01	16882.40	6.527
5	SLV	1.60	-5940.18	-1356.17	11566.50	1130.97	4.01	16474.50	8.529
7	SLV	0.00	-7654.98	1746.74	14777.60	849.73	4.01	16728.50	8.460
7	SLV	1.60	-5120.06	871.45	10010.40	953.45	4.01	16353.00	11.487
7	SLV	0.00	-7654.98	-1746.74	14777.60	849.73	4.01	16728.50	8.460
7	SLV	1.60	-5120.06	-871.45	10010.40	953.45	4.01	16353.00	11.487
7	SLV	0.00	-8013.57	1746.74	15441.90	849.73	4.01	16781.60	8.840
7	SLV	1.60	-5608.64	871.45	10939.00	953.45	4.01	16425.40	12.553
7	SLV	0.00	-8013.57	-1746.74	15441.90	849.73	4.01	16781.60	8.840
7	SLV	1.60	-5608.64	-871.45	10939.00	953.45	4.01	16425.40	12.553

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	3.20	2	SLD	0.01	3.20	0.02	>100	0.00	3.20	4	SLD	0.00	3.20	0.01	>100	0.00	3.20	6	SLD	0.01	3.20	0.02	>100
0.00	3.20	8	SLD	0.00	3.20	0.00	>100																

Maschio n. 301 (ver. sismiche)

Xg=6.71 <m> Yg=0.46 <m> L=12.91 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	p	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{yd0} SLU <daN/cm ² >	f _{yd0} SLV <daN/cm ² >
3.20	3.80	35.00	0.42				100	9.80	0.21	7.97	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
							101	9.80										
							102	9.80										
							103	9.80										
							104	9.80										
							105	9.80										
							108	9.80										
							106	9.80										
							123	9.80										
							109	9.80										
							110	9.80										
							111	9.80										
							112	9.80										
							107	9.80										
							114	9.80										

Relazione di calcolo

							113	9.80											
							115	9.80											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.50	-39016.20	12.99	---	---	---	---	---	---	6425.96	>100
1	SLV							3.50	-39016.20	12.99	---	---	---	---	---	---	6425.96	>100
1	SLV							3.50	-45663.30	12.99	---	---	---	---	---	---	7440.60	>100
1	SLV							3.50	-45663.30	12.99	---	---	---	---	---	---	7440.60	>100
3	SLV							3.50	-41556.50	12.99	---	---	---	---	---	---	6816.47	>100
3	SLV							3.50	-41556.50	12.99	---	---	---	---	---	---	6816.47	>100
3	SLV							3.50	-43123.00	12.99	---	---	---	---	---	---	7055.60	>100
3	SLV							3.50	-43123.00	12.99	---	---	---	---	---	---	7055.60	>100
5	SLV							3.50	-37489.90	12.99	---	---	---	---	---	---	6189.69	>100
5	SLV							3.50	-37489.90	12.99	---	---	---	---	---	---	6189.69	>100
5	SLV							3.50	-47189.60	12.99	---	---	---	---	---	---	7670.28	>100
5	SLV							3.50	-47189.60	12.99	---	---	---	---	---	---	7670.28	>100
7	SLV							3.50	-38722.00	12.99	---	---	---	---	---	---	6380.51	>100
7	SLV							3.50	-38722.00	12.99	---	---	---	---	---	---	6380.51	>100
7	SLV							3.50	-45957.50	12.99	---	---	---	---	---	---	7484.97	>100
7	SLV							3.50	-45957.50	12.99	---	---	---	---	---	---	7484.97	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{gd} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.20	-40270.00	6431.87	244152.00	5053.77	12.91	56171.50	11.115
1	SLV	3.50	-39016.20	6760.63	237026.00	4912.15	12.91	55985.70	11.397
1	SLV	3.80	-36368.90	7966.73	221881.00	4966.27	12.91	55593.50	11.194
1	SLV	3.20	-40270.00	-6431.87	244152.00	5053.77	12.91	56171.50	11.115
1	SLV	3.50	-39016.20	-6760.63	237026.00	4912.15	12.91	55985.70	11.397
1	SLV	3.80	-36368.90	-7966.73	221881.00	4966.27	12.91	55593.50	11.194
1	SLV	3.20	-46684.90	6431.87	280128.00	5053.77	12.91	57121.80	11.303
1	SLV	3.50	-45663.30	6760.63	274452.00	4912.15	12.91	56970.50	11.598
1	SLV	3.80	-42181.70	7966.73	254956.00	4966.27	12.91	56454.70	11.368
1	SLV	3.20	-46684.90	-6431.87	280128.00	5053.77	12.91	57121.80	11.303
1	SLV	3.50	-45663.30	-6760.63	274452.00	4912.15	12.91	56970.50	11.598
1	SLV	3.80	-42181.70	-7966.73	254956.00	4966.27	12.91	56454.70	11.368
3	SLV	3.20	-42743.40	2110.27	258118.00	4311.24	12.91	56537.90	13.114
3	SLV	3.50	-41556.50	2421.50	251430.00	4165.31	12.91	56362.10	13.531
3	SLV	3.80	-38777.40	3547.28	235665.00	4208.83	12.91	55950.30	13.294
3	SLV	3.20	-42743.40	-2110.27	258118.00	4311.24	12.91	56537.90	13.114
3	SLV	3.50	-41556.50	-2421.50	251430.00	4165.31	12.91	56362.10	13.531
3	SLV	3.80	-38777.40	-3547.28	235665.00	4208.83	12.91	55950.30	13.294
3	SLV	3.20	-44211.50	2110.27	266351.00	4311.24	12.91	56755.40	13.165
3	SLV	3.50	-43123.00	2421.50	260251.00	4165.31	12.91	56594.10	13.587
3	SLV	3.80	-39773.20	3547.28	241332.00	4208.83	12.91	56097.90	13.329
3	SLV	3.20	-44211.50	-2110.27	266351.00	4311.24	12.91	56755.40	13.165
3	SLV	3.50	-43123.00	-2421.50	260251.00	4165.31	12.91	56594.10	13.587
3	SLV	3.80	-39773.20	-3547.28	241332.00	4208.83	12.91	56097.90	13.329
5	SLV	3.20	-38763.90	8483.99	235589.00	2642.30	12.91	55948.40	21.174
5	SLV	3.50	-37489.90	8609.21	228311.00	2606.35	12.91	55759.60	21.394
5	SLV	3.80	-34750.50	9092.85	212555.00	2638.67	12.91	55353.80	20.978
5	SLV	3.20	-38763.90	-8483.99	235589.00	2642.30	12.91	55948.40	21.174
5	SLV	3.50	-37489.90	-8609.21	228311.00	2606.35	12.91	55759.60	21.394
5	SLV	3.80	-34750.50	-9092.85	212555.00	2638.67	12.91	55353.80	20.978
5	SLV	3.20	-48191.10	8483.99	288458.00	2642.30	12.91	57345.00	21.703
5	SLV	3.50	-47189.60	8609.21	282924.00	2606.35	12.91	57196.60	21.945
5	SLV	3.80	-43800.10	9092.85	264048.00	2638.67	12.91	56694.50	21.486
5	SLV	3.20	-48191.10	-8483.99	288458.00	2642.30	12.91	57345.00	21.703
5	SLV	3.50	-47189.60	-8609.21	282924.00	2606.35	12.91	57196.60	21.945
5	SLV	3.80	-43800.10	-9092.85	264048.00	2638.67	12.91	56694.50	21.486
7	SLV	3.20	-39946.40	5921.35	242315.00	167.20	12.91	56123.50	40.922
7	SLV	3.50	-38722.00	5854.57	235350.00	116.89	12.91	55942.10	40.199
7	SLV	3.80	-35771.80	5638.65	218446.00	113.86	12.91	55505.10	38.741
7	SLV	3.20	-39946.40	-5921.35	242315.00	167.20	12.91	56123.50	40.922
7	SLV	3.50	-38722.00	-5854.57	235350.00	116.89	12.91	55942.10	40.199
7	SLV	3.80	-35771.80	-5638.65	218446.00	113.86	12.91	55505.10	38.741
7	SLV	3.20	-47008.60	5921.35	281922.00	167.20	12.91	57169.80	47.611
7	SLV	3.50	-45957.50	5854.57	276089.00	116.89	12.91	57014.10	47.158
7	SLV	3.80	-42778.80	5638.65	258316.00	113.86	12.91	56543.10	45.812
7	SLV	3.20	-47008.60	-5921.35	281922.00	167.20	12.91	57169.80	47.611
7	SLV	3.50	-45957.50	-5854.57	276089.00	116.89	12.91	57014.10	47.158
7	SLV	3.80	-42778.80	-5638.65	258316.00	113.86	12.91	56543.10	45.812

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.08	26.090	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.04	45.119	3.20	3.80	6	SLD	0.01	0.42	0.17	11.984
3.20	3.80	8	SLD	0.01	0.42	0.16	12.734																

Maschio n. 304 (ver. sismiche)

Xg=4.44 <m> Yg=6.38 <m> L=8.38 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{Vk0} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
3.20	3.80	35.00	0.42		100	9.80			0.21	7.97	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					101	9.80												
					102	9.80												
					103	9.80												
					104	9.80												
					105	9.80												
					108	9.80												
					106	9.80												
					123	9.80												
					109	9.80												
					126	9.80												
					124	9.80												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.50	-34000.60	8.43	---	---	---	---	---	---	5479.94	>100
1	SLV							3.50	-34000.60	8.43	---	---	---	---	---	---	5479.94	>100
1	SLV							3.50	-38346.50	8.43	---	---	---	---	---	---	6112.59	>100
1	SLV							3.50	-38346.50	8.43	---	---	---	---	---	---	6112.59	>100
3	SLV							3.50	-35858.10	8.43	---	---	---	---	---	---	5752.22	>100
3	SLV							3.50	-35858.10	8.43	---	---	---	---	---	---	5752.22	>100
3	SLV							3.50	-36489.00	8.43	---	---	---	---	---	---	5844.06	>100
3	SLV							3.50	-36489.00	8.43	---	---	---	---	---	---	5844.06	>100
5	SLV							3.50	-32704.50	8.43	---	---	---	---	---	---	5288.27	>100
5	SLV							3.50	-32704.50	8.43	---	---	---	---	---	---	5288.27	>100
5	SLV							3.50	-39642.60	8.43	---	---	---	---	---	---	6298.30	>100
5	SLV							3.50	-39642.60	8.43	---	---	---	---	---	---	6298.30	>100
7	SLV							3.50	-33451.00	8.43	---	---	---	---	---	---	5398.83	>100
7	SLV							3.50	-33451.00	8.43	---	---	---	---	---	---	5398.83	>100
7	SLV							3.50	-38896.10	8.43	---	---	---	---	---	---	6191.51	>100
7	SLV							3.50	-38896.10	8.43	---	---	---	---	---	---	6191.51	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.20	-35708.50	2976.16	137202.00	4389.49	8.38	37879.00	8.629
1	SLV	3.50	-34000.60	2335.14	131205.00	4304.21	8.38	37626.00	8.742
1	SLV	3.80	-32249.30	2412.19	124997.00	4389.49	8.38	37366.60	8.513
1	SLV	3.20	-35708.50	-2976.16	137202.00	4389.49	8.38	37879.00	8.629
1	SLV	3.50	-34000.60	-2335.14	131205.00	4304.21	8.38	37626.00	8.742
1	SLV	3.80	-32249.30	-2412.19	124997.00	4389.49	8.38	37366.60	8.513
1	SLV	3.20	-40101.60	2976.16	152366.00	4389.49	8.38	38529.90	8.778
1	SLV	3.50	-38346.50	2335.14	146353.00	4304.21	8.38	38269.90	8.891
1	SLV	3.80	-36642.30	2412.19	140457.00	4389.49	8.38	38017.40	8.661
1	SLV	3.20	-40101.60	-2976.16	152366.00	4389.49	8.38	38529.90	8.778
1	SLV	3.50	-38346.50	-2335.14	146353.00	4304.21	8.38	38269.90	8.891
1	SLV	3.80	-36642.30	-2412.19	140457.00	4389.49	8.38	38017.40	8.661
3	SLV	3.20	-37571.80	1458.51	143680.00	3823.70	8.38	38155.10	9.979
3	SLV	3.50	-35858.10	858.03	137725.00	3735.83	8.38	37901.20	10.145
3	SLV	3.80	-34112.60	987.34	131600.00	3823.70	8.38	37642.60	9.845
3	SLV	3.20	-37571.80	-1458.51	143680.00	3823.70	8.38	38155.10	9.979
3	SLV	3.50	-35858.10	-858.03	137725.00	3735.83	8.38	37901.20	10.145
3	SLV	3.80	-34112.60	-987.34	131600.00	3823.70	8.38	37642.60	9.845
3	SLV	3.20	-38238.30	1458.51	145980.00	3823.70	8.38	38253.80	10.004
3	SLV	3.50	-36489.00	858.03	139924.00	3735.83	8.38	37994.70	10.170
3	SLV	3.80	-34779.00	987.34	133945.00	3823.70	8.38	37741.30	9.870
3	SLV	3.20	-38238.30	-1458.51	145980.00	3823.70	8.38	38253.80	10.004
3	SLV	3.50	-36489.00	-858.03	139924.00	3735.83	8.38	37994.70	10.170
3	SLV	3.80	-34779.00	-987.34	133945.00	3823.70	8.38	37741.30	9.870
5	SLV	3.20	-34420.10	3194.62	132683.00	2174.96	8.38	37688.20	17.328
5	SLV	3.50	-32704.50	2940.84	126616.00	2153.30	8.38	37434.00	17.384
5	SLV	3.80	-30960.80	2884.67	120392.00	2174.96	8.38	37175.70	17.093
5	SLV	3.20	-34420.10	-3194.62	132683.00	2174.96	8.38	37688.20	17.328
5	SLV	3.50	-32704.50	-2940.84	126616.00	2153.30	8.38	37434.00	17.384

Relazione di calcolo

5	SLV	3.80	-30960.80	-2884.67	120392.00	2174.96	8.38	37175.70	17.093
5	SLV	3.20	-41390.00	3194.62	156742.00	2174.96	8.38	38720.70	17.803
5	SLV	3.50	-39642.60	2940.84	150799.00	2153.30	8.38	38461.90	17.862
5	SLV	3.80	-37930.70	2884.67	144920.00	2174.96	8.38	38208.30	17.567
5	SLV	3.20	-41390.00	-3194.62	156742.00	2174.96	8.38	38720.70	17.803
5	SLV	3.50	-39642.60	-2940.84	150799.00	2153.30	8.38	38461.90	17.862
5	SLV	3.80	-37930.70	-2884.67	144920.00	2174.96	8.38	38208.30	17.567
7	SLV	3.20	-35179.00	1864.22	135349.00	289.00	8.38	37800.60	72.603
7	SLV	3.50	-33451.00	1982.89	129263.00	258.71	8.38	37544.60	65.189
7	SLV	3.80	-31719.80	1864.81	123108.00	289.00	8.38	37288.10	66.016
7	SLV	3.20	-35179.00	-1864.22	135349.00	289.00	8.38	37800.60	72.603
7	SLV	3.50	-33451.00	-1982.89	129263.00	258.71	8.38	37544.60	65.189
7	SLV	3.80	-31719.80	-1864.81	123108.00	289.00	8.38	37288.10	66.016
7	SLV	3.20	-40631.10	1864.22	154168.00	289.00	8.38	38608.30	82.698
7	SLV	3.50	-38896.10	1982.89	148242.00	258.71	8.38	38351.30	74.761
7	SLV	3.80	-37171.80	1864.81	142295.00	289.00	8.38	38095.80	76.305
7	SLV	3.20	-40631.10	-1864.22	154168.00	289.00	8.38	38608.30	82.698
7	SLV	3.50	-38896.10	-1982.89	148242.00	258.71	8.38	38351.30	74.761
7	SLV	3.80	-37171.80	-1864.81	142295.00	289.00	8.38	38095.80	76.305

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.07	29.937	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.07	29.595	3.20	3.80	6	SLD	0.01	0.42	0.21	9.437
3.20	3.80	8	SLD	0.01	0.42	0.21	9.440																

Maschio n. 305 (ver. sismiche)

Xg=13.88 <m> Yg=6.38 <m> L=5.24 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{VKO}	f _{Vd0} SLU	f _{Vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.20	3.80	35.00	0.42		114	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					113	9.80												
					113	0.00	122	0.00										
					115	0.00	121	0.00										
					116	0.00	120	0.00										
							119	9.80										
							118	9.80										
							117	9.80										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.50	-16260.00	5.27	---	---	---	---	---	---	2673.53	>100
1	SLV							3.50	-16260.00	5.27	---	---	---	---	---	---	2673.53	>100
1	SLV							3.50	-18561.00	5.27	---	---	---	---	---	---	3024.09	>100
1	SLV							3.50	-18561.00	5.27	---	---	---	---	---	---	3024.09	>100
3	SLV							3.50	-16985.50	5.27	---	---	---	---	---	---	2784.81	>100
3	SLV							3.50	-16985.50	5.27	---	---	---	---	---	---	2784.81	>100
3	SLV							3.50	-17835.50	5.27	---	---	---	---	---	---	2914.30	>100
3	SLV							3.50	-17835.50	5.27	---	---	---	---	---	---	2914.30	>100
5	SLV							3.50	-15964.90	5.27	---	---	---	---	---	---	2628.08	>100
5	SLV							3.50	-15964.90	5.27	---	---	---	---	---	---	2628.08	>100
5	SLV							3.50	-18856.00	5.27	---	---	---	---	---	---	3068.54	>100
5	SLV							3.50	-18856.00	5.27	---	---	---	---	---	---	3068.54	>100
7	SLV							3.50	-16437.60	5.27	---	---	---	---	---	---	2700.84	>100
7	SLV							3.50	-16437.60	5.27	---	---	---	---	---	---	2700.84	>100
7	SLV							3.50	-18383.30	5.27	---	---	---	---	---	---	2997.28	>100
7	SLV							3.50	-18383.30	5.27	---	---	---	---	---	---	2997.28	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	3.20	-16631.90	1655.75	40881.90	2504.15	5.24	22841.80	9.122
1	SLV	3.50	-16260.00	976.25	40026.50	2436.66	5.24	22786.60	9.352
1	SLV	3.80	-15539.30	678.40	38361.60	2504.15	5.24	22679.90	9.057
1	SLV	3.20	-16631.90	-1655.75	40881.90	2504.15	5.24	22841.80	9.122
1	SLV	3.50	-16260.00	-976.25	40026.50	2436.66	5.24	22786.60	9.352
1	SLV	3.80	-15539.30	-678.40	38361.60	2504.15	5.24	22679.90	9.057
1	SLV	3.20	-18928.40	1655.75	46103.50	2504.15	5.24	23182.00	9.257
1	SLV	3.50	-18561.00	976.25	45275.00	2436.66	5.24	23127.50	9.491
1	SLV	3.80	-17835.80	678.40	43632.00	2504.15	5.24	23020.10	9.193
1	SLV	3.20	-18928.40	-1655.75	46103.50	2504.15	5.24	23182.00	9.257
1	SLV	3.50	-18561.00	-976.25	45275.00	2436.66	5.24	23127.50	9.491

1	SLV	3.80	-17835.80	-678.40	43632.00	2504.15	5.24	23020.10	9.193
3	SLV	3.20	-17340.40	1102.70	42503.70	2062.13	5.24	22946.70	11.128
3	SLV	3.50	-16985.50	395.53	41692.50	2010.51	5.24	22894.10	11.387
3	SLV	3.80	-16247.80	27.66	39998.40	2062.13	5.24	22784.80	11.049
3	SLV	3.20	-17340.40	-1102.70	42503.70	2062.13	5.24	22946.70	11.128
3	SLV	3.50	-16985.50	-395.53	41692.50	2010.51	5.24	22894.10	11.387
3	SLV	3.80	-16247.80	-27.66	39998.40	2062.13	5.24	22784.80	11.049
3	SLV	3.20	-18219.90	1102.70	44503.60	2062.13	5.24	23077.00	11.191
3	SLV	3.50	-17835.50	395.53	43631.30	2010.51	5.24	23020.10	11.450
3	SLV	3.80	-17127.30	27.66	42017.00	2062.13	5.24	22915.10	11.112
3	SLV	3.20	-18219.90	-1102.70	44503.60	2062.13	5.24	23077.00	11.191
3	SLV	3.50	-17835.50	-395.53	43631.30	2010.51	5.24	23020.10	11.450
3	SLV	3.80	-17127.30	-27.66	42017.00	2062.13	5.24	22915.10	11.112
5	SLV	3.20	-16361.20	1335.53	40259.60	1421.65	5.24	22801.60	16.039
5	SLV	3.50	-15964.90	1173.62	39346.20	1377.33	5.24	22742.90	16.512
5	SLV	3.80	-15268.60	1190.47	37733.50	1421.65	5.24	22639.80	15.925
5	SLV	3.20	-16361.20	-1335.53	40259.60	1421.65	5.24	22801.60	16.039
5	SLV	3.50	-15964.90	-1173.62	39346.20	1377.33	5.24	22742.90	16.512
5	SLV	3.80	-15268.60	-1190.47	37733.50	1421.65	5.24	22639.80	15.925
5	SLV	3.20	-19199.10	1335.53	46712.30	1421.65	5.24	23222.10	16.335
5	SLV	3.50	-18856.00	1173.62	45940.40	1377.33	5.24	23171.30	16.823
5	SLV	3.80	-18106.50	1190.47	44246.50	1421.65	5.24	23060.20	16.221
5	SLV	3.20	-19199.10	-1335.53	46712.30	1421.65	5.24	23222.10	16.335
5	SLV	3.50	-18856.00	-1173.62	45940.40	1377.33	5.24	23171.30	16.823
5	SLV	3.80	-18106.50	-1190.47	44246.50	1421.65	5.24	23060.20	16.221
7	SLV	3.20	-16837.60	507.99	41353.80	51.77	5.24	22872.20	81.407
7	SLV	3.50	-16437.60	762.09	40435.40	43.18	5.24	22813.00	53.059
7	SLV	3.80	-15745.00	978.66	38837.80	51.77	5.24	22710.40	39.685
7	SLV	3.20	-16837.60	-507.99	41353.80	51.77	5.24	22872.20	81.407
7	SLV	3.50	-16437.60	-762.09	40435.40	43.18	5.24	22813.00	53.059
7	SLV	3.80	-15745.00	-978.66	38837.80	51.77	5.24	22710.40	39.685
7	SLV	3.20	-18722.70	507.99	45640.00	51.77	5.24	23151.50	89.845
7	SLV	3.50	-18383.30	762.09	44873.50	43.18	5.24	23101.20	58.882
7	SLV	3.80	-17630.10	978.66	43164.10	51.77	5.24	22989.60	44.105
7	SLV	3.20	-18722.70	-507.99	45640.00	51.77	5.24	23151.50	89.845
7	SLV	3.50	-18383.30	-762.09	44873.50	43.18	5.24	23101.20	58.882
7	SLV	3.80	-17630.10	-978.66	43164.10	51.77	5.24	22989.60	44.105

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.05	39.664	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.04	52.698	3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.42	0.07	29.743
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.42	0.06	34.597																

Maschio n. 306 (ver. sismiche)

Xg=20.56 <m> Yg=6.38 <m> L=8.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VR0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.20	3.80	35.00	0.60						0.30	0.00	1.00	1.71	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.20	-8563.42	-32.68	---	---	---	---	---	---	1467.82	44.915
								3.50	-7825.45	-8.17	---	---	---	---	---	---	1343.75	>100
1	SLV							3.20	-8563.42	-32.68	---	---	---	---	---	---	1467.82	44.915
								3.50	-7825.45	-8.17	---	---	---	---	---	---	1343.75	>100
1	SLV							3.20	-10975.80	-32.68	---	---	---	---	---	---	1870.20	57.228
								3.50	-10235.70	-8.17	---	---	---	---	---	---	1747.28	>100
1	SLV							3.20	-10975.80	-32.68	---	---	---	---	---	---	1870.20	57.228
								3.50	-10235.70	-8.17	---	---	---	---	---	---	1747.28	>100
3	SLV							3.20	-8785.96	-32.68	---	---	---	---	---	---	1505.14	46.057
								3.50	-8047.64	-8.17	---	---	---	---	---	---	1381.15	>100
3	SLV							3.20	-8785.96	-32.68	---	---	---	---	---	---	1505.14	46.057
								3.50	-8047.64	-8.17	---	---	---	---	---	---	1381.15	>100
3	SLV							3.20	-10753.30	-32.68	---	---	---	---	---	---	1833.28	56.098
								3.50	-10013.60	-8.17	---	---	---	---	---	---	1710.29	>100
3	SLV							3.20	-10753.30	-32.68	---	---	---	---	---	---	1833.28	56.098
								3.50	-10013.60	-8.17	---	---	---	---	---	---	1710.29	>100
5	SLV							3.20	-9070.23	-32.68	---	---	---	---	---	---	1552.76	47.514
								3.50	-8332.07	-8.17	---	---	---	---	---	---	1428.97	>100
5	SLV							3.20	-9070.23	-32.68	---	---	---	---	---	---	1552.76	47.514

Relazione di calcolo

								3.50	-8332.07	-8.17	---	---	---	---	---	1428.97	>100
5	SLV							3.20	-10469.00	-32.68	---	---	---	---	---	1786.07	54.653
								3.50	-9729.13	-8.17	---	---	---	---	---	1662.87	>100
5	SLV							3.20	-10469.00	-32.68	---	---	---	---	---	1786.07	54.653
								3.50	-9729.13	-8.17	---	---	---	---	---	1662.87	>100
7	SLV							3.20	-9727.18	-32.68	---	---	---	---	---	1662.54	50.873
								3.50	-8988.50	-8.17	---	---	---	---	---	1539.08	>100
7	SLV							3.20	-9727.18	-32.68	---	---	---	---	---	1662.54	50.873
								3.50	-8988.50	-8.17	---	---	---	---	---	1539.08	>100
7	SLV							3.20	-9812.03	-32.68	---	---	---	---	---	1676.69	51.306
								3.50	-9072.70	-8.17	---	---	---	---	---	1553.17	>100
7	SLV							3.20	-9812.03	-32.68	---	---	---	---	---	1676.69	51.306
								3.50	-9072.70	-8.17	---	---	---	---	---	1553.17	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.20	-8563.42	1254.38	34053.40	3979.20	8.12	32846.40	8.255
1	SLV	3.50	-7825.45	791.09	31175.00	3970.72	8.12	32737.10	8.245
1	SLV	3.80	-7096.95	1812.75	28323.10	3979.20	8.12	32629.20	8.200
1	SLV	3.20	-8563.42	-1254.38	34053.40	3979.20	8.12	32846.40	8.255
1	SLV	3.50	-7825.45	-791.09	31175.00	3970.72	8.12	32737.10	8.245
1	SLV	3.80	-7096.95	-1812.75	28323.10	3979.20	8.12	32629.20	8.200
1	SLV	3.20	-10975.80	1254.38	43388.60	3979.20	8.12	33203.80	8.344
1	SLV	3.50	-10235.70	791.09	40536.90	3970.72	8.12	33094.20	8.335
1	SLV	3.80	-9509.32	1812.75	37727.30	3979.20	8.12	32986.60	8.290
1	SLV	3.20	-10975.80	-1254.38	43388.60	3979.20	8.12	33203.80	8.344
1	SLV	3.50	-10235.70	-791.09	40536.90	3970.72	8.12	33094.20	8.335
1	SLV	3.80	-9509.32	-1812.75	37727.30	3979.20	8.12	32986.60	8.290
3	SLV	3.20	-8785.96	512.38	34919.30	3336.87	8.12	32879.40	9.853
3	SLV	3.50	-8047.64	78.39	32042.80	3329.74	8.12	32770.00	9.842
3	SLV	3.80	-7319.48	1034.37	29195.40	3336.87	8.12	32662.20	9.788
3	SLV	3.20	-8785.96	-512.38	34919.30	3336.87	8.12	32879.40	9.853
3	SLV	3.50	-8047.64	-78.39	32042.80	3329.74	8.12	32770.00	9.842
3	SLV	3.80	-7319.48	-1034.37	29195.40	3336.87	8.12	32662.20	9.788
3	SLV	3.20	-10753.30	512.38	42532.20	3336.87	8.12	33170.90	9.941
3	SLV	3.50	-10013.60	78.39	39678.60	3329.74	8.12	33061.30	9.929
3	SLV	3.80	-9286.78	1034.37	36864.50	3336.87	8.12	32953.60	9.876
3	SLV	3.20	-10753.30	-512.38	42532.20	3336.87	8.12	33170.90	9.941
3	SLV	3.50	-10013.60	-78.39	39678.60	3329.74	8.12	33061.30	9.929
3	SLV	3.80	-9286.78	-1034.37	36864.50	3336.87	8.12	32953.60	9.876
5	SLV	3.20	-9070.23	1501.69	36024.00	2167.96	8.12	32921.50	15.185
5	SLV	3.50	-8332.07	1318.25	33152.20	2163.37	8.12	32812.20	15.167
5	SLV	3.80	-7603.76	1724.37	30308.30	2167.96	8.12	32704.30	15.085
5	SLV	3.20	-9070.23	-1501.69	36024.00	2167.96	8.12	32921.50	15.185
5	SLV	3.50	-8332.07	-1318.25	33152.20	2163.37	8.12	32812.20	15.167
5	SLV	3.80	-7603.76	-1724.37	30308.30	2167.96	8.12	32704.30	15.085
5	SLV	3.20	-10469.00	1501.69	41436.80	2167.96	8.12	33128.70	15.281
5	SLV	3.50	-9729.13	1318.25	38578.50	2163.37	8.12	33019.10	15.263
5	SLV	3.80	-9002.50	1724.37	35761.00	2167.96	8.12	32911.50	15.181
5	SLV	3.20	-10469.00	-1501.69	41436.80	2167.96	8.12	33128.70	15.281
5	SLV	3.50	-9729.13	-1318.25	38578.50	2163.37	8.12	33019.10	15.263
5	SLV	3.80	-9002.50	-1724.37	35761.00	2167.96	8.12	32911.50	15.181
7	SLV	3.20	-9727.18	971.66	38571.00	26.86	8.12	33018.80	39.696
7	SLV	3.50	-8988.50	1057.41	35706.60	26.77	8.12	32909.40	33.768
7	SLV	3.80	-8260.71	870.24	32874.00	26.86	8.12	32801.60	37.776
7	SLV	3.20	-9727.18	-971.66	38571.00	26.86	8.12	33018.80	39.696
7	SLV	3.50	-8988.50	-1057.41	35706.60	26.77	8.12	32909.40	33.768
7	SLV	3.80	-8260.71	-870.24	32874.00	26.86	8.12	32801.60	37.776
7	SLV	3.20	-9812.03	971.66	38899.30	26.86	8.12	33031.40	40.034
7	SLV	3.50	-9072.70	1057.41	36033.60	26.77	8.12	32921.90	34.077
7	SLV	3.80	-8345.55	870.24	33204.70	26.86	8.12	32814.20	38.156
7	SLV	3.20	-9812.03	-971.66	38899.30	26.86	8.12	33031.40	40.034
7	SLV	3.50	-9072.70	-1057.41	36033.60	26.77	8.12	32921.90	34.077
7	SLV	3.80	-8345.55	-870.24	33204.70	26.86	8.12	32814.20	38.156

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.60	0.03	70.340
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.60	0.07	28.077

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.60	0.02	87.924

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.60	0.07	27.406

Maschio n. 307 (ver. sismiche)

Xg=14.20 <m> Yg=10.39 <m> L=4.61 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
3.20	3.80	35.00	0.42		122	9.80			0.21	4.61	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					121	9.80												
					120	9.80												
					119	9.80												
					118	9.80												
					117	9.80												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.50	-11175.30	4.64	---	---	---	---	---	---	1863.35	>100
1	SLV							3.50	-11175.30	4.64	---	---	---	---	---	---	1863.35	>100
1	SLV							3.50	-13095.40	4.64	---	---	---	---	---	---	2164.91	>100
1	SLV							3.50	-13095.40	4.64	---	---	---	---	---	---	2164.91	>100
3	SLV							3.50	-12379.30	4.64	---	---	---	---	---	---	2053.08	>100
3	SLV							3.50	-12379.30	4.64	---	---	---	---	---	---	2053.08	>100
3	SLV							3.50	-11891.40	4.64	---	---	---	---	---	---	1976.45	>100
3	SLV							3.50	-11891.40	4.64	---	---	---	---	---	---	1976.45	>100
5	SLV							3.50	-10021.30	4.64	---	---	---	---	---	---	1679.48	>100
5	SLV							3.50	-10021.30	4.64	---	---	---	---	---	---	1679.48	>100
5	SLV							3.50	-14249.40	4.64	---	---	---	---	---	---	2343.53	>100
5	SLV							3.50	-14249.40	4.64	---	---	---	---	---	---	2343.53	>100
7	SLV							3.50	-10236.10	4.64	---	---	---	---	---	---	1713.86	>100
7	SLV							3.50	-10236.10	4.64	---	---	---	---	---	---	1713.86	>100
7	SLV							3.50	-14034.60	4.64	---	---	---	---	---	---	2310.43	>100
7	SLV							3.50	-14034.60	4.64	---	---	---	---	---	---	2310.43	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.20	-12166.30	2694.57	26601.90	2585.39	4.61	19730.20	7.631
1	SLV	3.50	-11175.30	1905.42	24543.00	2631.06	4.61	19583.40	7.443
1	SLV	3.80	-10263.30	1490.95	22631.10	2585.39	4.61	19448.30	7.522
1	SLV	3.20	-12166.30	-2694.57	26601.90	2585.39	4.61	19730.20	7.631
1	SLV	3.50	-11175.30	-1905.42	24543.00	2631.06	4.61	19583.40	7.443
1	SLV	3.80	-10263.30	-1490.95	22631.10	2585.39	4.61	19448.30	7.522
1	SLV	3.20	-14125.10	2694.57	30615.60	2585.39	4.61	20020.40	7.744
1	SLV	3.50	-13095.40	1905.42	28515.00	2631.06	4.61	19867.80	7.551
1	SLV	3.80	-12222.10	1490.95	26717.40	2585.39	4.61	19738.50	7.635
1	SLV	3.20	-14125.10	-2694.57	30615.60	2585.39	4.61	20020.40	7.744
1	SLV	3.50	-13095.40	-1905.42	28515.00	2631.06	4.61	19867.80	7.551
1	SLV	3.80	-12222.10	-1490.95	26717.40	2585.39	4.61	19738.50	7.635
3	SLV	3.20	-13373.30	1492.63	29083.90	2048.55	4.61	19909.00	9.719
3	SLV	3.50	-12379.30	795.80	27042.00	2086.40	4.61	19761.80	9.472
3	SLV	3.80	-11470.30	310.33	25157.80	2048.55	4.61	19627.10	9.581
3	SLV	3.20	-13373.30	-1492.63	29083.90	2048.55	4.61	19909.00	9.719
3	SLV	3.50	-12379.30	-795.80	27042.00	2086.40	4.61	19761.80	9.472
3	SLV	3.80	-11470.30	-310.33	25157.80	2048.55	4.61	19627.10	9.581
3	SLV	3.20	-12918.10	1492.63	28151.30	2048.55	4.61	19841.60	9.686
3	SLV	3.50	-11891.40	795.80	26032.70	2086.40	4.61	19689.50	9.437
3	SLV	3.80	-11015.10	310.33	24208.30	2048.55	4.61	19559.70	9.548
3	SLV	3.20	-12918.10	-1492.63	28151.30	2048.55	4.61	19841.60	9.686
3	SLV	3.50	-11891.40	-795.80	26032.70	2086.40	4.61	19689.50	9.437
3	SLV	3.80	-11015.10	-310.33	24208.30	2048.55	4.61	19559.70	9.548
5	SLV	3.20	-11021.20	2631.32	24221.20	1589.82	4.61	19560.60	9.205
5	SLV	3.50	-10021.30	2254.55	22121.10	1615.39	4.61	19412.40	9.812
5	SLV	3.80	-9118.24	2237.89	20207.90	1589.82	4.61	19278.60	9.030
5	SLV	3.20	-11021.20	-2631.32	24221.20	1589.82	4.61	19560.60	9.205
5	SLV	3.50	-10021.30	-2254.55	22121.10	1615.39	4.61	19412.40	9.812
5	SLV	3.80	-9118.24	-2237.89	20207.90	1589.82	4.61	19278.60	9.030
5	SLV	3.20	-15270.20	2631.32	32927.10	1589.82	4.61	20190.00	12.514
5	SLV	3.50	-14249.40	2254.55	30867.70	1615.39	4.61	20038.80	12.405
5	SLV	3.80	-13367.20	2237.89	29071.40	1589.82	4.61	19908.10	12.522
5	SLV	3.20	-15270.20	-2631.32	32927.10	1589.82	4.61	20190.00	12.514
5	SLV	3.50	-14249.40	-2254.55	30867.70	1615.39	4.61	20038.80	12.405
5	SLV	3.80	-13367.20	-2237.89	29071.40	1589.82	4.61	19908.10	12.522
7	SLV	3.20	-11246.80	1375.16	24692.10	199.64	4.61	19594.00	17.956
7	SLV	3.50	-10236.10	1444.18	22573.90	200.15	4.61	19444.20	15.631
7	SLV	3.80	-9343.79	1697.51	20687.30	199.64	4.61	19312.10	12.187
7	SLV	3.20	-11246.80	-1375.16	24692.10	199.64	4.61	19594.00	17.956
7	SLV	3.50	-10236.10	-1444.18	22573.90	200.15	4.61	19444.20	15.631
7	SLV	3.80	-9343.79	-1697.51	20687.30	199.64	4.61	19312.10	12.187
7	SLV	3.20	-15044.60	1375.16	32473.80	199.64	4.61	20156.60	23.614
7	SLV	3.50	-14034.60	1444.18	30431.70	200.15	4.61	20007.00	21.072

Relazione di calcolo

7	SLV	3.80	-13141.60	1697.51	28609.70	199.64	4.61	19874.70	16.854
7	SLV	3.20	-15044.60	-1375.16	32473.80	199.64	4.61	20156.60	23.614
7	SLV	3.50	-14034.60	-1444.18	30431.70	200.15	4.61	20007.00	21.072
7	SLV	3.80	-13141.60	-1697.51	28609.70	199.64	4.61	19874.70	16.854

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.05	36.856	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.03	57.856	3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.42	0.07	27.012
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.42	0.07	29.426																

Maschio n. 308 (ver. sismiche)

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
3.20	3.80	35.00	0.42		100	9.80			0.21	5.92	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.50	-23827.10	5.96	---	---	---	---	---	---	3842.90	>100
1	SLV							3.50	-23827.10	5.96	---	---	---	---	---	---	3842.90	>100
1	SLV							3.50	-27190.20	5.96	---	---	---	---	---	---	4332.66	>100
1	SLV							3.50	-27190.20	5.96	---	---	---	---	---	---	4332.66	>100
3	SLV							3.50	-24028.10	5.96	---	---	---	---	---	---	3872.53	>100
3	SLV							3.50	-24028.10	5.96	---	---	---	---	---	---	3872.53	>100
3	SLV							3.50	-26989.30	5.96	---	---	---	---	---	---	4303.76	>100
3	SLV							3.50	-26989.30	5.96	---	---	---	---	---	---	4303.76	>100
5	SLV							3.50	-24699.40	5.96	---	---	---	---	---	---	3971.18	>100
5	SLV							3.50	-24699.40	5.96	---	---	---	---	---	---	3971.18	>100
5	SLV							3.50	-26317.90	5.96	---	---	---	---	---	---	4206.88	>100
5	SLV							3.50	-26317.90	5.96	---	---	---	---	---	---	4206.88	>100
7	SLV							3.50	-25648.10	5.96	---	---	---	---	---	---	4109.69	>100
7	SLV							3.50	-25648.10	5.96	---	---	---	---	---	---	4109.69	>100
7	SLV							3.50	-25369.30	5.96	---	---	---	---	---	---	4069.09	>100
7	SLV							3.50	-25369.30	5.96	---	---	---	---	---	---	4069.09	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.20	-25051.60	3912.76	68041.40	3930.91	5.92	26733.60	6.801
1	SLV	3.50	-23827.10	2698.68	64999.80	3930.76	5.92	26552.20	6.755
1	SLV	3.80	-22607.80	1835.34	61942.00	3930.91	5.92	26371.50	6.709
1	SLV	3.20	-25051.60	-3912.76	68041.40	3930.91	5.92	26733.60	6.801
1	SLV	3.50	-23827.10	-2698.68	64999.80	3930.76	5.92	26552.20	6.755
1	SLV	3.80	-22607.80	-1835.34	61942.00	3930.91	5.92	26371.50	6.709
1	SLV	3.20	-28416.70	3912.76	76250.10	3930.91	5.92	27232.10	6.928
1	SLV	3.50	-27190.20	2698.68	73283.80	3930.76	5.92	27050.40	6.882
1	SLV	3.80	-25972.90	1835.34	70310.80	3930.91	5.92	26870.10	6.836
1	SLV	3.20	-28416.70	-3912.76	76250.10	3930.91	5.92	27232.10	6.928
1	SLV	3.50	-27190.20	-2698.68	73283.80	3930.76	5.92	27050.40	6.882
1	SLV	3.80	-25972.90	-1835.34	70310.80	3930.91	5.92	26870.10	6.836
3	SLV	3.20	-25254.10	285.71	68541.60	596.21	5.92	26763.60	44.890
3	SLV	3.50	-24028.10	172.43	65501.00	595.85	5.92	26581.90	44.612
3	SLV	3.80	-22810.30	172.24	62451.80	596.21	5.92	26401.50	44.282
3	SLV	3.20	-25254.10	-285.71	68541.60	596.21	5.92	26763.60	44.890
3	SLV	3.50	-24028.10	-172.43	65501.00	595.85	5.92	26581.90	44.612
3	SLV	3.80	-22810.30	-172.24	62451.80	596.21	5.92	26401.50	44.282
3	SLV	3.20	-28214.20	285.71	75762.40	596.21	5.92	27202.10	45.625
3	SLV	3.50	-26989.30	172.43	72795.00	595.85	5.92	27020.60	45.348
3	SLV	3.80	-25770.50	172.24	69813.50	596.21	5.92	26840.10	45.018
3	SLV	3.20	-28214.20	-285.71	75762.40	596.21	5.92	27202.10	45.625
3	SLV	3.50	-26989.30	-172.43	72795.00	595.85	5.92	27020.60	45.348
3	SLV	3.80	-25770.50	-172.24	69813.50	596.21	5.92	26840.10	45.018
5	SLV	3.20	-25922.30	6674.86	70186.60	6236.90	5.92	26862.60	4.307
5	SLV	3.50	-24699.40	4641.07	67169.60	6237.18	5.92	26681.40	4.278
5	SLV	3.80	-23478.50	3072.97	64128.60	6236.90	5.92	26500.50	4.249
5	SLV	3.20	-25922.30	-6674.86	70186.60	6236.90	5.92	26862.60	4.307
5	SLV	3.50	-24699.40	-4641.07	67169.60	6237.18	5.92	26681.40	4.278
5	SLV	3.80	-23478.50	-3072.97	64128.60	6236.90	5.92	26500.50	4.249
5	SLV	3.20	-27546.00	6674.86	74147.30	6236.90	5.92	27103.10	4.346

Relazione di calcolo

5	SLV	3.50	-26317.90	4641.07	71156.30	6237.18	5.92	26921.20	4.316
5	SLV	3.80	-25102.20	3072.97	68166.50	6236.90	5.92	26741.10	4.288
5	SLV	3.20	-27546.00	-6674.86	74147.30	6236.90	5.92	27103.10	4.346
5	SLV	3.50	-26317.90	-4641.07	71156.30	6237.18	5.92	26921.20	4.316
5	SLV	3.80	-25102.20	-3072.97	68166.50	6236.90	5.92	26741.10	4.288
7	SLV	3.20	-26871.10	5415.32	72507.20	4878.77	5.92	27003.10	5.535
7	SLV	3.50	-25648.10	3779.74	69512.50	4879.20	5.92	26821.90	5.497
7	SLV	3.80	-24427.30	2470.69	66494.40	4878.77	5.92	26641.10	5.461
7	SLV	3.20	-26871.10	-5415.32	72507.20	4878.77	5.92	27003.10	5.535
7	SLV	3.50	-25648.10	-3779.74	69512.50	4879.20	5.92	26821.90	5.497
7	SLV	3.80	-24427.30	-2470.69	66494.40	4878.77	5.92	26641.10	5.461
7	SLV	3.20	-26597.20	5415.32	71839.10	4878.77	5.92	26962.50	5.527
7	SLV	3.50	-25369.30	3779.74	68825.80	4879.20	5.92	26780.60	5.489
7	SLV	3.80	-24153.40	2470.69	65813.20	4878.77	5.92	26600.50	5.452
7	SLV	3.20	-26597.20	-5415.32	71839.10	4878.77	5.92	26962.50	5.527
7	SLV	3.50	-25369.30	-3779.74	68825.80	4879.20	5.92	26780.60	5.489
7	SLV	3.80	-24153.40	-2470.69	65813.20	4878.77	5.92	26600.50	5.452

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.10	20.140	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.08	23.975	3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.42	0.08	25.633
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.42	0.06	36.127																

Maschio n. 309 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{vk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
3.20	3.80	35.00	0.42		110	0.00	109	0.00	0.21	2.27	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
							109	9.80										
					126	0.00	109	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _y	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.50	-10915.90	5.96	---	---	---	---	---	---	1841.68	>100
1	SLV							3.50	-10915.90	5.96	---	---	---	---	---	---	1841.68	>100
1	SLV							3.50	-17832.60	5.96	---	---	---	---	---	---	2937.62	>100
1	SLV							3.50	-17832.60	5.96	---	---	---	---	---	---	2937.62	>100
3	SLV							3.50	-11211.50	5.96	---	---	---	---	---	---	1889.65	>100
3	SLV							3.50	-11211.50	5.96	---	---	---	---	---	---	1889.65	>100
3	SLV							3.50	-17537.00	5.96	---	---	---	---	---	---	2891.91	>100
3	SLV							3.50	-17537.00	5.96	---	---	---	---	---	---	2891.91	>100
5	SLV							3.50	-12888.40	5.96	---	---	---	---	---	---	2159.84	>100
5	SLV							3.50	-12888.40	5.96	---	---	---	---	---	---	2159.84	>100
5	SLV							3.50	-15860.10	5.96	---	---	---	---	---	---	2630.70	>100
5	SLV							3.50	-15860.10	5.96	---	---	---	---	---	---	2630.70	>100
7	SLV							3.50	-14874.70	5.96	---	---	---	---	---	---	2475.69	>100
7	SLV							3.50	-14874.70	5.96	---	---	---	---	---	---	2475.69	>100
7	SLV							3.50	-13873.80	5.96	---	---	---	---	---	---	2317.10	>100
7	SLV							3.50	-13873.80	5.96	---	---	---	---	---	---	2317.10	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _y	Mu	V _{gd}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	3.20	-11451.90	1392.74	32620.60	2903.86	5.92	24718.80	8.512
1	SLV	3.50	-10915.90	815.72	31150.70	2788.48	5.92	24639.40	8.836
1	SLV	3.80	-10382.80	893.97	29683.20	2903.86	5.92	24560.40	8.458
1	SLV	3.20	-11451.90	-1392.74	32620.60	2903.86	5.92	24718.80	8.512
1	SLV	3.50	-10915.90	-815.72	31150.70	2788.48	5.92	24639.40	8.836
1	SLV	3.80	-10382.80	-893.97	29683.20	2903.86	5.92	24560.40	8.458
1	SLV	3.20	-18237.00	1392.74	50742.90	2903.86	5.92	25724.00	8.859
1	SLV	3.50	-17832.60	815.72	49687.80	2788.48	5.92	25664.10	9.204
1	SLV	3.80	-17167.90	893.97	47946.80	2903.86	5.92	25565.60	8.804
1	SLV	3.20	-18237.00	-1392.74	50742.90	2903.86	5.92	25724.00	8.859
1	SLV	3.50	-17832.60	-815.72	49687.80	2788.48	5.92	25664.10	9.204
1	SLV	3.80	-17167.90	-893.97	47946.80	2903.86	5.92	25565.60	8.804
3	SLV	3.20	-11731.40	-41.82	33384.90	489.45	5.92	24760.20	50.588
3	SLV	3.50	-11211.50	103.26	31962.10	473.98	5.92	24683.20	52.076
3	SLV	3.80	-10662.30	-17.22	30453.30	489.45	5.92	24601.80	50.264
3	SLV	3.20	-11731.40	41.82	33384.90	489.45	5.92	24760.20	50.588

Relazione di calcolo

3	SLV	3.50	-11211.50	-103.26	31962.10	473.98	5.92	24683.20	52.076
3	SLV	3.80	-10662.30	17.22	30453.30	489.45	5.92	24601.80	50.264
3	SLV	3.20	-17957.50	-41.82	50014.00	489.45	5.92	25682.60	52.472
3	SLV	3.50	-17537.00	103.26	48914.60	473.98	5.92	25620.30	54.053
3	SLV	3.80	-16888.30	-17.22	47212.10	489.45	5.92	25524.20	52.149
3	SLV	3.20	-17957.50	41.82	50014.00	489.45	5.92	25682.60	52.472
3	SLV	3.50	-17537.00	-103.26	48914.60	473.98	5.92	25620.30	54.053
3	SLV	3.80	-16888.30	17.22	47212.10	489.45	5.92	25524.20	52.149
5	SLV	3.20	-13402.70	2593.56	37922.90	6017.67	5.92	25007.80	4.156
5	SLV	3.50	-12888.40	1325.28	36532.10	5784.60	5.92	24931.60	4.310
5	SLV	3.80	-12333.60	1650.15	35026.10	6017.67	5.92	24849.40	4.129
5	SLV	3.20	-13402.70	-2593.56	37922.90	6017.67	5.92	25007.80	4.156
5	SLV	3.50	-12888.40	-1325.28	36532.10	5784.60	5.92	24931.60	4.310
5	SLV	3.80	-12333.60	-1650.15	35026.10	6017.67	5.92	24849.40	4.129
5	SLV	3.20	-16286.20	2593.56	45624.20	6017.67	5.92	25435.00	4.227
5	SLV	3.50	-15860.10	1325.28	44496.40	5784.60	5.92	25371.90	4.386
5	SLV	3.80	-15217.00	1650.15	42787.50	6017.67	5.92	25276.60	4.200
5	SLV	3.20	-16286.20	-2593.56	45624.20	6017.67	5.92	25435.00	4.227
5	SLV	3.50	-15860.10	-1325.28	44496.40	5784.60	5.92	25371.90	4.386
5	SLV	3.80	-15217.00	-1650.15	42787.50	6017.67	5.92	25276.60	4.200
7	SLV	3.20	-15354.40	2188.29	43153.30	5293.35	5.92	25296.90	4.779
7	SLV	3.50	-14874.70	1049.58	41874.60	5090.26	5.92	25225.90	4.956
7	SLV	3.80	-14285.30	1387.13	40297.20	5293.35	5.92	25138.60	4.749
7	SLV	3.20	-15354.40	-2188.29	43153.30	5293.35	5.92	25296.90	4.779
7	SLV	3.50	-14874.70	-1049.58	41874.60	5090.26	5.92	25225.90	4.956
7	SLV	3.80	-14285.30	-1387.13	40297.20	5293.35	5.92	25138.60	4.749
7	SLV	3.20	-14334.50	2188.29	40429.20	5293.35	5.92	25145.90	4.750
7	SLV	3.50	-13873.80	1049.58	39192.00	5090.26	5.92	25077.60	4.927
7	SLV	3.80	-13265.40	1387.13	37551.90	5293.35	5.92	24987.50	4.721
7	SLV	3.20	-14334.50	-2188.29	40429.20	5293.35	5.92	25145.90	4.750
7	SLV	3.50	-13873.80	-1049.58	39192.00	5090.26	5.92	25077.60	4.927
7	SLV	3.80	-13265.40	-1387.13	37551.90	5293.35	5.92	24987.50	4.721

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.06	35.226	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.05	39.030	3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.42	0.05	40.099
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.42	0.04	45.840																

Maschio n. 311 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=8.38 <m> L=4.01 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.20	3.80	35.00	0.42		122	9.80			0.21	4.01	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.50	-11612.60	4.03	---	---	---	---	---	---	1917.59	>100
1	SLV							3.50	-11612.60	4.03	---	---	---	---	---	---	1917.59	>100
1	SLV							3.50	-13769.80	4.03	---	---	---	---	---	---	2248.56	>100
1	SLV							3.50	-13769.80	4.03	---	---	---	---	---	---	2248.56	>100
3	SLV							3.50	-12029.30	4.03	---	---	---	---	---	---	1982.14	>100
3	SLV							3.50	-12029.30	4.03	---	---	---	---	---	---	1982.14	>100
3	SLV							3.50	-13353.10	4.03	---	---	---	---	---	---	2185.25	>100
3	SLV							3.50	-13353.10	4.03	---	---	---	---	---	---	2185.25	>100
5	SLV							3.50	-11735.60	4.03	---	---	---	---	---	---	1936.68	>100
5	SLV							3.50	-11735.60	4.03	---	---	---	---	---	---	1936.68	>100
5	SLV							3.50	-13646.80	4.03	---	---	---	---	---	---	2229.90	>100
5	SLV							3.50	-13646.80	4.03	---	---	---	---	---	---	2229.90	>100
7	SLV							3.50	-12257.80	4.03	---	---	---	---	---	---	2017.40	>100
7	SLV							3.50	-12257.80	4.03	---	---	---	---	---	---	2017.40	>100
7	SLV							3.50	-13124.60	4.03	---	---	---	---	---	---	2150.40	>100
7	SLV							3.50	-13124.60	4.03	---	---	---	---	---	---	2150.40	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	3.20	-12374.10	1595.95	23319.00	1632.60	4.01	17427.60	10.675
1	SLV	3.50	-11612.60	1147.11	21970.10	1614.04	4.01	17314.80	10.728
1	SLV	3.80	-10718.70	1030.52	20372.30	1632.60	4.01	17182.40	10.525

Relazione di calcolo

1	SLV	3.20	-12374.10	-1595.95	23319.00	1632.60	4.01	17427.60	10.675
1	SLV	3.50	-11612.60	-1147.11	21970.10	1614.04	4.01	17314.80	10.728
1	SLV	3.80	-10718.70	-1030.52	20372.30	1632.60	4.01	17182.40	10.525
1	SLV	3.20	-14620.40	1595.95	27232.50	1632.60	4.01	17760.40	10.879
1	SLV	3.50	-13769.80	1147.11	25762.10	1614.04	4.01	17634.40	10.926
1	SLV	3.80	-12965.10	1030.52	24358.20	1632.60	4.01	17515.20	10.728
1	SLV	3.20	-14620.40	-1595.95	27232.50	1632.60	4.01	17760.40	10.879
1	SLV	3.50	-13769.80	-1147.11	25762.10	1614.04	4.01	17634.40	10.926
1	SLV	3.80	-12965.10	-1030.52	24358.20	1632.60	4.01	17515.20	10.728
3	SLV	3.20	-12845.50	-574.93	24148.40	628.17	4.01	17497.50	27.855
3	SLV	3.50	-12029.30	-212.12	22709.60	620.10	4.01	17376.60	28.022
3	SLV	3.80	-11190.20	174.55	21216.90	628.17	4.01	17252.30	27.464
3	SLV	3.20	-12845.50	574.93	24148.40	628.17	4.01	17497.50	27.855
3	SLV	3.50	-12029.30	212.12	22709.60	620.10	4.01	17376.60	28.022
3	SLV	3.80	-11190.20	-174.55	21216.90	628.17	4.01	17252.30	27.464
3	SLV	3.20	-14149.00	-574.93	26419.30	628.17	4.01	17690.60	28.162
3	SLV	3.50	-13353.10	-212.12	25036.70	620.10	4.01	17572.70	28.339
3	SLV	3.80	-12493.70	174.55	23529.80	628.17	4.01	17445.40	27.772
3	SLV	3.20	-14149.00	574.93	26419.30	628.17	4.01	17690.60	28.162
3	SLV	3.50	-13353.10	212.12	25036.70	620.10	4.01	17572.70	28.339
3	SLV	3.80	-12493.70	-174.55	23529.80	628.17	4.01	17445.40	27.772
5	SLV	3.20	-12445.30	3771.27	23444.60	3918.61	4.01	17438.20	4.450
5	SLV	3.50	-11735.60	2405.64	22188.80	3872.65	4.01	17333.10	4.476
5	SLV	3.80	-10790.00	1607.38	20500.20	3918.61	4.01	17193.00	4.388
5	SLV	3.20	-12445.30	-3771.27	23444.60	3918.61	4.01	17438.20	4.450
5	SLV	3.50	-11735.60	-2405.64	22188.80	3872.65	4.01	17333.10	4.476
5	SLV	3.80	-10790.00	-1607.38	20500.20	3918.61	4.01	17193.00	4.388
5	SLV	3.20	-14549.20	3771.27	27109.90	3918.61	4.01	17749.90	4.530
5	SLV	3.50	-13646.80	2405.64	25548.30	3872.65	4.01	17616.20	4.549
5	SLV	3.80	-12893.90	1607.38	24233.30	3918.61	4.01	17504.70	4.467
5	SLV	3.20	-14549.20	-3771.27	27109.90	3918.61	4.01	17749.90	4.530
5	SLV	3.50	-13646.80	-2405.64	25548.30	3872.65	4.01	17616.20	4.549
5	SLV	3.80	-12893.90	-1607.38	24233.30	3918.61	4.01	17504.70	4.467
7	SLV	3.20	-12977.80	3464.97	24380.40	3617.28	4.01	17517.10	4.843
7	SLV	3.50	-12257.80	2125.14	23113.70	3574.47	4.01	17410.40	4.871
7	SLV	3.80	-11322.40	1245.86	21453.10	3617.28	4.01	17271.80	4.775
7	SLV	3.20	-12977.80	-3464.97	24380.40	3617.28	4.01	17517.10	4.843
7	SLV	3.50	-12257.80	-2125.14	23113.70	3574.47	4.01	17410.40	4.871
7	SLV	3.80	-11322.40	-1245.86	21453.10	3617.28	4.01	17271.80	4.775
7	SLV	3.20	-14016.80	3464.97	26190.40	3617.28	4.01	17671.00	4.885
7	SLV	3.50	-13124.60	2125.14	24637.50	3574.47	4.01	17538.80	4.907
7	SLV	3.80	-12361.40	1245.86	23296.70	3617.28	4.01	17425.80	4.817
7	SLV	3.20	-14016.80	-3464.97	26190.40	3617.28	4.01	17671.00	4.885
7	SLV	3.50	-13124.60	-2125.14	24637.50	3574.47	4.01	17538.80	4.907
7	SLV	3.80	-12361.40	-1245.86	23296.70	3617.28	4.01	17425.80	4.817

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.07	27.881	3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.06	32.774	3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.42	0.08	25.268
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.42	0.07	30.103																

Maschio n. 312 (ver. sismiche)

Xg=16.50 <m> Yg=6.66 <m> L=7.46 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{yd0} SLU	f _{yd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.20	3.80	35.00	0.42				117	9.80	0.21	4.01	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _y	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.50	-14787.60	7.51	---	---	---	---	---	---	2487.99	>100
1	SLV							3.50	-14787.60	7.51	---	---	---	---	---	---	2487.99	>100
1	SLV							3.50	-17051.90	7.51	---	---	---	---	---	---	2851.33	>100
1	SLV							3.50	-17051.90	7.51	---	---	---	---	---	---	2851.33	>100
3	SLV							3.50	-15068.40	7.51	---	---	---	---	---	---	2533.30	>100
3	SLV							3.50	-15068.40	7.51	---	---	---	---	---	---	2533.30	>100
3	SLV							3.50	-16771.20	7.51	---	---	---	---	---	---	2806.53	>100
3	SLV							3.50	-16771.20	7.51	---	---	---	---	---	---	2806.53	>100
5	SLV							3.50	-15154.30	7.51	---	---	---	---	---	---	2547.15	>100
5	SLV							3.50	-15154.30	7.51	---	---	---	---	---	---	2547.15	>100
5	SLV							3.50	-16685.20	7.51	---	---	---	---	---	---	2792.80	>100

Relazione di calcolo

5	SLV						3.50	-16685.20	7.51	---	---	---	---	---	---	2792.80	>100
7	SLV						3.50	-15749.40	7.51	---	---	---	---	---	---	2642.89	>100
7	SLV						3.50	-15749.40	7.51	---	---	---	---	---	---	2642.89	>100
7	SLV						3.50	-16090.20	7.51	---	---	---	---	---	---	2697.57	>100
7	SLV						3.50	-16090.20	7.51	---	---	---	---	---	---	2697.57	>100

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.20	-14990.50	1485.36	53761.50	2249.05	7.46	31250.20	13.895
1	SLV	3.50	-14787.60	1900.86	53063.20	2196.64	7.46	31220.10	14.213
1	SLV	3.80	-14051.80	1822.91	50523.40	2264.78	7.46	31111.10	13.737
1	SLV	3.20	-14990.50	-1485.36	53761.50	2249.05	7.46	31250.20	13.895
1	SLV	3.50	-14787.60	-1900.86	53063.20	2196.64	7.46	31220.10	14.213
1	SLV	3.80	-14051.80	-1822.91	50523.40	2264.78	7.46	31111.10	13.737
1	SLV	3.20	-17106.20	1485.36	60996.80	2249.05	7.46	31563.60	14.034
1	SLV	3.50	-17051.90	1900.86	60812.30	2196.64	7.46	31555.60	14.365
1	SLV	3.80	-16318.20	1822.91	58312.10	2264.78	7.46	31446.90	13.885
1	SLV	3.20	-17106.20	-1485.36	60996.80	2249.05	7.46	31563.60	14.034
1	SLV	3.50	-17051.90	-1900.86	60812.30	2196.64	7.46	31555.60	14.365
1	SLV	3.80	-16318.20	-1822.91	58312.10	2264.78	7.46	31446.90	13.885
3	SLV	3.20	-15201.30	1129.58	54486.40	420.29	7.46	31281.40	48.236
3	SLV	3.50	-15068.40	1174.91	54029.40	414.36	7.46	31261.70	45.986
3	SLV	3.80	-14296.90	1045.64	51370.60	432.06	7.46	31147.40	49.129
3	SLV	3.20	-15201.30	-1129.58	54486.40	420.29	7.46	31281.40	48.236
3	SLV	3.50	-15068.40	-1174.91	54029.40	414.36	7.46	31261.70	45.986
3	SLV	3.80	-14296.90	-1045.64	51370.60	432.06	7.46	31147.40	49.129
3	SLV	3.20	-16895.40	1129.58	60279.80	420.29	7.46	31532.40	53.365
3	SLV	3.50	-16771.20	1174.91	59856.90	414.36	7.46	31514.00	50.946
3	SLV	3.80	-16073.00	1045.64	57474.50	432.06	7.46	31410.60	54.966
3	SLV	3.20	-16895.40	-1129.58	60279.80	420.29	7.46	31532.40	53.365
3	SLV	3.50	-16771.20	-1174.91	59856.90	414.36	7.46	31514.00	50.946
3	SLV	3.80	-16073.00	-1045.64	57474.50	432.06	7.46	31410.60	54.966
5	SLV	3.20	-15411.30	985.20	55207.40	3448.34	7.46	31312.50	9.080
5	SLV	3.50	-15154.30	1671.28	54324.90	3362.13	7.46	31274.50	9.302
5	SLV	3.80	-14473.20	1725.75	51979.30	3459.06	7.46	31173.60	9.012
5	SLV	3.20	-15411.30	-985.20	55207.40	3448.34	7.46	31312.50	9.080
5	SLV	3.50	-15154.30	-1671.28	54324.90	3362.13	7.46	31274.50	9.302
5	SLV	3.80	-14473.20	-1725.75	51979.30	3459.06	7.46	31173.60	9.012
5	SLV	3.20	-16685.40	985.20	59564.80	3448.34	7.46	31501.30	9.135
5	SLV	3.50	-16685.20	1671.28	59564.10	3362.13	7.46	31501.30	9.369
5	SLV	3.80	-15896.70	1725.75	56871.30	3459.06	7.46	31384.40	9.073
5	SLV	3.20	-16685.40	-985.20	59564.80	3448.34	7.46	31501.30	9.135
5	SLV	3.50	-16685.20	-1671.28	59564.10	3362.13	7.46	31501.30	9.369
5	SLV	3.80	-15896.70	-1725.75	56871.30	3459.06	7.46	31384.40	9.073
7	SLV	3.20	-15982.70	200.72	57165.60	2647.53	7.46	31397.20	11.859
7	SLV	3.50	-15749.40	748.55	56366.80	2578.83	7.46	31362.60	12.162
7	SLV	3.80	-15079.60	865.18	54068.00	2650.01	7.46	31263.40	11.797
7	SLV	3.20	-15982.70	-200.72	57165.60	2647.53	7.46	31397.20	11.859
7	SLV	3.50	-15749.40	-748.55	56366.80	2578.83	7.46	31362.60	12.162
7	SLV	3.80	-15079.60	-865.18	54068.00	2650.01	7.46	31263.40	11.797
7	SLV	3.20	-16114.00	200.72	57614.40	2647.53	7.46	31416.60	11.866
7	SLV	3.50	-16090.20	748.55	57533.00	2578.83	7.46	31413.10	12.181
7	SLV	3.80	-15290.30	865.18	54792.20	2650.01	7.46	31294.60	11.809
7	SLV	3.20	-16114.00	-200.72	57614.40	2647.53	7.46	31416.60	11.866
7	SLV	3.50	-16090.20	-748.55	57533.00	2578.83	7.46	31413.10	12.181
7	SLV	3.80	-15290.30	-865.18	54792.20	2650.01	7.46	31294.60	11.809

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	2	SLD	0.00	0.42	0.05	40.072
3.20	3.80	8	SLD	0.00	0.42	0.02	>100

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	4	SLD	0.00	0.42	0.04	52.268

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.20	3.80	6	SLD	0.00	0.42	0.04	51.465

Maschio n. 401 (ver. sismiche)

Xg=1.04 <m> Yg=0.46 <m> L=1.58 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{VEK} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-3176.65	-48.88	---	---	---	---	---	---	534.22	10.929
								4.59	-3088.61	-12.22	---	---	---	---	---	---	519.99	42.552
1	SLV							3.80	-3176.65	-48.88	---	---	---	---	---	---	534.22	10.929
								4.59	-3088.61	-12.22	---	---	---	---	---	---	519.99	42.552
1	SLV							3.80	-4860.96	-48.88	---	---	---	---	---	---	799.86	16.364
								4.59	-4222.92	-12.22	---	---	---	---	---	---	700.66	57.337
1	SLV							3.80	-4860.96	-48.88	---	---	---	---	---	---	799.86	16.364
								4.59	-4222.92	-12.22	---	---	---	---	---	---	700.66	57.337
3	SLV							3.80	-3825.51	-48.88	---	---	---	---	---	---	638.00	13.052
								4.59	-3572.54	-12.22	---	---	---	---	---	---	597.75	48.915
3	SLV							3.80	-3825.51	-48.88	---	---	---	---	---	---	638.00	13.052
								4.59	-3572.54	-12.22	---	---	---	---	---	---	597.75	48.915
3	SLV							3.80	-4212.10	-48.88	---	---	---	---	---	---	698.97	14.300
								4.59	-3738.98	-12.22	---	---	---	---	---	---	624.26	51.085
3	SLV							3.80	-4212.10	-48.88	---	---	---	---	---	---	698.97	14.300
								4.59	-3738.98	-12.22	---	---	---	---	---	---	624.26	51.085
5	SLV							3.80	-2782.05	-48.88	---	---	---	---	---	---	470.22	9.620
								4.59	-2751.65	-12.22	---	---	---	---	---	---	465.26	38.073
5	SLV							3.80	-2782.05	-48.88	---	---	---	---	---	---	470.22	9.620
								4.59	-2751.65	-12.22	---	---	---	---	---	---	465.26	38.073
5	SLV							3.80	-5255.56	-48.88	---	---	---	---	---	---	860.33	17.601
								4.59	-4559.88	-12.22	---	---	---	---	---	---	753.27	61.642
5	SLV							3.80	-5255.56	-48.88	---	---	---	---	---	---	860.33	17.601
								4.59	-4559.88	-12.22	---	---	---	---	---	---	753.27	61.642
7	SLV							3.80	-3092.69	-48.88	---	---	---	---	---	---	520.65	10.652
								4.59	-2946.76	-12.22	---	---	---	---	---	---	497.01	40.672
7	SLV							3.80	-3092.69	-48.88	---	---	---	---	---	---	520.65	10.652
								4.59	-2946.76	-12.22	---	---	---	---	---	---	497.01	40.672
7	SLV							3.80	-4944.93	-48.88	---	---	---	---	---	---	812.78	16.628
								4.59	-4364.77	-12.22	---	---	---	---	---	---	722.87	59.154
7	SLV							3.80	-4944.93	-48.88	---	---	---	---	---	---	812.78	16.628
								4.59	-4364.77	-12.22	---	---	---	---	---	---	722.87	59.154

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-3176.65	565.26	2419.23	931.08	1.58	6634.50	4.280
1	SLV	4.59	-3088.61	36.79	2354.83	835.26	1.58	6621.46	7.927
1	SLV	5.39	-2935.86	313.28	2242.73	722.71	1.58	6598.83	7.159
1	SLV	3.80	-3176.65	-565.26	2419.23	931.08	1.58	6634.50	4.280
1	SLV	4.59	-3088.61	-36.79	2354.83	835.26	1.58	6621.46	7.927
1	SLV	5.39	-2935.86	-313.28	2242.73	722.71	1.58	6598.83	7.159
1	SLV	3.80	-4860.96	565.26	3622.22	931.08	1.58	6884.03	6.408
1	SLV	4.59	-4222.92	36.79	3173.01	835.26	1.58	6789.51	8.129
1	SLV	5.39	-3641.54	313.28	2756.79	722.71	1.58	6703.38	8.800
1	SLV	3.80	-4860.96	-565.26	3622.22	931.08	1.58	6884.03	6.408
1	SLV	4.59	-4222.92	-36.79	3173.01	835.26	1.58	6789.51	8.129
1	SLV	5.39	-3641.54	-313.28	2756.79	722.71	1.58	6703.38	8.800
3	SLV	3.80	-3825.51	362.03	2889.21	612.07	1.58	6730.63	7.981
3	SLV	4.59	-3572.54	2.15	2706.96	499.64	1.58	6693.15	13.396
3	SLV	5.39	-3254.28	236.36	2475.89	365.50	1.58	6646.00	10.475
3	SLV	3.80	-3825.51	-362.03	2889.21	612.07	1.58	6730.63	7.981
3	SLV	4.59	-3572.54	-2.15	2706.96	499.64	1.58	6693.15	13.396
3	SLV	5.39	-3254.28	-236.36	2475.89	365.50	1.58	6646.00	10.475
3	SLV	3.80	-4212.10	362.03	3165.32	612.07	1.58	6787.90	8.743
3	SLV	4.59	-3738.98	2.15	2827.01	499.64	1.58	6717.81	13.445
3	SLV	5.39	-3323.12	236.36	2526.04	365.50	1.58	6656.20	10.687
3	SLV	3.80	-4212.10	-362.03	3165.32	612.07	1.58	6787.90	8.743
3	SLV	4.59	-3738.98	-2.15	2827.01	499.64	1.58	6717.81	13.445
3	SLV	5.39	-3323.12	-236.36	2526.04	365.50	1.58	6656.20	10.687
5	SLV	3.80	-2782.05	477.81	2129.41	763.16	1.58	6576.04	4.457
5	SLV	4.59	-2751.65	63.58	2106.95	759.59	1.58	6571.54	8.651
5	SLV	5.39	-2699.91	210.65	2068.69	758.58	1.58	6563.87	8.653
5	SLV	3.80	-2782.05	-477.81	2129.41	763.16	1.58	6576.04	4.457
5	SLV	4.59	-2751.65	-63.58	2106.95	759.59	1.58	6571.54	8.651
5	SLV	5.39	-2699.91	-210.65	2068.69	758.58	1.58	6563.87	8.653
5	SLV	3.80	-5255.56	477.81	3896.07	763.16	1.58	6942.49	8.154
5	SLV	4.59	-4559.88	63.58	3411.23	759.59	1.58	6839.43	9.004
5	SLV	5.39	-3877.49	210.65	2926.51	758.58	1.58	6738.33	8.883
5	SLV	3.80	-5255.56	-477.81	3896.07	763.16	1.58	6942.49	8.154
5	SLV	4.59	-4559.88	-63.58	3411.23	759.59	1.58	6839.43	9.004
5	SLV	5.39	-3877.49	-210.65	2926.51	758.58	1.58	6738.33	8.883
7	SLV	3.80	-3092.69	199.62	2357.82	300.21	1.58	6622.06	11.812
7	SLV	4.59	-2946.76	51.89	2250.75	359.12	1.58	6600.45	18.379
7	SLV	5.39	-2816.08	45.76	2154.52	432.12	1.58	6581.09	15.230
7	SLV	3.80	-3092.69	-199.62	2357.82	300.21	1.58	6622.06	11.812

Relazione di calcolo

7	SLV	4.59	-2946.76	-51.89	2250.75	359.12	1.58	6600.45	18.379
7	SLV	5.39	-2816.08	-45.76	2154.52	432.12	1.58	6581.09	15.230
7	SLV	3.80	-4944.93	199.62	3680.74	300.21	1.58	6896.47	18.439
7	SLV	4.59	-4364.77	51.89	3273.56	359.12	1.58	6810.52	18.964
7	SLV	5.39	-3761.31	45.76	2843.08	432.12	1.58	6721.12	15.554
7	SLV	3.80	-4944.93	-199.62	3680.74	300.21	1.58	6896.47	18.439
7	SLV	4.59	-4364.77	-51.89	3273.56	359.12	1.58	6810.52	18.964
7	SLV	5.39	-3761.31	-45.76	2843.08	432.12	1.58	6721.12	15.554

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.05	38.693	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.59	0.03	78.221	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	32.518
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.04	47.151																

Maschio n. 402 (ver. sismiche)

Xg=3.04 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{VKO} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-2541.53	-24.67	---	---	---	---	---	---	417.25	16.912
								4.59	-2317.84	-6.17	---	---	---	---	---	---	382.73	62.053
1	SLV							3.80	-2541.53	-24.67	---	---	---	---	---	---	417.25	16.912
								4.59	-2317.84	-6.17	---	---	---	---	---	---	382.73	62.053
1	SLV							3.80	-3019.65	-24.67	---	---	---	---	---	---	489.59	19.844
								4.59	-2795.95	-6.17	---	---	---	---	---	---	455.99	73.930
1	SLV							3.80	-3019.65	-24.67	---	---	---	---	---	---	489.59	19.844
								4.59	-2795.95	-6.17	---	---	---	---	---	---	455.99	73.930
3	SLV							3.80	-2758.76	-24.67	---	---	---	---	---	---	450.36	18.254
								4.59	-2535.06	-6.17	---	---	---	---	---	---	416.26	67.488
3	SLV							3.80	-2758.76	-24.67	---	---	---	---	---	---	450.36	18.254
								4.59	-2535.06	-6.17	---	---	---	---	---	---	416.26	67.488
3	SLV							3.80	-2802.42	-24.67	---	---	---	---	---	---	456.96	18.522
								4.59	-2578.73	-6.17	---	---	---	---	---	---	422.95	68.573
3	SLV							3.80	-2802.42	-24.67	---	---	---	---	---	---	456.96	18.522
								4.59	-2578.73	-6.17	---	---	---	---	---	---	422.95	68.573
5	SLV							3.80	-2379.41	-24.67	---	---	---	---	---	---	392.28	15.900
								4.59	-2155.72	-6.17	---	---	---	---	---	---	357.45	57.954
5	SLV							3.80	-2379.41	-24.67	---	---	---	---	---	---	392.28	15.900
								4.59	-2155.72	-6.17	---	---	---	---	---	---	357.45	57.954
5	SLV							3.80	-3181.76	-24.67	---	---	---	---	---	---	513.68	20.821
								4.59	-2958.07	-6.17	---	---	---	---	---	---	480.38	77.885
5	SLV							3.80	-3181.76	-24.67	---	---	---	---	---	---	513.68	20.821
								4.59	-2958.07	-6.17	---	---	---	---	---	---	480.38	77.885
7	SLV							3.80	-2457.68	-24.67	---	---	---	---	---	---	404.36	16.390
								4.59	-2233.99	-6.17	---	---	---	---	---	---	369.69	59.937
7	SLV							3.80	-2457.68	-24.67	---	---	---	---	---	---	404.36	16.390
								4.59	-2233.99	-6.17	---	---	---	---	---	---	369.69	59.937
7	SLV							3.80	-3103.50	-24.67	---	---	---	---	---	---	502.08	20.351
								4.59	-2879.80	-6.17	---	---	---	---	---	---	468.63	75.980
7	SLV							3.80	-3103.50	-24.67	---	---	---	---	---	---	502.08	20.351
								4.59	-2879.80	-6.17	---	---	---	---	---	---	468.63	75.980

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-2541.53	219.06	953.71	216.02	0.80	3487.63	4.354
1	SLV	4.59	-2317.84	0.00	874.82	210.03	0.80	3454.50	16.448
1	SLV	5.39	-2107.78	115.20	799.85	203.67	0.80	3423.38	6.943
1	SLV	3.80	-2541.53	-219.06	953.71	216.02	0.80	3487.63	4.354
1	SLV	4.59	-2317.84	-0.00	874.82	210.03	0.80	3454.50	16.448
1	SLV	5.39	-2107.78	-115.20	799.85	203.67	0.80	3423.38	6.943
1	SLV	3.80	-3019.65	219.06	1119.07	216.02	0.80	3558.47	5.108
1	SLV	4.59	-2795.95	0.00	1042.26	210.03	0.80	3525.33	16.785
1	SLV	5.39	-2585.89	115.20	969.24	203.67	0.80	3494.21	8.413
1	SLV	3.80	-3019.65	-219.06	1119.07	216.02	0.80	3558.47	5.108
1	SLV	4.59	-2795.95	-0.00	1042.26	210.03	0.80	3525.33	16.785

Relazione di calcolo

1	SLV	5.39	-2585.89	-115.20	969.24	203.67	0.80	3494.21	8.413
3	SLV	3.80	-2758.76	186.43	1029.39	182.21	0.80	3519.82	5.522
3	SLV	4.59	-2535.06	0.00	951.44	176.65	0.80	3486.68	19.738
3	SLV	5.39	-2325.00	94.48	877.36	170.70	0.80	3455.56	9.286
3	SLV	3.80	-2758.76	-186.43	1029.39	182.21	0.80	3519.82	5.522
3	SLV	4.59	-2535.06	-0.00	951.44	176.65	0.80	3486.68	19.738
3	SLV	5.39	-2325.00	-94.48	877.36	170.70	0.80	3455.56	9.286
3	SLV	3.80	-2802.42	186.43	1044.49	182.21	0.80	3526.29	5.603
3	SLV	4.59	-2578.73	0.00	966.74	176.65	0.80	3493.15	19.775
3	SLV	5.39	-2368.67	94.48	892.83	170.70	0.80	3462.03	9.450
3	SLV	3.80	-2802.42	-186.43	1044.49	182.21	0.80	3526.29	5.603
3	SLV	4.59	-2578.73	-0.00	966.74	176.65	0.80	3493.15	19.775
3	SLV	5.39	-2368.67	-94.48	892.83	170.70	0.80	3462.03	9.450
5	SLV	3.80	-2379.41	115.22	896.63	116.09	0.80	3463.62	7.782
5	SLV	4.59	-2155.72	0.00	817.03	113.63	0.80	3430.48	30.189
5	SLV	5.39	-1945.66	65.99	741.40	111.10	0.80	3399.36	11.235
5	SLV	3.80	-2379.41	-115.22	896.63	116.09	0.80	3463.62	7.782
5	SLV	4.59	-2155.72	-0.00	817.03	113.63	0.80	3430.48	30.189
5	SLV	5.39	-1945.66	-65.99	741.40	111.10	0.80	3399.36	11.235
5	SLV	3.80	-3181.76	115.22	1174.12	116.09	0.80	3582.48	10.190
5	SLV	4.59	-2958.07	0.00	1098.02	113.63	0.80	3549.34	31.235
5	SLV	5.39	-2748.01	65.99	1025.67	111.10	0.80	3518.22	15.542
5	SLV	3.80	-3181.76	-115.22	1174.12	116.09	0.80	3582.48	10.190
5	SLV	4.59	-2958.07	-0.00	1098.02	113.63	0.80	3549.34	31.235
5	SLV	5.39	-2748.01	-65.99	1025.67	111.10	0.80	3518.22	15.542
7	SLV	3.80	-2457.68	-6.42	924.25	3.38	0.80	3475.21	>100
7	SLV	4.59	-2233.99	0.00	845.00	2.37	0.80	3442.07	>100
7	SLV	5.39	-2023.93	3.09	769.68	1.22	0.80	3410.95	>100
7	SLV	3.80	-2457.68	6.42	924.25	3.38	0.80	3475.21	>100
7	SLV	4.59	-2233.99	-0.00	845.00	2.37	0.80	3442.07	>100
7	SLV	5.39	-2023.93	-3.09	769.68	1.22	0.80	3410.95	>100
7	SLV	3.80	-3103.50	-6.42	1147.61	3.38	0.80	3570.89	>100
7	SLV	4.59	-2879.80	0.00	1071.16	2.37	0.80	3537.75	>100
7	SLV	5.39	-2669.74	3.09	998.49	1.22	0.80	3506.63	>100
7	SLV	3.80	-3103.50	6.42	1147.61	3.38	0.80	3570.89	>100
7	SLV	4.59	-2879.80	-0.00	1071.16	2.37	0.80	3537.75	>100
7	SLV	5.39	-2669.74	-3.09	998.49	1.22	0.80	3506.63	>100

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle \text{cm} \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.02	1.59	0.16	12.825	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.06	32.474	3.80	5.39	6	SLD	0.04	1.59	0.23	8.566
3.80	5.39	8	SLD	0.03	1.59	0.20	9.861																

Maschio n. 403 (ver. sismiche)

Xg=4.63 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	f _{vk0}	f _{vd0 SLV}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{dx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-2558.71	-24.67	---	---	---	---	---	---	419.88	17.019
								4.59	-2335.01	-6.17	---	---	---	---	---	---	385.40	62.485
1	SLV							3.80	-2558.71	-24.67	---	---	---	---	---	---	419.88	17.019
								4.59	-2335.01	-6.17	---	---	---	---	---	---	385.40	62.485
1	SLV							3.80	-3192.40	-24.67	---	---	---	---	---	---	515.25	20.884
								4.59	-2968.71	-6.17	---	---	---	---	---	---	481.98	78.143
1	SLV							3.80	-3192.40	-24.67	---	---	---	---	---	---	515.25	20.884
								4.59	-2968.71	-6.17	---	---	---	---	---	---	481.98	78.143
3	SLV							3.80	-2721.93	-24.67	---	---	---	---	---	---	444.77	18.028
								4.59	-2498.24	-6.17	---	---	---	---	---	---	410.60	66.571
3	SLV							3.80	-2721.93	-24.67	---	---	---	---	---	---	444.77	18.028
								4.59	-2498.24	-6.17	---	---	---	---	---	---	410.60	66.571
3	SLV							3.80	-3029.18	-24.67	---	---	---	---	---	---	491.01	19.902
								4.59	-2805.48	-6.17	---	---	---	---	---	---	457.43	74.163
3	SLV							3.80	-3029.18	-24.67	---	---	---	---	---	---	491.01	19.902
								4.59	-2805.48	-6.17	---	---	---	---	---	---	457.43	74.163
5	SLV							3.80	-2532.95	-24.67	---	---	---	---	---	---	415.93	16.859
								4.59	-2309.25	-6.17	---	---	---	---	---	---	381.40	61.837
5	SLV							3.80	-2532.95	-24.67	---	---	---	---	---	---	415.93	16.859

Relazione di calcolo

								4.59	-2309.25	-6.17	---	---	---	---	---	---	381.40	61.837
5	SLV							3.80	-3218.16	-24.67	---	---	---	---	---	---	519.06	21.039
								4.59	-2994.47	-6.17	---	---	---	---	---	---	485.83	78.768
5	SLV							3.80	-3218.16	-24.67	---	---	---	---	---	---	519.06	21.039
								4.59	-2994.47	-6.17	---	---	---	---	---	---	485.83	78.768
7	SLV							3.80	-2674.09	-24.67	---	---	---	---	---	---	437.50	17.733
								4.59	-2450.40	-6.17	---	---	---	---	---	---	403.24	65.377
7	SLV							3.80	-2674.09	-24.67	---	---	---	---	---	---	437.50	17.733
								4.59	-2450.40	-6.17	---	---	---	---	---	---	403.24	65.377
7	SLV							3.80	-3077.02	-24.67	---	---	---	---	---	---	498.14	20.191
								4.59	-2853.32	-6.17	---	---	---	---	---	---	464.65	75.334
7	SLV							3.80	-3077.02	-24.67	---	---	---	---	---	---	498.14	20.191
								4.59	-2853.32	-6.17	---	---	---	---	---	---	464.65	75.334

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-2558.71	267.52	959.73	261.53	0.80	3490.18	3.588
1	SLV	4.59	-2335.01	34.84	880.91	254.30	0.80	3457.04	13.595
1	SLV	5.39	-2124.96	136.87	806.01	247.55	0.80	3425.92	5.889
1	SLV	3.80	-2558.71	-267.52	959.73	261.53	0.80	3490.18	3.588
1	SLV	4.59	-2335.01	-34.84	880.91	254.30	0.80	3457.04	13.595
1	SLV	5.39	-2124.96	-136.87	806.01	247.55	0.80	3425.92	5.889
1	SLV	3.80	-3192.40	267.52	1177.72	261.53	0.80	3584.06	4.402
1	SLV	4.59	-2968.71	34.84	1101.66	254.30	0.80	3550.92	13.964
1	SLV	5.39	-2758.65	136.87	1029.35	247.55	0.80	3519.80	7.521
1	SLV	3.80	-3192.40	-267.52	1177.72	261.53	0.80	3584.06	4.402
1	SLV	4.59	-2968.71	-34.84	1101.66	254.30	0.80	3550.92	13.964
1	SLV	5.39	-2758.65	-136.87	1029.35	247.55	0.80	3519.80	7.521
3	SLV	3.80	-2721.93	222.96	1016.62	218.09	0.80	3514.36	4.560
3	SLV	4.59	-2498.24	28.91	938.52	211.94	0.80	3481.22	16.425
3	SLV	5.39	-2288.18	113.90	864.29	206.22	0.80	3450.10	7.588
3	SLV	3.80	-2721.93	-222.96	1016.62	218.09	0.80	3514.36	4.560
3	SLV	4.59	-2498.24	-28.91	938.52	211.94	0.80	3481.22	16.425
3	SLV	5.39	-2288.18	-113.90	864.29	206.22	0.80	3450.10	7.588
3	SLV	3.80	-3029.18	222.96	1122.32	218.09	0.80	3559.88	5.034
3	SLV	4.59	-2805.48	28.91	1045.55	211.94	0.80	3526.74	16.640
3	SLV	5.39	-2595.43	113.90	972.57	206.22	0.80	3495.62	8.539
3	SLV	3.80	-3029.18	-222.96	1122.32	218.09	0.80	3559.88	5.034
3	SLV	4.59	-2805.48	-28.91	1045.55	211.94	0.80	3526.74	16.640
3	SLV	5.39	-2595.43	-113.90	972.57	206.22	0.80	3495.62	8.539
5	SLV	3.80	-2532.95	147.84	950.70	144.34	0.80	3486.36	6.431
5	SLV	4.59	-2309.25	19.46	871.77	140.53	0.80	3453.22	24.572
5	SLV	5.39	-2099.20	75.88	796.77	136.96	0.80	3422.10	10.500
5	SLV	3.80	-2532.95	-147.84	950.70	144.34	0.80	3486.36	6.431
5	SLV	4.59	-2309.25	-19.46	871.77	140.53	0.80	3453.22	24.572
5	SLV	5.39	-2099.20	-75.88	796.77	136.96	0.80	3422.10	10.500
5	SLV	3.80	-3218.16	147.84	1186.41	144.34	0.80	3587.87	8.025
5	SLV	4.59	-2994.47	19.46	1110.47	140.53	0.80	3554.73	25.295
5	SLV	5.39	-2784.41	75.88	1038.27	136.96	0.80	3523.61	13.682
5	SLV	3.80	-3218.16	-147.84	1186.41	144.34	0.80	3587.87	8.025
5	SLV	4.59	-2994.47	-19.46	1110.47	140.53	0.80	3554.73	25.295
5	SLV	5.39	-2784.41	-75.88	1038.27	136.96	0.80	3523.61	13.682
7	SLV	3.80	-2674.09	0.69	1000.00	0.45	0.80	3507.27	>100
7	SLV	4.59	-2450.40	0.34	921.69	0.66	0.80	3474.13	>100
7	SLV	5.39	-2240.34	0.65	847.26	0.83	0.80	3443.01	>100
7	SLV	3.80	-2674.09	-0.69	1000.00	0.45	0.80	3507.27	>100
7	SLV	4.59	-2450.40	-0.34	921.69	0.66	0.80	3474.13	>100
7	SLV	5.39	-2240.34	-0.65	847.26	0.83	0.80	3443.01	>100
7	SLV	3.80	-3077.02	0.69	1138.61	0.45	0.80	3566.96	>100
7	SLV	4.59	-2853.32	0.34	1062.05	0.66	0.80	3533.82	>100
7	SLV	5.39	-2643.27	0.65	989.27	0.83	0.80	3502.70	>100
7	SLV	3.80	-3077.02	-0.69	1138.61	0.45	0.80	3566.96	>100
7	SLV	4.59	-2853.32	-0.34	1062.05	0.66	0.80	3533.82	>100
7	SLV	5.39	-2643.27	-0.65	989.27	0.83	0.80	3502.70	>100

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.03	1.59	0.18	11.002
3.80	5.39	8	SLD	0.05	1.59	0.28	7.038

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	4	SLD	0.02	1.59	0.12	16.724

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	6	SLD	0.05	1.59	0.30	6.602

Maschio n. 404 (ver. sismiche)

Xg=6.24 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-1816.12	-24.67	---	---	---	---	---	---	303.77	12.312
								4.59	-1592.42	-6.17	---	---	---	---	---	---	267.87	43.430
1	SLV							3.80	-1816.12	-24.67	---	---	---	---	---	---	303.77	12.312
								4.59	-1592.42	-6.17	---	---	---	---	---	---	267.87	43.430
1	SLV							3.80	-2494.52	-24.67	---	---	---	---	---	---	410.03	16.620
								4.59	-2270.83	-6.17	---	---	---	---	---	---	375.43	60.868
1	SLV							3.80	-2494.52	-24.67	---	---	---	---	---	---	410.03	16.620
								4.59	-2270.83	-6.17	---	---	---	---	---	---	375.43	60.868
3	SLV							3.80	-1969.04	-24.67	---	---	---	---	---	---	328.06	13.297
								4.59	-1745.35	-6.17	---	---	---	---	---	---	292.46	47.416
3	SLV							3.80	-1969.04	-24.67	---	---	---	---	---	---	328.06	13.297
								4.59	-1745.35	-6.17	---	---	---	---	---	---	292.46	47.416
3	SLV							3.80	-2341.60	-24.67	---	---	---	---	---	---	386.42	15.663
								4.59	-2117.90	-6.17	---	---	---	---	---	---	351.52	56.993
3	SLV							3.80	-2341.60	-24.67	---	---	---	---	---	---	386.42	15.663
								4.59	-2117.90	-6.17	---	---	---	---	---	---	351.52	56.993
5	SLV							3.80	-1821.62	-24.67	---	---	---	---	---	---	304.65	12.348
								4.59	-1597.93	-6.17	---	---	---	---	---	---	268.76	43.574
5	SLV							3.80	-1821.62	-24.67	---	---	---	---	---	---	304.65	12.348
								4.59	-1597.93	-6.17	---	---	---	---	---	---	268.76	43.574
5	SLV							3.80	-2489.02	-24.67	---	---	---	---	---	---	409.19	16.585
								4.59	-2265.32	-6.17	---	---	---	---	---	---	374.57	60.729
5	SLV							3.80	-2489.02	-24.67	---	---	---	---	---	---	409.19	16.585
								4.59	-2265.32	-6.17	---	---	---	---	---	---	374.57	60.729
7	SLV							3.80	-1979.27	-24.67	---	---	---	---	---	---	329.68	13.363
								4.59	-1755.57	-6.17	---	---	---	---	---	---	294.09	47.682
7	SLV							3.80	-1979.27	-24.67	---	---	---	---	---	---	329.68	13.363
								4.59	-1755.57	-6.17	---	---	---	---	---	---	294.09	47.682
7	SLV							3.80	-2331.37	-24.67	---	---	---	---	---	---	384.83	15.598
								4.59	-2107.68	-6.17	---	---	---	---	---	---	349.92	56.733
7	SLV							3.80	-2331.37	-24.67	---	---	---	---	---	---	384.83	15.598
								4.59	-2107.68	-6.17	---	---	---	---	---	---	349.92	56.733

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-1816.12	307.01	694.33	293.61	0.69	2963.48	2.262
1	SLV	4.59	-1592.42	0.00	612.27	286.65	0.80	3347.03	11.677
1	SLV	5.39	-1382.36	149.01	534.34	280.35	0.80	3315.91	3.586
1	SLV	3.80	-1816.12	-307.01	694.33	293.61	0.69	2963.48	2.262
1	SLV	4.59	-1592.42	-0.00	612.27	286.65	0.80	3347.03	11.677
1	SLV	5.39	-1382.36	-149.01	534.34	280.35	0.80	3315.91	3.586
1	SLV	3.80	-2494.52	307.01	937.22	293.61	0.80	3480.67	3.053
1	SLV	4.59	-2270.83	0.00	858.12	286.65	0.80	3447.53	12.027
1	SLV	5.39	-2060.77	149.01	782.96	280.35	0.80	3416.41	5.254
1	SLV	3.80	-2494.52	-307.01	937.22	293.61	0.80	3480.67	3.053
1	SLV	4.59	-2270.83	-0.00	858.12	286.65	0.80	3447.53	12.027
1	SLV	5.39	-2060.77	-149.01	782.96	280.35	0.80	3416.41	5.254
3	SLV	3.80	-1969.04	238.28	749.86	228.57	0.80	3402.82	3.147
3	SLV	4.59	-1745.35	0.00	668.48	222.57	0.80	3369.68	15.140
3	SLV	5.39	-1535.29	115.70	591.16	217.14	0.80	3338.56	5.109
3	SLV	3.80	-1969.04	-238.28	749.86	228.57	0.80	3402.82	3.147
3	SLV	4.59	-1745.35	-0.00	668.48	222.57	0.80	3369.68	15.140
3	SLV	5.39	-1535.29	-115.70	591.16	217.14	0.80	3338.56	5.109
3	SLV	3.80	-2341.60	238.28	883.25	228.57	0.80	3458.02	3.707
3	SLV	4.59	-2117.90	0.00	803.48	222.57	0.80	3424.88	15.388
3	SLV	5.39	-1907.85	115.70	727.69	217.14	0.80	3393.76	6.290
3	SLV	3.80	-2341.60	-238.28	883.25	228.57	0.80	3458.02	3.707
3	SLV	4.59	-2117.90	-0.00	803.48	222.57	0.80	3424.88	15.388
3	SLV	5.39	-1907.85	-115.70	727.69	217.14	0.80	3393.76	6.290
5	SLV	3.80	-1821.62	196.36	696.34	186.73	0.80	3380.98	3.546
5	SLV	4.59	-1597.93	0.00	614.31	183.17	0.80	3347.84	18.277
5	SLV	5.39	-1387.87	95.23	536.39	179.97	0.80	3316.72	5.633
5	SLV	3.80	-1821.62	-196.36	696.34	186.73	0.80	3380.98	3.546
5	SLV	4.59	-1597.93	-0.00	614.31	183.17	0.80	3347.84	18.277
5	SLV	5.39	-1387.87	-95.23	536.39	179.97	0.80	3316.72	5.633
5	SLV	3.80	-2489.02	196.36	935.28	186.73	0.80	3479.86	4.763

Relazione di calcolo

5	SLV	4.59	-2265.32	0.00	856.16	183.17	0.80	3446.72	18.817
5	SLV	5.39	-2055.27	95.23	780.97	179.97	0.80	3415.60	8.201
5	SLV	3.80	-2489.02	-196.36	935.28	186.73	0.80	3479.86	4.763
5	SLV	4.59	-2265.32	-0.00	856.16	183.17	0.80	3446.72	18.817
5	SLV	5.39	-2055.27	-95.23	780.97	179.97	0.80	3415.60	8.201
7	SLV	3.80	-1979.27	32.77	753.56	30.07	0.80	3404.34	22.996
7	SLV	4.59	-1755.57	0.00	672.22	30.41	0.80	3371.20	>100
7	SLV	5.39	-1545.51	15.82	594.95	30.73	0.80	3340.08	37.615
7	SLV	3.80	-1979.27	-32.77	753.56	30.07	0.80	3404.34	22.996
7	SLV	4.59	-1755.57	-0.00	672.22	30.41	0.80	3371.20	>100
7	SLV	5.39	-1545.51	-15.82	594.95	30.73	0.80	3340.08	37.615
7	SLV	3.80	-2331.37	32.77	879.62	30.07	0.80	3456.50	26.843
7	SLV	4.59	-2107.68	0.00	799.81	30.41	0.80	3423.36	>100
7	SLV	5.39	-1897.62	15.82	723.98	30.73	0.80	3392.24	45.773
7	SLV	3.80	-2331.37	-32.77	879.62	30.07	0.80	3456.50	26.843
7	SLV	4.59	-2107.68	-0.00	799.81	30.41	0.80	3423.36	>100
7	SLV	5.39	-1897.62	-15.82	723.98	30.73	0.80	3392.24	45.773

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.09	21.342	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.07	26.878	3.80	5.39	6	SLD	0.03	1.59	0.17	12.058
3.80	5.39	8	SLD	0.03	1.59	0.16	12.532																

Maschio n. 405 (ver. sismiche)

Xg=11.97 <m> Yg=0.46 <m> L=9.06 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	f _{vk0}	f _{vd0 SLV}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	8.28	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-16420.60	-279.56	---	---	---	---	---	---	2772.23	9.916
								4.59	-14796.80	-69.89	---	---	---	---	---	---	2507.13	35.873
1	SLV							3.80	-16420.60	-279.56	---	---	---	---	---	---	2772.23	9.916
								4.59	-14796.80	-69.89	---	---	---	---	---	---	2507.13	35.873
1	SLV							3.80	-19925.00	-279.56	---	---	---	---	---	---	3337.60	11.939
								4.59	-17198.90	-69.89	---	---	---	---	---	---	2898.59	41.474
1	SLV							3.80	-19925.00	-279.56	---	---	---	---	---	---	3337.60	11.939
								4.59	-17198.90	-69.89	---	---	---	---	---	---	2898.59	41.474
3	SLV							3.80	-17746.90	-279.56	---	---	---	---	---	---	2987.29	10.686
								4.59	-15668.50	-69.89	---	---	---	---	---	---	2649.69	37.912
3	SLV							3.80	-17746.90	-279.56	---	---	---	---	---	---	2987.29	10.686
								4.59	-15668.50	-69.89	---	---	---	---	---	---	2649.69	37.912
3	SLV							3.80	-18598.70	-279.56	---	---	---	---	---	---	3124.71	11.177
								4.59	-16327.20	-69.89	---	---	---	---	---	---	2757.04	39.449
3	SLV							3.80	-18598.70	-279.56	---	---	---	---	---	---	3124.71	11.177
								4.59	-16327.20	-69.89	---	---	---	---	---	---	2757.04	39.449
5	SLV							3.80	-15635.60	-279.56	---	---	---	---	---	---	2644.31	9.459
								4.59	-14315.60	-69.89	---	---	---	---	---	---	2428.17	34.743
5	SLV							3.80	-15635.60	-279.56	---	---	---	---	---	---	2644.31	9.459
								4.59	-14315.60	-69.89	---	---	---	---	---	---	2428.17	34.743
5	SLV							3.80	-20710.00	-279.56	---	---	---	---	---	---	3462.99	12.387
								4.59	-17680.20	-69.89	---	---	---	---	---	---	2976.51	42.589
5	SLV							3.80	-20710.00	-279.56	---	---	---	---	---	---	3462.99	12.387
								4.59	-17680.20	-69.89	---	---	---	---	---	---	2976.51	42.589
7	SLV							3.80	-16289.00	-279.56	---	---	---	---	---	---	2750.81	9.840
								4.59	-14774.70	-69.89	---	---	---	---	---	---	2503.50	35.821
7	SLV							3.80	-16289.00	-279.56	---	---	---	---	---	---	2750.81	9.840
								4.59	-14774.70	-69.89	---	---	---	---	---	---	2503.50	35.821
7	SLV							3.80	-20056.60	-279.56	---	---	---	---	---	---	3358.65	12.014
								4.59	-17221.10	-69.89	---	---	---	---	---	---	2902.19	41.525
7	SLV							3.80	-20056.60	-279.56	---	---	---	---	---	---	3358.65	12.014
								4.59	-17221.10	-69.89	---	---	---	---	---	---	2902.19	41.525

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	3.80	-16420.60	8970.73	71800.70	3306.15	9.06	37685.50	8.004
1	SLV	4.59	-14796.80	5157.51	64934.70	3169.77	9.06	37444.90	11.813

Relazione di calcolo

1	SLV	5.39	-13001.10	2623.70	57281.40	3070.77	9.06	37178.90	12.107
1	SLV	3.80	-16420.60	-8970.73	71800.70	3306.15	9.06	37685.50	8.004
1	SLV	4.59	-14796.80	-5157.51	64934.70	3169.77	9.06	37444.90	11.813
1	SLV	5.39	-13001.10	-2623.70	57281.40	3070.77	9.06	37178.90	12.107
1	SLV	3.80	-19925.00	8970.73	86443.90	3306.15	9.06	38204.60	9.636
1	SLV	4.59	-17198.90	5157.51	75073.50	3169.77	9.06	37800.80	11.925
1	SLV	5.39	-14676.80	2623.70	64425.20	3070.77	9.06	37427.10	12.188
1	SLV	3.80	-19925.00	-8970.73	86443.90	3306.15	9.06	38204.60	9.636
1	SLV	4.59	-17198.90	-5157.51	75073.50	3169.77	9.06	37800.80	11.925
1	SLV	5.39	-14676.80	-2623.70	64425.20	3070.77	9.06	37427.10	12.188
3	SLV	3.80	-17746.90	5992.53	77370.80	2886.30	9.06	37881.90	12.911
3	SLV	4.59	-15668.50	3615.83	68626.90	2786.31	9.06	37574.00	13.485
3	SLV	5.39	-13594.30	1803.52	59816.70	2720.41	9.06	37266.70	13.699
3	SLV	3.80	-17746.90	-5992.53	77370.80	2886.30	9.06	37881.90	12.911
3	SLV	4.59	-15668.50	-3615.83	68626.90	2786.31	9.06	37574.00	13.485
3	SLV	5.39	-13594.30	-1803.52	59816.70	2720.41	9.06	37266.70	13.699
3	SLV	3.80	-18598.70	5992.53	80930.00	2886.30	9.06	38008.10	13.168
3	SLV	4.59	-16327.20	3615.83	71407.40	2786.31	9.06	37671.60	13.520
3	SLV	5.39	-14083.60	1803.52	61902.40	2720.41	9.06	37339.20	13.726
3	SLV	3.80	-18598.70	-5992.53	80930.00	2886.30	9.06	38008.10	13.168
3	SLV	4.59	-16327.20	-3615.83	71407.40	2786.31	9.06	37671.60	13.520
3	SLV	5.39	-14083.60	-1803.52	61902.40	2720.41	9.06	37339.20	13.726
5	SLV	3.80	-15635.60	7208.16	68487.60	1628.63	9.06	37569.20	9.501
5	SLV	4.59	-14315.60	3885.48	62889.60	1532.52	9.06	37373.60	16.186
5	SLV	5.39	-12687.80	2031.06	55939.90	1452.61	9.06	37132.40	25.563
5	SLV	3.80	-15635.60	-7208.16	68487.60	1628.63	9.06	37569.20	9.501
5	SLV	4.59	-14315.60	-3885.48	62889.60	1532.52	9.06	37373.60	16.186
5	SLV	5.39	-12687.80	-2031.06	55939.90	1452.61	9.06	37132.40	25.563
5	SLV	3.80	-20710.00	7208.16	89691.40	1628.63	9.06	38320.90	12.443
5	SLV	4.59	-17680.20	3885.48	77091.50	1532.52	9.06	37872.10	19.841
5	SLV	5.39	-14990.10	2031.06	65754.50	1452.61	9.06	37473.50	25.797
5	SLV	3.80	-20710.00	-7208.16	89691.40	1628.63	9.06	38320.90	12.443
5	SLV	4.59	-17680.20	-3885.48	77091.50	1532.52	9.06	37872.10	19.841
5	SLV	5.39	-14990.10	-2031.06	65754.50	1452.61	9.06	37473.50	25.797
7	SLV	3.80	-16289.00	2719.18	71246.10	229.11	9.06	37666.00	26.201
7	SLV	4.59	-14774.70	1253.48	64840.50	254.30	9.06	37441.60	51.728
7	SLV	5.39	-13012.60	702.90	57330.60	284.75	9.06	37180.60	81.563
7	SLV	3.80	-16289.00	-2719.18	71246.10	229.11	9.06	37666.00	26.201
7	SLV	4.59	-14774.70	-1253.48	64840.50	254.30	9.06	37441.60	51.728
7	SLV	5.39	-13012.60	-702.90	57330.60	284.75	9.06	37180.60	81.563
7	SLV	3.80	-20056.60	2719.18	86989.10	229.11	9.06	38224.10	31.991
7	SLV	4.59	-17221.10	1253.48	75166.60	254.30	9.06	37804.00	59.967
7	SLV	5.39	-14665.30	702.90	64376.30	284.75	9.06	37425.40	91.587
7	SLV	3.80	-20056.60	-2719.18	86989.10	229.11	9.06	38224.10	31.991
7	SLV	4.59	-17221.10	-1253.48	75166.60	254.30	9.06	37804.00	59.967
7	SLV	5.39	-14665.30	-702.90	64376.30	284.75	9.06	37425.40	91.587

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.02	1.59	0.10	20.459	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.08	26.477	3.80	5.39	6	SLD	0.03	1.59	0.16	12.328
3.80	5.39	8	SLD	0.02	1.59	0.16	12.857																

Maschio n. 409 (ver. sismiche)

Xg=3.44 <m> Yg=6.38 <m> L=6.38 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VKE}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2,xx}	ΣN _{2,dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-18974.60	-196.91	---	---	---	---	---	---	3128.38	15.887
								4.59	-15829.60	-49.23	---	---	---	---	---	---	2636.43	53.556
1	SLV							3.80	-18974.60	-196.91	---	---	---	---	---	---	3128.38	15.887
								4.59	-15829.60	-49.23	---	---	---	---	---	---	2636.43	53.556
1	SLV							3.80	-21562.30	-196.91	---	---	---	---	---	---	3525.23	17.903
								4.59	-18112.40	-49.23	---	---	---	---	---	---	2994.56	60.831
1	SLV							3.80	-21562.30	-196.91	---	---	---	---	---	---	3525.23	17.903
								4.59	-18112.40	-49.23	---	---	---	---	---	---	2994.56	60.831
3	SLV							3.80	-20128.80	-196.91	---	---	---	---	---	---	3306.27	16.791
								4.59	-16835.20	-49.23	---	---	---	---	---	---	2794.87	56.775

Relazione di calcolo

3	SLV						3.80	-20128.80	-196.91	---	---	---	---	---	---	3306.27	16.791
							4.59	-16835.20	-49.23	---	---	---	---	---	---	2794.87	56.775
3	SLV						3.80	-20408.10	-196.91	---	---	---	---	---	---	3349.11	17.008
							4.59	-17106.80	-49.23	---	---	---	---	---	---	2837.48	57.641
3	SLV						3.80	-20408.10	-196.91	---	---	---	---	---	---	3349.11	17.008
							4.59	-17106.80	-49.23	---	---	---	---	---	---	2837.48	57.641
5	SLV						3.80	-18129.90	-196.91	---	---	---	---	---	---	2997.27	15.222
							4.59	-15103.50	-49.23	---	---	---	---	---	---	2521.34	51.218
5	SLV						3.80	-18129.90	-196.91	---	---	---	---	---	---	2997.27	15.222
							4.59	-15103.50	-49.23	---	---	---	---	---	---	2521.34	51.218
5	SLV						3.80	-22407.10	-196.91	---	---	---	---	---	---	3653.24	18.553
							4.59	-18838.60	-49.23	---	---	---	---	---	---	3107.31	63.122
5	SLV						3.80	-22407.10	-196.91	---	---	---	---	---	---	3653.24	18.553
							4.59	-18838.60	-49.23	---	---	---	---	---	---	3107.31	63.122
7	SLV						3.80	-18559.90	-196.91	---	---	---	---	---	---	3064.11	15.561
							4.59	-15486.60	-49.23	---	---	---	---	---	---	2582.14	52.453
7	SLV						3.80	-18559.90	-196.91	---	---	---	---	---	---	3064.11	15.561
							4.59	-15486.60	-49.23	---	---	---	---	---	---	2582.14	52.453
7	SLV						3.80	-21977.00	-196.91	---	---	---	---	---	---	3588.17	18.223
							4.59	-18455.40	-49.23	---	---	---	---	---	---	3047.89	61.915
7	SLV						3.80	-21977.00	-196.91	---	---	---	---	---	---	3588.17	18.223
							4.59	-18455.40	-49.23	---	---	---	---	---	---	3047.89	61.915

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-18974.60	3465.52	57070.60	3469.57	6.38	27641.60	7.967
1	SLV	4.59	-15829.60	1278.25	48096.00	3201.36	6.38	27175.70	8.489
1	SLV	5.39	-12895.20	1263.48	39548.60	2907.77	6.38	26740.90	9.196
1	SLV	3.80	-18974.60	-3465.52	57070.60	3469.57	6.38	27641.60	7.967
1	SLV	4.59	-15829.60	-1278.25	48096.00	3201.36	6.38	27175.70	8.489
1	SLV	5.39	-12895.20	-1263.48	39548.60	2907.77	6.38	26740.90	9.196
1	SLV	3.80	-21562.30	3465.52	64310.20	3469.57	6.38	28025.00	8.077
1	SLV	4.59	-18112.40	1278.25	54629.30	3201.36	6.38	27513.90	8.594
1	SLV	5.39	-14972.90	1263.48	45617.90	2907.77	6.38	27048.80	9.302
1	SLV	3.80	-21562.30	-3465.52	64310.20	3469.57	6.38	28025.00	8.077
1	SLV	4.59	-18112.40	-1278.25	54629.30	3201.36	6.38	27513.90	8.594
1	SLV	5.39	-14972.90	-1263.48	45617.90	2907.77	6.38	27048.80	9.302
3	SLV	3.80	-20128.80	2528.50	60315.80	2994.87	6.38	27812.60	9.287
3	SLV	4.59	-16835.20	622.51	50986.50	2744.32	6.38	27324.70	9.957
3	SLV	5.39	-13760.70	669.77	42087.10	2459.34	6.38	26869.20	10.925
3	SLV	3.80	-20128.80	-2528.50	60315.80	2994.87	6.38	27812.60	9.287
3	SLV	4.59	-16835.20	-622.51	50986.50	2744.32	6.38	27324.70	9.957
3	SLV	5.39	-13760.70	-669.77	42087.10	2459.34	6.38	26869.20	10.925
3	SLV	3.80	-20408.10	2528.50	61097.30	2994.87	6.38	27854.00	9.301
3	SLV	4.59	-17106.80	622.51	51763.80	2744.32	6.38	27364.90	9.971
3	SLV	5.39	-14107.40	669.77	43099.80	2459.34	6.38	26920.50	10.946
3	SLV	3.80	-20408.10	-2528.50	61097.30	2994.87	6.38	27854.00	9.301
3	SLV	4.59	-17106.80	-622.51	51763.80	2744.32	6.38	27364.90	9.971
3	SLV	5.39	-14107.40	-669.77	43099.80	2459.34	6.38	26920.50	10.946
5	SLV	3.80	-18129.90	2460.80	54678.80	1760.83	6.38	27516.50	15.627
5	SLV	4.59	-15103.50	1378.01	45996.50	1653.60	6.38	27068.10	16.369
5	SLV	5.39	-12309.60	1279.50	37823.00	1552.46	6.38	26654.20	17.169
5	SLV	3.80	-18129.90	-2460.80	54678.80	1760.83	6.38	27516.50	15.627
5	SLV	4.59	-15103.50	-1378.01	45996.50	1653.60	6.38	27068.10	16.369
5	SLV	5.39	-12309.60	-1279.50	37823.00	1552.46	6.38	26654.20	17.169
5	SLV	3.80	-22407.10	2460.80	66645.50	1760.83	6.38	28150.10	15.987
5	SLV	4.59	-18838.60	1378.01	56686.20	1653.60	6.38	27621.50	16.704
5	SLV	5.39	-15558.40	1279.50	47313.10	1552.46	6.38	27135.50	17.479
5	SLV	3.80	-22407.10	-2460.80	66645.50	1760.83	6.38	28150.10	15.987
5	SLV	4.59	-18838.60	-1378.01	56686.20	1653.60	6.38	27621.50	16.704
5	SLV	5.39	-15558.40	-1279.50	47313.10	1552.46	6.38	27135.50	17.479
7	SLV	3.80	-18559.90	662.59	55898.10	178.51	6.38	27580.20	84.363
7	SLV	4.59	-15486.60	807.78	47105.60	130.11	6.38	27124.90	58.315
7	SLV	5.39	-12673.30	699.53	38895.50	57.68	6.38	26708.10	55.602
7	SLV	3.80	-18559.90	-662.59	55898.10	178.51	6.38	27580.20	84.363
7	SLV	4.59	-15486.60	-807.78	47105.60	130.11	6.38	27124.90	58.315
7	SLV	5.39	-12673.30	-699.53	38895.50	57.68	6.38	26708.10	55.602
7	SLV	3.80	-21977.00	662.59	65458.40	178.51	6.38	28086.40	98.791
7	SLV	4.59	-18455.40	807.78	55602.20	130.11	6.38	27564.70	68.833
7	SLV	5.39	-15194.80	699.53	46261.00	57.68	6.38	27081.60	66.132
7	SLV	3.80	-21977.00	-662.59	65458.40	178.51	6.38	28086.40	98.791
7	SLV	4.59	-18455.40	-807.78	55602.20	130.11	6.38	27564.70	68.833
7	SLV	5.39	-15194.80	-699.53	46261.00	57.68	6.38	27081.60	66.132

Verifiche deformazioni

Relazione di calcolo

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.02	1.59	0.12	16.237	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.07	28.167	3.80	5.39	6	SLD	0.04	1.59	0.22	9.035
3.80	5.39	8	SLD	0.03	1.59	0.21	9.742																

Maschio n. 410 (ver. sismiche)

Xg=8.03 <m> Yg=6.38 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{yk0 SLU} <daN/cmq>	f _{yk0 SLV} <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-3440.50	-36.85	---	---	---	---	---	---	568.33	15.421
								4.59	-3560.44	-9.21	---	---	---	---	---	---	586.92	63.704
1	SLV							3.80	-3440.50	-36.85	---	---	---	---	---	---	568.33	15.421
								4.59	-3560.44	-9.21	---	---	---	---	---	---	586.92	63.704
1	SLV							3.80	-5486.93	-36.85	---	---	---	---	---	---	874.35	23.725
								4.59	-4844.72	-9.21	---	---	---	---	---	---	780.88	84.757
1	SLV							3.80	-5486.93	-36.85	---	---	---	---	---	---	874.35	23.725
								4.59	-4844.72	-9.21	---	---	---	---	---	---	780.88	84.757
3	SLV							3.80	-3833.47	-36.85	---	---	---	---	---	---	628.95	17.066
								4.59	-3710.68	-9.21	---	---	---	---	---	---	610.10	66.220
3	SLV							3.80	-3833.47	-36.85	---	---	---	---	---	---	628.95	17.066
								4.59	-3710.68	-9.21	---	---	---	---	---	---	610.10	66.220
3	SLV							3.80	-5093.96	-36.85	---	---	---	---	---	---	817.44	22.181
								4.59	-4694.49	-9.21	---	---	---	---	---	---	758.68	82.347
3	SLV							3.80	-5093.96	-36.85	---	---	---	---	---	---	817.44	22.181
								4.59	-4694.49	-9.21	---	---	---	---	---	---	758.68	82.347
5	SLV							3.80	-3560.73	-36.85	---	---	---	---	---	---	586.97	15.927
								4.59	-3782.08	-9.21	---	---	---	---	---	---	621.07	67.410
5	SLV							3.80	-3560.73	-36.85	---	---	---	---	---	---	586.97	15.927
								4.59	-3782.08	-9.21	---	---	---	---	---	---	621.07	67.410
5	SLV							3.80	-5366.69	-36.85	---	---	---	---	---	---	857.03	23.255
								4.59	-4623.08	-9.21	---	---	---	---	---	---	748.08	81.196
5	SLV							3.80	-5366.69	-36.85	---	---	---	---	---	---	857.03	23.255
								4.59	-4623.08	-9.21	---	---	---	---	---	---	748.08	81.196
7	SLV							3.80	-4056.77	-36.85	---	---	---	---	---	---	663.00	17.990
								4.59	-4122.30	-9.21	---	---	---	---	---	---	672.94	73.040
7	SLV							3.80	-4056.77	-36.85	---	---	---	---	---	---	663.00	17.990
								4.59	-4122.30	-9.21	---	---	---	---	---	---	672.94	73.040
7	SLV							3.80	-4870.66	-36.85	---	---	---	---	---	---	784.70	21.293
								4.59	-4282.87	-9.21	---	---	---	---	---	---	697.19	75.672
7	SLV							3.80	-4870.66	-36.85	---	---	---	---	---	---	784.70	21.293
								4.59	-4282.87	-9.21	---	---	---	---	---	---	697.19	75.672

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-3440.50	546.80	1940.43	596.65	1.20	5156.93	3.549
1	SLV	4.59	-3560.44	61.49	2003.92	547.52	1.20	5174.70	9.451
1	SLV	5.39	-3453.60	302.38	1947.38	553.32	1.20	5158.87	6.440
1	SLV	3.80	-3440.50	-546.80	1940.43	596.65	1.20	5156.93	3.549
1	SLV	4.59	-3560.44	-61.49	2003.92	547.52	1.20	5174.70	9.451
1	SLV	5.39	-3453.60	-302.38	1947.38	553.32	1.20	5158.87	6.440
1	SLV	3.80	-5486.93	546.80	2985.28	596.65	1.20	5460.11	5.460
1	SLV	4.59	-4844.72	61.49	2666.17	547.52	1.20	5364.96	9.799
1	SLV	5.39	-4382.98	302.38	2431.77	553.32	1.20	5296.56	8.042
1	SLV	3.80	-5486.93	-546.80	2985.28	596.65	1.20	5460.11	5.460
1	SLV	4.59	-4844.72	-61.49	2666.17	547.52	1.20	5364.96	9.799
1	SLV	5.39	-4382.98	-302.38	2431.77	553.32	1.20	5296.56	8.042
3	SLV	3.80	-3833.47	428.84	2147.40	476.15	1.20	5215.15	5.007
3	SLV	4.59	-3710.68	36.80	2083.05	423.51	1.20	5196.96	12.271
3	SLV	5.39	-3532.10	233.32	1988.94	426.54	1.20	5170.50	8.525
3	SLV	3.80	-3833.47	-428.84	2147.40	476.15	1.20	5215.15	5.007
3	SLV	4.59	-3710.68	-36.80	2083.05	423.51	1.20	5196.96	12.271
3	SLV	5.39	-3532.10	-233.32	1988.94	426.54	1.20	5170.50	8.525
3	SLV	3.80	-5093.96	428.84	2790.96	476.15	1.20	5401.89	6.508
3	SLV	4.59	-4694.49	36.80	2590.36	423.51	1.20	5342.71	12.615
3	SLV	5.39	-4304.48	233.32	2391.50	426.54	1.20	5284.93	10.250
3	SLV	3.80	-5093.96	-428.84	2790.96	476.15	1.20	5401.89	6.508

3	SLV	4.59	-4694.49	-36.80	2590.36	423.51	1.20	5342.71	12.615
3	SLV	5.39	-4304.48	-233.32	2391.50	426.54	1.20	5284.93	10.250
5	SLV	3.80	-3560.73	342.94	2004.08	361.75	1.20	5174.74	5.844
5	SLV	4.59	-3782.08	55.89	2120.51	352.34	1.20	5207.54	14.780
5	SLV	5.39	-3659.82	195.47	2056.32	358.29	1.20	5189.42	10.520
5	SLV	3.80	-3560.73	-342.94	2004.08	361.75	1.20	5174.74	5.844
5	SLV	4.59	-3782.08	-55.89	2120.51	352.34	1.20	5207.54	14.780
5	SLV	5.39	-3659.82	-195.47	2056.32	358.29	1.20	5189.42	10.520
5	SLV	3.80	-5366.69	342.94	2926.14	361.75	1.20	5442.29	8.532
5	SLV	4.59	-4623.08	55.89	2554.17	352.34	1.20	5332.13	15.134
5	SLV	5.39	-4176.76	195.47	2325.74	358.29	1.20	5266.01	11.899
5	SLV	3.80	-5366.69	-342.94	2926.14	361.75	1.20	5442.29	8.532
5	SLV	4.59	-4623.08	-55.89	2554.17	352.34	1.20	5332.13	15.134
5	SLV	5.39	-4176.76	-195.47	2325.74	358.29	1.20	5266.01	11.899
7	SLV	3.80	-4056.77	50.25	2263.67	39.91	1.20	5248.23	45.048
7	SLV	4.59	-4122.30	26.41	2297.60	61.03	1.20	5257.94	86.154
7	SLV	5.39	-3915.09	34.76	2190.01	64.33	1.20	5227.24	63.011
7	SLV	3.80	-4056.77	-50.25	2263.67	39.91	1.20	5248.23	45.048
7	SLV	4.59	-4122.30	-26.41	2297.60	61.03	1.20	5257.94	86.154
7	SLV	5.39	-3915.09	-34.76	2190.01	64.33	1.20	5227.24	63.011
7	SLV	3.80	-4870.66	50.25	2679.21	39.91	1.20	5368.81	53.318
7	SLV	4.59	-4282.87	26.41	2380.40	61.03	1.20	5281.73	86.544
7	SLV	5.39	-3921.49	34.76	2193.34	64.33	1.20	5228.19	63.107
7	SLV	3.80	-4870.66	-50.25	2679.21	39.91	1.20	5368.81	53.318
7	SLV	4.59	-4282.87	-26.41	2380.40	61.03	1.20	5281.73	86.544
7	SLV	5.39	-3921.49	-34.76	2193.34	64.33	1.20	5228.19	63.107

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.05	38.638	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.03	59.543	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.07	29.241
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.06	35.409																

Maschio n. 411 (ver. sismiche)

Xg=11.88 <m> Yg=6.38 <m> L=1.25 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{ax}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-3219.01	-38.55	---	---	---	---	---	---	535.07	13.880
								4.59	-2958.71	-9.64	---	---	---	---	---	---	493.91	51.249
1	SLV							3.80	-3219.01	-38.55	---	---	---	---	---	---	535.07	13.880
								4.59	-2958.71	-9.64	---	---	---	---	---	---	493.91	51.249
1	SLV							3.80	-4167.00	-38.55	---	---	---	---	---	---	681.88	17.689
								4.59	-3798.88	-9.64	---	---	---	---	---	---	625.46	64.899
1	SLV							3.80	-4167.00	-38.55	---	---	---	---	---	---	681.88	17.689
								4.59	-3798.88	-9.64	---	---	---	---	---	---	625.46	64.899
3	SLV							3.80	-3695.46	-38.55	---	---	---	---	---	---	609.47	15.810
								4.59	-3227.53	-9.64	---	---	---	---	---	---	536.41	55.660
3	SLV							3.80	-3695.46	-38.55	---	---	---	---	---	---	609.47	15.810
								4.59	-3227.53	-9.64	---	---	---	---	---	---	536.41	55.660
3	SLV							3.80	-3690.55	-38.55	---	---	---	---	---	---	608.71	15.790
								4.59	-3530.06	-9.64	---	---	---	---	---	---	583.78	60.575
3	SLV							3.80	-3690.55	-38.55	---	---	---	---	---	---	608.71	15.790
								4.59	-3530.06	-9.64	---	---	---	---	---	---	583.78	60.575
5	SLV							3.80	-2828.19	-38.55	---	---	---	---	---	---	473.12	12.273
								4.59	-2845.07	-9.64	---	---	---	---	---	---	475.82	49.372
5	SLV							3.80	-2828.19	-38.55	---	---	---	---	---	---	473.12	12.273
								4.59	-2845.07	-9.64	---	---	---	---	---	---	475.82	49.372
5	SLV							3.80	-4557.82	-38.55	---	---	---	---	---	---	740.98	19.222
								4.59	-3912.52	-9.64	---	---	---	---	---	---	642.95	66.715
5	SLV							3.80	-4557.82	-38.55	---	---	---	---	---	---	740.98	19.222
								4.59	-3912.52	-9.64	---	---	---	---	---	---	642.95	66.715
7	SLV							3.80	-2969.66	-38.55	---	---	---	---	---	---	495.64	12.857
								4.59	-3016.47	-9.64	---	---	---	---	---	---	503.07	52.201
7	SLV							3.80	-2969.66	-38.55	---	---	---	---	---	---	495.64	12.857
								4.59	-3016.47	-9.64	---	---	---	---	---	---	503.07	52.201
7	SLV							3.80	-4416.35	-38.55	---	---	---	---	---	---	719.68	18.669
								4.59	-3741.12	-9.64	---	---	---	---	---	---	616.53	63.974

Relazione di calcolo

7	SLV							3.80	-4416.35	-38.55	---	---	---	---	---	---	719.68	18.669
								4.59	-3741.12	-9.64	---	---	---	---	---	---	616.53	63.974

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-3219.01	449.90	1910.98	572.29	1.25	5338.00	4.248
1	SLV	4.59	-2958.71	42.39	1763.95	515.43	1.25	5299.44	10.282
1	SLV	5.39	-2726.56	394.44	1631.71	457.62	1.25	5265.05	4.137
1	SLV	3.80	-3219.01	-449.90	1910.98	572.29	1.25	5338.00	4.248
1	SLV	4.59	-2958.71	-42.39	1763.95	515.43	1.25	5299.44	10.282
1	SLV	5.39	-2726.56	-394.44	1631.71	457.62	1.25	5265.05	4.137
1	SLV	3.80	-4167.00	449.90	2435.29	572.29	1.25	5478.44	5.413
1	SLV	4.59	-3798.88	42.39	2233.77	515.43	1.25	5423.91	10.523
1	SLV	5.39	-3744.73	394.44	2203.90	457.62	1.25	5415.89	5.587
1	SLV	3.80	-4167.00	-449.90	2435.29	572.29	1.25	5478.44	5.413
1	SLV	4.59	-3798.88	-42.39	2233.77	515.43	1.25	5423.91	10.523
1	SLV	5.39	-3744.73	-394.44	2203.90	457.62	1.25	5415.89	5.587
3	SLV	3.80	-3695.46	361.98	2176.68	469.09	1.25	5408.59	6.013
3	SLV	4.59	-3227.53	9.99	1915.77	423.77	1.25	5339.26	12.599
3	SLV	5.39	-2929.94	315.52	1747.62	376.35	1.25	5295.18	5.539
3	SLV	3.80	-3695.46	-361.98	2176.68	469.09	1.25	5408.59	6.013
3	SLV	4.59	-3227.53	-9.99	1915.77	423.77	1.25	5339.26	12.599
3	SLV	5.39	-2929.94	-315.52	1747.62	376.35	1.25	5295.18	5.539
3	SLV	3.80	-3690.55	361.98	2173.96	469.09	1.25	5407.86	6.006
3	SLV	4.59	-3530.06	9.99	2084.94	423.77	1.25	5384.08	12.705
3	SLV	5.39	-3541.35	315.52	2091.22	376.35	1.25	5385.76	6.628
3	SLV	3.80	-3690.55	-361.98	2173.96	469.09	1.25	5407.86	6.006
3	SLV	4.59	-3530.06	-9.99	2084.94	423.77	1.25	5384.08	12.705
3	SLV	5.39	-3541.35	-315.52	2091.22	376.35	1.25	5385.76	6.628
5	SLV	3.80	-2828.19	268.32	1689.73	328.21	1.25	5280.10	6.297
5	SLV	4.59	-2845.07	61.85	1699.34	293.63	1.25	5282.60	17.990
5	SLV	5.39	-2774.46	238.02	1659.08	260.55	1.25	5272.14	6.970
5	SLV	3.80	-2828.19	-268.32	1689.73	328.21	1.25	5280.10	6.297
5	SLV	4.59	-2845.07	-61.85	1699.34	293.63	1.25	5282.60	17.990
5	SLV	5.39	-2774.46	-238.02	1659.08	260.55	1.25	5272.14	6.970
5	SLV	3.80	-4557.82	268.32	2646.35	328.21	1.25	5536.34	9.863
5	SLV	4.59	-3912.52	61.85	2296.26	293.63	1.25	5440.74	18.529
5	SLV	5.39	-3696.83	238.02	2177.44	260.55	1.25	5408.79	9.148
5	SLV	3.80	-4557.82	-268.32	2646.35	328.21	1.25	5536.34	9.863
5	SLV	4.59	-3912.52	-61.85	2296.26	293.63	1.25	5440.74	18.529
5	SLV	5.39	-3696.83	-238.02	2177.44	260.55	1.25	5408.79	9.148
7	SLV	3.80	-2969.66	24.76	1770.16	15.79	1.25	5301.06	71.505
7	SLV	4.59	-3016.47	46.14	1796.69	11.87	1.25	5308.00	38.942
7	SLV	5.39	-3018.90	25.03	1798.06	10.36	1.25	5308.35	71.832
7	SLV	3.80	-2969.66	-24.76	1770.16	15.79	1.25	5301.06	71.505
7	SLV	4.59	-3016.47	-46.14	1796.69	11.87	1.25	5308.00	38.942
7	SLV	5.39	-3018.90	-25.03	1798.06	10.36	1.25	5308.35	71.832
7	SLV	3.80	-4416.35	24.76	2570.29	15.79	1.25	5515.39	>100
7	SLV	4.59	-3741.12	46.14	2201.91	11.87	1.25	5415.35	47.725
7	SLV	5.39	-3452.40	25.03	2041.68	10.36	1.25	5372.58	81.565
7	SLV	3.80	-4416.35	-24.76	2570.29	15.79	1.25	5515.39	>100
7	SLV	4.59	-3741.12	-46.14	2201.91	11.87	1.25	5415.35	47.725
7	SLV	5.39	-3452.40	-25.03	2041.68	10.36	1.25	5372.58	81.565

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.05	43.582	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.04	50.069	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	34.268
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.06	36.091																

Maschio n. 412 (ver. sismiche)

Xg=15.23 <m> Yg=6.38 <m> L=2.54 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLD} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{yk0 SLD} <daN/cmq>	f _{yk0 SLV} <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-4309.02	-78.33	---	---	---	---	---	---	729.16	9.309

Relazione di calcolo

								4.59	-4101.90	-19.58	---	---	---	---	---	---	695.26	35.503
1	SLV							3.80	-4309.02	-78.33	---	---	---	---	---	---	729.16	9.309
								4.59	-4101.90	-19.58	---	---	---	---	---	---	695.26	35.503
1	SLV							3.80	-5631.09	-78.33	---	---	---	---	---	---	942.89	12.037
								4.59	-5182.74	-19.58	---	---	---	---	---	---	870.94	44.474
1	SLV							3.80	-5631.09	-78.33	---	---	---	---	---	---	942.89	12.037
								4.59	-5182.74	-19.58	---	---	---	---	---	---	870.94	44.474
3	SLV							3.80	-4575.48	-78.33	---	---	---	---	---	---	772.62	9.863
								4.59	-4402.66	-19.58	---	---	---	---	---	---	744.46	38.016
3	SLV							3.80	-4575.48	-78.33	---	---	---	---	---	---	772.62	9.863
								4.59	-4402.66	-19.58	---	---	---	---	---	---	744.46	38.016
3	SLV							3.80	-5364.63	-78.33	---	---	---	---	---	---	900.19	11.492
								4.59	-4881.98	-19.58	---	---	---	---	---	---	822.37	41.994
3	SLV							3.80	-5364.63	-78.33	---	---	---	---	---	---	900.19	11.492
								4.59	-4881.98	-19.58	---	---	---	---	---	---	822.37	41.994
5	SLV							3.80	-4367.60	-78.33	---	---	---	---	---	---	738.73	9.431
								4.59	-4024.04	-19.58	---	---	---	---	---	---	682.48	34.851
5	SLV							3.80	-4367.60	-78.33	---	---	---	---	---	---	738.73	9.431
								4.59	-4024.04	-19.58	---	---	---	---	---	---	682.48	34.851
5	SLV							3.80	-5572.51	-78.33	---	---	---	---	---	---	933.52	11.918
								4.59	-5260.59	-19.58	---	---	---	---	---	---	883.47	45.114
5	SLV							3.80	-5572.51	-78.33	---	---	---	---	---	---	933.52	11.918
								4.59	-5260.59	-19.58	---	---	---	---	---	---	883.47	45.114
7	SLV							3.80	-4684.29	-78.33	---	---	---	---	---	---	790.31	10.089
								4.59	-4258.07	-19.58	---	---	---	---	---	---	720.83	36.809
7	SLV							3.80	-4684.29	-78.33	---	---	---	---	---	---	790.31	10.089
								4.59	-4258.07	-19.58	---	---	---	---	---	---	720.83	36.809
7	SLV							3.80	-5255.82	-78.33	---	---	---	---	---	---	882.70	11.269
								4.59	-5026.57	-19.58	---	---	---	---	---	---	845.75	43.188
7	SLV							3.80	-5255.82	-78.33	---	---	---	---	---	---	882.70	11.269
								4.59	-5026.57	-19.58	---	---	---	---	---	---	845.75	43.188

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-4309.02	1001.37	5291.64	418.99	2.54	10516.10	5.284
1	SLV	4.59	-4101.90	702.39	5045.57	713.12	2.54	10485.50	7.183
1	SLV	5.39	-3871.47	519.46	4770.81	1150.41	2.54	10451.30	9.085
1	SLV	3.80	-4309.02	-1001.37	5291.64	418.99	2.54	10516.10	5.284
1	SLV	4.59	-4101.90	-702.39	5045.57	713.12	2.54	10485.50	7.183
1	SLV	5.39	-3871.47	-519.46	4770.81	1150.41	2.54	10451.30	9.085
1	SLV	3.80	-5631.09	1001.37	6842.71	418.99	2.54	10712.00	6.833
1	SLV	4.59	-5182.74	702.39	6320.51	713.12	2.54	10645.60	8.999
1	SLV	5.39	-4698.65	519.46	5752.30	1150.41	2.54	10573.90	9.191
1	SLV	3.80	-5631.09	-1001.37	6842.71	418.99	2.54	10712.00	6.833
1	SLV	4.59	-5182.74	-702.39	6320.51	713.12	2.54	10645.60	8.999
1	SLV	5.39	-4698.65	-519.46	5752.30	1150.41	2.54	10573.90	9.191
3	SLV	3.80	-4575.48	861.10	5607.00	118.42	2.54	10555.60	6.511
3	SLV	4.59	-4402.66	551.51	5402.62	421.35	2.54	10530.00	9.796
3	SLV	5.39	-4202.64	214.15	5165.36	863.93	2.54	10500.40	12.154
3	SLV	3.80	-4575.48	-861.10	5607.00	118.42	2.54	10555.60	6.511
3	SLV	4.59	-4402.66	-551.51	5402.62	421.35	2.54	10530.00	9.796
3	SLV	5.39	-4202.64	-214.15	5165.36	863.93	2.54	10500.40	12.154
3	SLV	3.80	-5364.63	861.10	6532.83	118.42	2.54	10672.50	7.587
3	SLV	4.59	-4881.98	551.51	5968.02	421.35	2.54	10601.00	10.821
3	SLV	5.39	-4367.48	214.15	5360.95	863.93	2.54	10524.80	12.182
3	SLV	3.80	-5364.63	-861.10	6532.83	118.42	2.54	10672.50	7.587
3	SLV	4.59	-4881.98	-551.51	5968.02	421.35	2.54	10601.00	10.821
3	SLV	5.39	-4367.48	-214.15	5360.95	863.93	2.54	10524.80	12.182
5	SLV	3.80	-4367.60	513.15	5361.10	581.56	2.54	10524.80	10.447
5	SLV	4.59	-4024.04	439.56	4952.85	656.47	2.54	10473.90	11.268
5	SLV	5.39	-3658.70	618.89	4516.20	779.62	2.54	10419.80	7.297
5	SLV	3.80	-4367.60	-513.15	5361.10	581.56	2.54	10524.80	10.447
5	SLV	4.59	-4024.04	-439.56	4952.85	656.47	2.54	10473.90	11.268
5	SLV	5.39	-3658.70	-618.89	4516.20	779.62	2.54	10419.80	7.297
5	SLV	3.80	-5572.51	513.15	6774.69	581.56	2.54	10703.30	13.202
5	SLV	4.59	-5260.59	439.56	6411.47	656.47	2.54	10657.10	14.586
5	SLV	5.39	-4911.42	618.89	6002.61	779.62	2.54	10605.40	9.699
5	SLV	3.80	-5572.51	-513.15	6774.69	581.56	2.54	10703.30	13.202
5	SLV	4.59	-5260.59	-439.56	6411.47	656.47	2.54	10657.10	14.586
5	SLV	5.39	-4911.42	-618.89	6002.61	779.62	2.54	10605.40	9.699
7	SLV	3.80	-4684.29	-45.59	5735.37	420.34	2.54	10571.70	25.150
7	SLV	4.59	-4258.07	63.39	5231.19	316.13	2.54	10508.60	33.242
7	SLV	5.39	-3807.50	398.81	4694.36	175.32	2.54	10441.80	11.771
7	SLV	3.80	-4684.29	45.59	5735.37	420.34	2.54	10571.70	25.150
7	SLV	4.59	-4258.07	-63.39	5231.19	316.13	2.54	10508.60	33.242
7	SLV	5.39	-3807.50	-398.81	4694.36	175.32	2.54	10441.80	11.771
7	SLV	3.80	-5255.82	-45.59	6405.90	420.34	2.54	10656.40	25.352

Relazione di calcolo

7	SLV	4.59	-5026.57	63.39	6137.70	316.13	2.54	10622.50	33.602
7	SLV	5.39	-4762.62	398.81	5827.64	175.32	2.54	10583.30	14.613
7	SLV	3.80	-5255.82	45.59	6405.90	420.34	2.54	10656.40	25.352
7	SLV	4.59	-5026.57	-63.39	6137.70	316.13	2.54	10622.50	33.602
7	SLV	5.39	-4762.62	-398.81	5827.64	175.32	2.54	10583.30	14.613

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.00	1.59	0.03	78.941	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.59	0.02	89.115	3.80	5.39	6	SLD	0.00	1.59	0.02	>100
3.80	5.39	8	SLD	0.00	1.59	0.02	>100																

Maschio n. 413 (ver. sismiche)

Xg=20.56 <m> Yg=6.38 <m> L=8.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _l <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{VRD} <daN/cmq>	f _{VRD} SLU <daN/cmq>	f _{VRD} SLV <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.41				458	9.80	0.70	0.00	1.00	4.03	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
							459	9.80										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							4.59	-4858.82	62.60	---	---	---	---	---	---	840.38	13.424
1	SLV							4.59	-4858.82	62.60	---	---	---	---	---	---	840.38	13.424
1	SLV							4.59	-6311.56	62.60	---	---	---	---	---	---	1087.80	17.376
1	SLV							4.59	-6311.56	62.60	---	---	---	---	---	---	1087.80	17.376
3	SLV							4.59	-4996.17	62.60	---	---	---	---	---	---	863.85	13.799
3	SLV							4.59	-4996.17	62.60	---	---	---	---	---	---	863.85	13.799
3	SLV							4.59	-6174.20	62.60	---	---	---	---	---	---	1064.49	17.003
3	SLV							4.59	-6174.20	62.60	---	---	---	---	---	---	1064.49	17.003
5	SLV							4.59	-5158.96	62.60	---	---	---	---	---	---	891.65	14.243
5	SLV							4.59	-5158.96	62.60	---	---	---	---	---	---	891.65	14.243
5	SLV							4.59	-6011.42	62.60	---	---	---	---	---	---	1036.83	16.562
5	SLV							4.59	-6011.42	62.60	---	---	---	---	---	---	1036.83	16.562
7	SLV							4.59	-5553.57	62.60	---	---	---	---	---	---	958.93	15.317
7	SLV							4.59	-5553.57	62.60	---	---	---	---	---	---	958.93	15.317
7	SLV							4.59	-5616.81	62.60	---	---	---	---	---	---	969.70	15.489
7	SLV							4.59	-5616.81	62.60	---	---	---	---	---	---	969.70	15.489

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l ' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-7043.96	630.75	28115.30	3371.17	8.12	32621.30	9.677
1	SLV	4.59	-4858.82	1382.45	19496.90	2876.95	8.12	32297.60	11.226
1	SLV	3.80	-7043.96	-630.75	28115.30	3371.17	8.12	32621.30	9.677
1	SLV	4.59	-4858.82	-1382.45	19496.90	2876.95	8.12	32297.60	11.226
1	SLV	3.80	-8903.03	630.75	35374.40	3371.17	8.12	32896.80	9.758
1	SLV	4.59	-6311.56	1382.45	25237.00	2876.95	8.12	32512.80	11.301
1	SLV	3.80	-8903.03	-630.75	35374.40	3371.17	8.12	32896.80	9.758
1	SLV	4.59	-6311.56	-1382.45	25237.00	2876.95	8.12	32512.80	11.301
3	SLV	3.80	-7215.05	44.01	28786.20	2825.76	8.12	32646.70	11.553
3	SLV	4.59	-4996.17	836.14	20041.40	2408.53	8.12	32318.00	13.418
3	SLV	3.80	-7215.05	-44.01	28786.20	2825.76	8.12	32646.70	11.553
3	SLV	4.59	-4996.17	-836.14	20041.40	2408.53	8.12	32318.00	13.418
3	SLV	3.80	-8731.94	44.01	34709.20	2825.76	8.12	32871.40	11.633
3	SLV	4.59	-6174.20	836.14	24696.10	2408.53	8.12	32492.50	13.491
3	SLV	3.80	-8731.94	-44.01	34709.20	2825.76	8.12	32871.40	11.633
3	SLV	4.59	-6174.20	-836.14	24696.10	2408.53	8.12	32492.50	13.491
5	SLV	3.80	-7435.15	1079.11	29648.40	1838.57	8.12	32679.30	17.774
5	SLV	4.59	-5158.96	1243.30	20686.20	1573.53	8.12	32342.10	16.638
5	SLV	3.80	-7435.15	-1079.11	29648.40	1838.57	8.12	32679.30	17.774
5	SLV	4.59	-5158.96	-1243.30	20686.20	1573.53	8.12	32342.10	16.638
5	SLV	3.80	-8511.83	1079.11	33852.50	1838.57	8.12	32838.80	17.861
5	SLV	4.59	-6011.42	1243.30	24054.50	1573.53	8.12	32468.40	19.347
5	SLV	3.80	-8511.83	-1079.11	33852.50	1838.57	8.12	32838.80	17.861
5	SLV	4.59	-6011.42	-1243.30	24054.50	1573.53	8.12	32468.40	19.347
7	SLV	3.80	-7941.55	876.68	31628.60	20.51	8.12	32754.30	36.077
7	SLV	4.59	-5553.57	577.73	22247.20	12.12	8.12	32400.50	38.508
7	SLV	3.80	-7941.55	-876.68	31628.60	20.51	8.12	32754.30	36.077
7	SLV	4.59	-5553.57	-577.73	22247.20	12.12	8.12	32400.50	38.508
7	SLV	3.80	-8005.44	876.68	31878.00	20.51	8.12	32763.80	36.362

Relazione di calcolo

7	SLV	4.59	-5616.81	577.73	22497.00	12.12	8.12	32409.90	38.941
7	SLV	3.80	-8005.44	-876.68	31878.00	20.51	8.12	32763.80	36.362
7	SLV	4.59	-5616.81	-577.73	22497.00	12.12	8.12	32409.90	38.941

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.00	1.41	0.03	58.809	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.41	0.04	54.242	3.80	5.39	6	SLD	0.02	1.41	0.11	18.657
3.80	5.39	8	SLD	0.02	1.41	0.11	18.617																

Maschio n. 414 (ver. sismiche)

Xg=13.10 <m> Yg=10.39 <m> L=2.42 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{yd0} SLU <daN/cm ² >	f _{yd0} SLV <daN/cm ² >
3.80	5.39	35.00	1.41		452	0.00	453	0.00	0.70	0.00	1.00	4.03	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.	
1	SLV							4.59	-2889.77	18.66	---	---	---	---	---	---	493.95	26.474	
1	SLV							4.59	-2889.77	18.66	---	---	---	---	---	---	493.95	26.474	
1	SLV							4.59	-3550.85	18.66	---	---	---	---	---	---	603.64	32.353	
1	SLV							4.59	-3550.85	18.66	---	---	---	---	---	---	603.64	32.353	
3	SLV							4.59	-3311.68	18.66	---	---	---	---	---	---	564.10	30.234	
3	SLV							4.59	-3311.68	18.66	---	---	---	---	---	---	564.10	30.234	
3	SLV							4.59	-3128.94	18.66	---	---	---	---	---	---	533.78	28.609	
3	SLV							4.59	-3128.94	18.66	---	---	---	---	---	---	533.78	28.609	
5	SLV							4.59	-2481.24	18.66	---	---	---	---	---	---	425.55	22.808	
5	SLV							4.59	-2481.24	18.66	---	---	---	---	---	---	425.55	22.808	
5	SLV							4.59	-3959.37	18.66	---	---	---	---	---	---	670.81	35.953	
5	SLV							4.59	-3959.37	18.66	---	---	---	---	---	---	670.81	35.953	
7	SLV							4.59	-2553.00	18.66	---	---	---	---	---	---	437.60	23.454	
7	SLV							4.59	-2553.00	18.66	---	---	---	---	---	---	437.60	23.454	
7	SLV							4.59	-3887.62	18.66	---	---	---	---	---	---	659.05	35.323	
7	SLV							4.59	-3887.62	18.66	---	---	---	---	---	---	659.05	35.323	

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{gd} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-4164.94	437.57	4870.66	929.10	2.42	10028.10	10.793
1	SLV	4.59	-2889.77	109.64	3415.30	989.67	2.42	9839.22	9.942
1	SLV	3.80	-4164.94	-437.57	4870.66	929.10	2.42	10028.10	10.793
1	SLV	4.59	-2889.77	-109.64	3415.30	989.67	2.42	9839.22	9.942
1	SLV	3.80	-5469.79	437.57	6327.11	929.10	2.42	10221.50	11.002
1	SLV	4.59	-3550.85	109.64	4173.75	989.67	2.42	9937.16	10.041
1	SLV	3.80	-5469.79	-437.57	6327.11	929.10	2.42	10221.50	11.002
1	SLV	4.59	-3550.85	-109.64	4173.75	989.67	2.42	9937.16	10.041
3	SLV	3.80	-4887.28	201.57	5681.02	550.39	2.42	10135.20	18.415
3	SLV	4.59	-3311.68	-16.15	3900.33	620.09	2.42	9901.73	15.968
3	SLV	3.80	-4887.28	-201.57	5681.02	550.39	2.42	10135.20	18.415
3	SLV	4.59	-3311.68	16.15	3900.33	620.09	2.42	9901.73	15.968
3	SLV	3.80	-4747.45	201.57	5524.94	550.39	2.42	10114.40	18.377
3	SLV	4.59	-3128.94	-16.15	3690.68	620.09	2.42	9874.66	15.925
3	SLV	3.80	-4747.45	-201.57	5524.94	550.39	2.42	10114.40	18.377
3	SLV	4.59	-3128.94	16.15	3690.68	620.09	2.42	9874.66	15.925
5	SLV	3.80	-3526.09	489.21	4145.49	853.11	2.42	9933.49	8.474
5	SLV	4.59	-2481.24	223.68	2942.35	857.43	2.42	9778.70	11.405
5	SLV	3.80	-3526.09	-489.21	4145.49	853.11	2.42	9933.49	8.474
5	SLV	4.59	-2481.24	-223.68	2942.35	857.43	2.42	9778.70	11.405
5	SLV	3.80	-6108.65	489.21	7028.09	853.11	2.42	10316.10	12.092
5	SLV	4.59	-3959.37	223.68	4638.18	857.43	2.42	9997.68	11.660
5	SLV	3.80	-6108.65	-489.21	7028.09	853.11	2.42	10316.10	12.092
5	SLV	4.59	-3959.37	-223.68	4638.18	857.43	2.42	9997.68	11.660
7	SLV	3.80	-3700.84	297.46	4344.65	409.26	2.42	9959.38	14.606
7	SLV	4.59	-2553.00	195.63	3025.66	374.50	2.42	9789.33	15.466
7	SLV	3.80	-3700.84	-297.46	4344.65	409.26	2.42	9959.38	14.606
7	SLV	4.59	-2553.00	-195.63	3025.66	374.50	2.42	9789.33	15.466
7	SLV	3.80	-5933.89	297.46	6837.13	409.26	2.42	10290.20	22.985
7	SLV	4.59	-3887.62	195.63	4556.84	374.50	2.42	9987.05	23.293
7	SLV	3.80	-5933.89	-297.46	6837.13	409.26	2.42	10290.20	22.985
7	SLV	4.59	-3887.62	-195.63	4556.84	374.50	2.42	9987.05	23.293

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.00	1.41	0.03	57.329	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.41	0.02	82.893	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.41	0.05	38.223
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.41	0.05	42.643																

Maschio n. 415 (ver. sismiche)

Xg=15.68 <m> Yg=10.39 <m> L=1.64 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.41		452	0.00	453	0.00	0.70	0.00	1.00	4.03	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.	
1	SLV							4.59	-1471.55	12.64	---	---	---	---	---	---	253.02	20.011	
1	SLV							4.59	-1471.55	12.64	---	---	---	---	---	---	253.02	20.011	
1	SLV							4.59	-1957.55	12.64	---	---	---	---	---	---	334.61	26.463	
1	SLV							4.59	-1957.55	12.64	---	---	---	---	---	---	334.61	26.463	
3	SLV							4.59	-1660.34	12.64	---	---	---	---	---	---	284.83	22.527	
3	SLV							4.59	-1660.34	12.64	---	---	---	---	---	---	284.83	22.527	
3	SLV							4.59	-1768.75	12.64	---	---	---	---	---	---	303.03	23.966	
3	SLV							4.59	-1768.75	12.64	---	---	---	---	---	---	303.03	23.966	
5	SLV							4.59	-1355.31	12.64	---	---	---	---	---	---	233.36	18.456	
5	SLV							4.59	-1355.31	12.64	---	---	---	---	---	---	233.36	18.456	
5	SLV							4.59	-2073.78	12.64	---	---	---	---	---	---	353.97	27.995	
5	SLV							4.59	-2073.78	12.64	---	---	---	---	---	---	353.97	27.995	
7	SLV							4.59	-1444.47	12.64	---	---	---	---	---	---	248.45	19.649	
7	SLV							4.59	-1444.47	12.64	---	---	---	---	---	---	248.45	19.649	
7	SLV							4.59	-1984.62	12.64	---	---	---	---	---	---	339.12	26.821	
7	SLV							4.59	-1984.62	12.64	---	---	---	---	---	---	339.12	26.821	

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-1774.19	292.83	1424.18	674.25	1.64	6640.62	4.863
1	SLV	4.59	-1471.55	37.45	1185.58	781.01	1.64	6595.78	8.445
1	SLV	3.80	-1774.19	-292.83	1424.18	674.25	1.64	6640.62	4.863
1	SLV	4.59	-1471.55	-37.45	1185.58	781.01	1.64	6595.78	8.445
1	SLV	3.80	-2636.56	292.83	2094.28	674.25	1.64	6768.38	7.152
1	SLV	4.59	-1957.55	37.45	1567.87	781.01	1.64	6667.78	8.537
1	SLV	3.80	-2636.56	-292.83	2094.28	674.25	1.64	6768.38	7.152
1	SLV	4.59	-1957.55	-37.45	1567.87	781.01	1.64	6667.78	8.537
3	SLV	3.80	-2081.49	190.61	1664.63	403.85	1.64	6686.15	8.733
3	SLV	4.59	-1660.34	11.00	1334.63	494.85	1.64	6623.75	13.385
3	SLV	3.80	-2081.49	-190.61	1664.63	403.85	1.64	6686.15	8.733
3	SLV	4.59	-1660.34	-11.00	1334.63	494.85	1.64	6623.75	13.385
3	SLV	3.80	-2329.25	190.61	1857.15	403.85	1.64	6722.85	9.743
3	SLV	4.59	-1768.75	11.00	1419.91	494.85	1.64	6639.81	13.418
3	SLV	3.80	-2329.25	-190.61	1857.15	403.85	1.64	6722.85	9.743
3	SLV	4.59	-1768.75	-11.00	1419.91	494.85	1.64	6639.81	13.418
5	SLV	3.80	-1609.93	242.89	1294.91	612.37	1.64	6616.28	5.331
5	SLV	4.59	-1355.31	51.35	1093.47	668.33	1.64	6578.56	9.843
5	SLV	3.80	-1609.93	-242.89	1294.91	612.37	1.64	6616.28	5.331
5	SLV	4.59	-1355.31	-51.35	1093.47	668.33	1.64	6578.56	9.843
5	SLV	3.80	-2800.81	242.89	2220.27	612.37	1.64	6792.71	9.141
5	SLV	4.59	-2073.78	51.35	1658.62	668.33	1.64	6685.00	10.003
5	SLV	3.80	-2800.81	-242.89	2220.27	612.37	1.64	6792.71	9.141
5	SLV	4.59	-2073.78	-51.35	1658.62	668.33	1.64	6685.00	10.003
7	SLV	3.80	-1776.45	97.85	1425.96	288.94	1.64	6640.95	14.573
7	SLV	4.59	-1444.47	36.81	1164.15	285.57	1.64	6591.77	23.083
7	SLV	3.80	-1776.45	-97.85	1425.96	288.94	1.64	6640.95	14.573
7	SLV	4.59	-1444.47	-36.81	1164.15	285.57	1.64	6591.77	23.083
7	SLV	3.80	-2634.29	97.85	2092.54	288.94	1.64	6768.04	21.385
7	SLV	4.59	-1984.62	36.81	1589.03	285.57	1.64	6671.79	23.363
7	SLV	3.80	-2634.29	-97.85	2092.54	288.94	1.64	6768.04	21.385
7	SLV	4.59	-1984.62	-36.81	1589.03	285.57	1.64	6671.79	23.363

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.00	1.41	0.04	56.636	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.41	0.03	75.168	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.41	0.04	56.035
3.80	5.39	8	SLD	0.00	1.41	0.03	74.016																

Maschio n. 416 (ver. sismiche)

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	5.92	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.	
1	SLV							3.80	-20682.10	-182.57	---	---	---	---	---	---	3373.11	18.476	
								4.59	-17178.50	-45.64	---	---	---	---	---	---	2836.34	62.143	
1	SLV							3.80	-20682.10	-182.57	---	---	---	---	---	---	3373.11	18.476	
								4.59	-17178.50	-45.64	---	---	---	---	---	---	2836.34	62.143	
1	SLV							3.80	-23340.60	-182.57	---	---	---	---	---	---	3770.97	20.655	
								4.59	-19278.30	-45.64	---	---	---	---	---	---	3159.74	69.228	
1	SLV							3.80	-23340.60	-182.57	---	---	---	---	---	---	3770.97	20.655	
								4.59	-19278.30	-45.64	---	---	---	---	---	---	3159.74	69.228	
3	SLV							3.80	-20844.00	-182.57	---	---	---	---	---	---	3397.56	18.610	
								4.59	-17312.70	-45.64	---	---	---	---	---	---	2857.16	62.599	
3	SLV							3.80	-20844.00	-182.57	---	---	---	---	---	---	3397.56	18.610	
								4.59	-17312.70	-45.64	---	---	---	---	---	---	2857.16	62.599	
3	SLV							3.80	-23178.70	-182.57	---	---	---	---	---	---	3746.97	20.524	
								4.59	-19144.10	-45.64	---	---	---	---	---	---	3139.22	68.779	
3	SLV							3.80	-23178.70	-182.57	---	---	---	---	---	---	3746.97	20.524	
								4.59	-19144.10	-45.64	---	---	---	---	---	---	3139.22	68.779	
5	SLV							3.80	-21367.10	-182.57	---	---	---	---	---	---	3476.39	19.041	
								4.59	-17709.90	-45.64	---	---	---	---	---	---	2918.66	63.947	
5	SLV							3.80	-21367.10	-182.57	---	---	---	---	---	---	3476.39	19.041	
								4.59	-17709.90	-45.64	---	---	---	---	---	---	2918.66	63.947	
5	SLV							3.80	-22655.60	-182.57	---	---	---	---	---	---	3669.23	20.098	
								4.59	-18746.90	-45.64	---	---	---	---	---	---	3078.38	67.446	
5	SLV							3.80	-22655.60	-182.57	---	---	---	---	---	---	3669.23	20.098	
								4.59	-18746.90	-45.64	---	---	---	---	---	---	3078.38	67.446	
7	SLV							3.80	-22116.10	-182.57	---	---	---	---	---	---	3588.72	19.657	
								4.59	-18299.60	-45.64	---	---	---	---	---	---	3009.63	65.940	
7	SLV							3.80	-22116.10	-182.57	---	---	---	---	---	---	3588.72	19.657	
								4.59	-18299.60	-45.64	---	---	---	---	---	---	3009.63	65.940	
7	SLV							3.80	-21906.60	-182.57	---	---	---	---	---	---	3557.38	19.485	
								4.59	-18157.20	-45.64	---	---	---	---	---	---	2987.71	65.459	
7	SLV							3.80	-21906.60	-182.57	---	---	---	---	---	---	3557.38	19.485	
								4.59	-18157.20	-45.64	---	---	---	---	---	---	2987.71	65.459	

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-20682.10	3087.00	57053.70	3264.24	5.92	26086.20	7.992
1	SLV	4.59	-17178.50	1755.64	47974.70	3019.51	5.92	25567.20	8.467
1	SLV	5.39	-15004.40	1556.52	42220.60	2744.19	5.92	25245.10	9.199
1	SLV	3.80	-20682.10	-3087.00	57053.70	3264.24	5.92	26086.20	7.992
1	SLV	4.59	-17178.50	-1755.64	47974.70	3019.51	5.92	25567.20	8.467
1	SLV	5.39	-15004.40	-1556.52	42220.60	2744.19	5.92	25245.10	9.199
1	SLV	3.80	-23340.60	3087.00	63783.20	3264.24	5.92	26480.10	8.112
1	SLV	4.59	-19278.30	1755.64	53444.70	3019.51	5.92	25878.30	8.570
1	SLV	5.39	-16533.50	1556.52	46277.30	2744.19	5.92	25471.60	9.282
1	SLV	3.80	-23340.60	-3087.00	63783.20	3264.24	5.92	26480.10	8.112
1	SLV	4.59	-19278.30	-1755.64	53444.70	3019.51	5.92	25878.30	8.570
1	SLV	5.39	-16533.50	-1556.52	46277.30	2744.19	5.92	25471.60	9.282
3	SLV	3.80	-20844.00	275.30	57467.40	569.37	5.92	26110.20	45.858
3	SLV	4.59	-17312.70	251.17	48326.80	514.33	5.92	25587.10	49.748
3	SLV	5.39	-15107.30	373.07	42495.20	460.86	5.92	25260.30	54.811
3	SLV	3.80	-20844.00	-275.30	57467.40	569.37	5.92	26110.20	45.858
3	SLV	4.59	-17312.70	-251.17	48326.80	514.33	5.92	25587.10	49.748
3	SLV	5.39	-15107.30	-373.07	42495.20	460.86	5.92	25260.30	54.811
3	SLV	3.80	-23178.70	275.30	63377.40	569.37	5.92	26456.10	46.465
3	SLV	4.59	-19144.10	251.17	53097.70	514.33	5.92	25858.40	50.276
3	SLV	5.39	-16430.60	373.07	46005.60	460.86	5.92	25456.40	55.236

Relazione di calcolo

3	SLV	3.80	-23178.70	-275.30	63377.40	569.37	5.92	26456.10	46.465
3	SLV	4.59	-19144.10	-251.17	53097.70	514.33	5.92	25858.40	50.276
3	SLV	5.39	-16430.60	-373.07	46005.60	460.86	5.92	25456.40	55.236
5	SLV	3.80	-21367.10	5190.51	58800.70	5066.48	5.92	26187.70	5.169
5	SLV	4.59	-17709.90	2808.47	49367.10	4705.38	5.92	25645.90	5.450
5	SLV	5.39	-15383.40	2261.86	43230.40	4286.30	5.92	25301.20	5.903
5	SLV	3.80	-21367.10	-5190.51	58800.70	5066.48	5.92	26187.70	5.169
5	SLV	4.59	-17709.90	-2808.47	49367.10	4705.38	5.92	25645.90	5.450
5	SLV	5.39	-15383.40	-2261.86	43230.40	4286.30	5.92	25301.20	5.903
5	SLV	3.80	-22655.60	5190.51	62062.50	5066.48	5.92	26378.60	5.207
5	SLV	4.59	-18746.90	2808.47	52068.50	4705.38	5.92	25799.50	5.483
5	SLV	5.39	-16154.50	2261.86	45276.00	4286.30	5.92	25415.50	5.929
5	SLV	3.80	-22655.60	-5190.51	62062.50	5066.48	5.92	26378.60	5.207
5	SLV	4.59	-18746.90	-2808.47	52068.50	4705.38	5.92	25799.50	5.483
5	SLV	5.39	-16154.50	-2261.86	45276.00	4286.30	5.92	25415.50	5.929
7	SLV	3.80	-22116.10	4181.83	60700.60	3916.40	5.92	26298.70	6.715
7	SLV	4.59	-18299.60	2206.42	50905.80	3645.22	5.92	25733.30	7.059
7	SLV	5.39	-15811.30	1682.98	44366.90	3324.78	5.92	25364.60	7.629
7	SLV	3.80	-22116.10	-4181.83	60700.60	3916.40	5.92	26298.70	6.715
7	SLV	4.59	-18299.60	-2206.42	50905.80	3645.22	5.92	25733.30	7.059
7	SLV	5.39	-15811.30	-1682.98	44366.90	3324.78	5.92	25364.60	7.629
7	SLV	3.80	-21906.60	4181.83	60170.50	3916.40	5.92	26267.70	6.707
7	SLV	4.59	-18157.20	2206.42	50534.90	3645.22	5.92	25712.20	7.054
7	SLV	5.39	-15726.60	1682.98	44142.40	3324.78	5.92	25352.10	7.625
7	SLV	3.80	-21906.60	-4181.83	60170.50	3916.40	5.92	26267.70	6.707
7	SLV	4.59	-18157.20	-2206.42	50534.90	3645.22	5.92	25712.20	7.054
7	SLV	5.39	-15726.60	-1682.98	44142.40	3324.78	5.92	25352.10	7.625

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.05	37.298	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.05	42.108	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.05	43.331
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.04	51.595																

Maschio n. 417 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=0.74 <m> L=0.56 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{yk0 SLV}	f _{yk0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-1312.53	-17.32	---	---	---	---	---	---	219.24	12.655
								4.59	-1146.62	-4.33	---	---	---	---	---	---	192.68	44.487
1	SLV							3.80	-1312.53	-17.32	---	---	---	---	---	---	219.24	12.655
								4.59	-1146.62	-4.33	---	---	---	---	---	---	192.68	44.487
1	SLV							3.80	-2151.79	-17.32	---	---	---	---	---	---	348.47	20.114
								4.59	-1441.10	-4.33	---	---	---	---	---	---	239.59	55.318
1	SLV							3.80	-2151.79	-17.32	---	---	---	---	---	---	348.47	20.114
								4.59	-1441.10	-4.33	---	---	---	---	---	---	239.59	55.318
3	SLV							3.80	-1778.31	-17.32	---	---	---	---	---	---	292.02	16.856
								4.59	-1189.26	-4.33	---	---	---	---	---	---	199.54	46.071
3	SLV							3.80	-1778.31	-17.32	---	---	---	---	---	---	292.02	16.856
								4.59	-1189.26	-4.33	---	---	---	---	---	---	199.54	46.071
3	SLV							3.80	-1686.01	-17.32	---	---	---	---	---	---	277.81	16.035
								4.59	-1398.46	-4.33	---	---	---	---	---	---	232.87	53.765
3	SLV							3.80	-1686.01	-17.32	---	---	---	---	---	---	277.81	16.035
								4.59	-1398.46	-4.33	---	---	---	---	---	---	232.87	53.765
5	SLV							3.80	-899.84	-17.32	---	---	---	---	---	---	152.56	8.806
								4.59	-1185.02	-4.33	---	---	---	---	---	---	198.86	45.914
5	SLV							3.80	-899.84	-17.32	---	---	---	---	---	---	152.56	8.806
								4.59	-1185.02	-4.33	---	---	---	---	---	---	198.86	45.914
5	SLV							3.80	-2564.48	-17.32	---	---	---	---	---	---	408.88	23.601
								4.59	-1402.70	-4.33	---	---	---	---	---	---	233.53	53.920
5	SLV							3.80	-2564.48	-17.32	---	---	---	---	---	---	408.88	23.601
								4.59	-1402.70	-4.33	---	---	---	---	---	---	233.53	53.920
7	SLV							3.80	-1011.88	-17.32	---	---	---	---	---	---	170.87	9.863
								4.59	-1260.57	-4.33	---	---	---	---	---	---	210.96	48.708
7	SLV							3.80	-1011.88	-17.32	---	---	---	---	---	---	170.87	9.863
								4.59	-1260.57	-4.33	---	---	---	---	---	---	210.96	48.708
7	SLV							3.80	-2452.43	-17.32	---	---	---	---	---	---	392.69	22.666

Relazione di calcolo

								4.59	-1327.15	-4.33	---	---	---	---	---	---	221.56	51.156
7	SLV							3.80	-2452.43	-17.32	---	---	---	---	---	---	392.69	22.666
								4.59	-1327.15	-4.33	---	---	---	---	---	---	221.56	51.156

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-1312.53	117.33	351.89	323.29	0.56	2379.11	2.999
1	SLV	4.59	-1146.62	0.00	309.27	250.64	0.56	2354.53	9.394
1	SLV	5.39	-543.38	84.89	149.75	239.05	0.37	1534.93	1.764
1	SLV	3.80	-1312.53	-117.33	351.89	323.29	0.56	2379.11	2.999
1	SLV	4.59	-1146.62	-0.00	309.27	250.64	0.56	2354.53	9.394
1	SLV	5.39	-543.38	-84.89	149.75	239.05	0.37	1534.93	1.764
1	SLV	3.80	-2151.79	117.33	559.32	323.29	0.56	2503.45	4.767
1	SLV	4.59	-1441.10	0.00	384.56	250.64	0.56	2398.16	9.568
1	SLV	5.39	-1346.11	84.89	360.46	239.05	0.56	2384.09	4.246
1	SLV	3.80	-2151.79	-117.33	559.32	323.29	0.56	2503.45	4.767
1	SLV	4.59	-1441.10	-0.00	384.56	250.64	0.56	2398.16	9.568
1	SLV	5.39	-1346.11	-84.89	360.46	239.05	0.56	2384.09	4.246
3	SLV	3.80	-1778.31	-0.20	468.71	26.39	0.56	2448.12	92.750
3	SLV	4.59	-1189.26	0.00	320.27	40.72	0.56	2360.85	57.977
3	SLV	5.39	-759.33	20.05	207.67	58.23	0.56	2297.16	10.359
3	SLV	3.80	-1778.31	0.20	468.71	26.39	0.56	2448.12	92.750
3	SLV	4.59	-1189.26	-0.00	320.27	40.72	0.56	2360.85	57.977
3	SLV	5.39	-759.33	-20.05	207.67	58.23	0.56	2297.16	10.359
3	SLV	3.80	-1686.01	-0.20	445.89	26.39	0.56	2434.44	92.232
3	SLV	4.59	-1398.46	0.00	373.76	40.72	0.56	2391.84	58.738
3	SLV	5.39	-1130.15	20.05	305.01	58.23	0.56	2352.09	15.214
3	SLV	3.80	-1686.01	0.20	445.89	26.39	0.56	2434.44	92.232
3	SLV	4.59	-1398.46	-0.00	373.76	40.72	0.56	2391.84	58.738
3	SLV	5.39	-1130.15	-20.05	305.01	58.23	0.56	2352.09	15.214
5	SLV	3.80	-899.84	213.46	244.87	627.34	0.13	642.67	1.024
5	SLV	4.59	-1185.02	0.00	319.18	393.56	0.56	2360.22	5.997
5	SLV	5.39	-496.80	123.81	137.14	345.95	0.10	443.22	1.108
5	SLV	3.80	-899.84	-213.46	244.87	627.34	0.13	642.67	1.024
5	SLV	4.59	-1185.02	-0.00	319.18	393.56	0.56	2360.22	5.997
5	SLV	5.39	-496.80	-123.81	137.14	345.95	0.10	443.22	1.108
5	SLV	3.80	-2564.48	213.46	656.28	627.34	0.56	2564.59	3.074
5	SLV	4.59	-1402.70	0.00	374.84	393.56	0.56	2392.47	6.079
5	SLV	5.39	-1392.68	123.81	372.30	345.95	0.56	2390.99	3.007
5	SLV	3.80	-2564.48	-213.46	656.28	627.34	0.56	2564.59	3.074
5	SLV	4.59	-1402.70	-0.00	374.84	393.56	0.56	2392.47	6.079
5	SLV	5.39	-1392.68	-123.81	372.30	345.95	0.56	2390.99	3.007
7	SLV	3.80	-1011.88	178.32	274.25	538.27	0.31	1370.88	1.538
7	SLV	4.59	-1260.57	0.00	338.60	306.16	0.56	2371.42	7.746
7	SLV	5.39	-672.84	92.33	184.58	256.77	0.43	1775.80	1.999
7	SLV	3.80	-1011.88	-178.32	274.25	538.27	0.31	1370.88	1.538
7	SLV	4.59	-1260.57	-0.00	338.60	306.16	0.56	2371.42	7.746
7	SLV	5.39	-672.84	-92.33	184.58	256.77	0.43	1775.80	1.999
7	SLV	3.80	-2452.43	178.32	630.29	538.27	0.56	2547.99	3.534
7	SLV	4.59	-1327.15	0.00	355.62	306.16	0.56	2381.28	7.778
7	SLV	5.39	-1216.65	-92.33	327.32	256.77	0.56	2364.91	3.545

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.03	61.715	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.59	0.01	>100	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	36.243
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.05	42.507																

Maschio n. 418 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=3.47 <m> L=3.31 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{VK0} <daN/cmq>	f _{Vd0} SLU <daN/cmq>	f _{Vd0} SLV <daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	2.27	0.80	3.63	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
----	-----	-------------	-------------------------	----------------------------	----------------------------	-------------------------	------------------------	-----------	------------	--------------------------	------------------------	------------------------	-----------	---	----------------	-------------	--------------	------

Relazione di calcolo

1	SLV						3.80	-4663.65	-101.95	---	---	---	---	---	---	793.72	7.785
							4.59	-4979.94	-25.49	---	---	---	---	---	---	845.92	33.189
1	SLV						3.80	-4663.65	-101.95	---	---	---	---	---	---	793.72	7.785
							4.59	-4979.94	-25.49	---	---	---	---	---	---	845.92	33.189
1	SLV						3.80	-10154.60	-101.95	---	---	---	---	---	---	1670.75	16.388
							4.59	-9011.16	-25.49	---	---	---	---	---	---	1493.24	58.586
1	SLV						3.80	-10154.60	-101.95	---	---	---	---	---	---	1670.75	16.388
							4.59	-9011.16	-25.49	---	---	---	---	---	---	1493.24	58.586
3	SLV						3.80	-4865.62	-101.95	---	---	---	---	---	---	827.08	8.112
							4.59	-5136.23	-25.49	---	---	---	---	---	---	871.64	34.199
3	SLV						3.80	-4865.62	-101.95	---	---	---	---	---	---	827.08	8.112
							4.59	-5136.23	-25.49	---	---	---	---	---	---	871.64	34.199
3	SLV						3.80	-9952.66	-101.95	---	---	---	---	---	---	1639.59	16.082
							4.59	-8854.87	-25.49	---	---	---	---	---	---	1468.77	57.626
3	SLV						3.80	-9952.66	-101.95	---	---	---	---	---	---	1639.59	16.082
							4.59	-8854.87	-25.49	---	---	---	---	---	---	1468.77	57.626
5	SLV						3.80	-6279.18	-101.95	---	---	---	---	---	---	1058.21	10.380
							4.59	-6153.82	-25.49	---	---	---	---	---	---	1037.88	40.721
5	SLV						3.80	-6279.18	-101.95	---	---	---	---	---	---	1058.21	10.380
							4.59	-6153.82	-25.49	---	---	---	---	---	---	1037.88	40.721
5	SLV						3.80	-8539.10	-101.95	---	---	---	---	---	---	1419.17	13.920
							4.59	-7837.29	-25.49	---	---	---	---	---	---	1308.20	51.327
5	SLV						3.80	-8539.10	-101.95	---	---	---	---	---	---	1419.17	13.920
							4.59	-7837.29	-25.49	---	---	---	---	---	---	1308.20	51.327
7	SLV						3.80	-7865.88	-101.95	---	---	---	---	---	---	1312.74	12.876
							4.59	-7316.29	-25.49	---	---	---	---	---	---	1225.17	48.069
7	SLV						3.80	-7865.88	-101.95	---	---	---	---	---	---	1312.74	12.876
							4.59	-7316.29	-25.49	---	---	---	---	---	---	1225.17	48.069
7	SLV						3.80	-6952.40	-101.95	---	---	---	---	---	---	1166.84	11.445
							4.59	-6674.81	-25.49	---	---	---	---	---	---	1122.16	44.027
7	SLV						3.80	-6952.40	-101.95	---	---	---	---	---	---	1166.84	11.445
							4.59	-6674.81	-25.49	---	---	---	---	---	---	1122.16	44.027

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-4663.65	1934.06	7496.95	1817.48	3.31	13547.10	3.876
1	SLV	4.59	-4979.94	524.79	7990.05	1766.39	3.31	13594.00	7.696
1	SLV	5.39	-5565.42	773.15	8897.69	1750.23	3.31	13680.70	7.817
1	SLV	3.80	-4663.65	-1934.06	7496.95	1817.48	3.31	13547.10	3.876
1	SLV	4.59	-4979.94	-524.79	7990.05	1766.39	3.31	13594.00	7.696
1	SLV	5.39	-5565.42	-773.15	8897.69	1750.23	3.31	13680.70	7.817
1	SLV	3.80	-10154.60	1934.06	15780.90	1817.48	3.31	14360.60	7.901
1	SLV	4.59	-9011.16	524.79	14104.20	1766.39	3.31	14191.20	8.034
1	SLV	5.39	-7957.65	773.15	12536.90	1750.23	3.31	14035.10	8.019
1	SLV	3.80	-10154.60	-1934.06	15780.90	1817.48	3.31	14360.60	7.901
1	SLV	4.59	-9011.16	-524.79	14104.20	1766.39	3.31	14191.20	8.034
1	SLV	5.39	-7957.65	-773.15	12536.90	1750.23	3.31	14035.10	8.019
3	SLV	3.80	-4865.62	-72.36	7812.05	129.51	3.31	13577.00	>100
3	SLV	4.59	-5136.23	71.89	8233.00	133.03	3.31	13617.10	>100
3	SLV	5.39	-5686.12	-30.98	9083.97	152.41	3.31	13698.60	89.877
3	SLV	3.80	-4865.62	72.36	7812.05	129.51	3.31	13577.00	>100
3	SLV	4.59	-5136.23	-71.89	8233.00	133.03	3.31	13617.10	>100
3	SLV	5.39	-5686.12	30.98	9083.97	152.41	3.31	13698.60	89.877
3	SLV	3.80	-9952.66	-72.36	15486.60	129.51	3.31	14330.70	>100
3	SLV	4.59	-8854.87	71.89	13873.00	133.03	3.31	14168.00	>100
3	SLV	5.39	-7836.96	-30.98	12356.00	152.41	3.31	14017.20	91.968
3	SLV	3.80	-9952.66	72.36	15486.60	129.51	3.31	14330.70	>100
3	SLV	4.59	-8854.87	-71.89	13873.00	133.03	3.31	14168.00	>100
3	SLV	5.39	-7836.96	30.98	12356.00	152.41	3.31	14017.20	91.968
5	SLV	3.80	-6279.18	3623.29	9995.17	3498.18	3.23	13482.50	2.759
5	SLV	4.59	-6153.82	844.34	9803.13	3410.71	3.31	13767.90	4.037
5	SLV	5.39	-6219.65	1451.53	9904.01	3410.74	3.31	13777.60	4.039
5	SLV	3.80	-6279.18	-3623.29	9995.17	3498.18	3.23	13482.50	2.759
5	SLV	4.59	-6153.82	-844.34	9803.13	3410.71	3.31	13767.90	4.037
5	SLV	5.39	-6219.65	-1451.53	9904.01	3410.74	3.31	13777.60	4.039
5	SLV	3.80	-8539.10	3623.29	13404.60	3498.18	3.31	14121.30	3.700
5	SLV	4.59	-7837.29	844.34	12356.40	3410.71	3.31	14017.30	4.110
5	SLV	5.39	-7303.43	1451.53	11552.70	3410.74	3.31	13938.20	4.087
5	SLV	3.80	-8539.10	-3623.29	13404.60	3498.18	3.31	14121.30	3.700
5	SLV	4.59	-7837.29	-844.34	12356.40	3410.71	3.31	14017.30	4.110
5	SLV	5.39	-7303.43	-1451.53	11552.70	3410.74	3.31	13938.20	4.087
7	SLV	3.80	-7865.88	3064.78	12399.30	2991.79	3.31	14021.50	4.046
7	SLV	4.59	-7316.29	665.34	11572.20	2920.71	3.31	13940.10	4.773
7	SLV	5.39	-6901.11	1228.88	10943.40	2931.39	3.31	13878.60	4.734
7	SLV	3.80	-7865.88	-3064.78	12399.30	2991.79	3.31	14021.50	4.046
7	SLV	4.59	-7316.29	-665.34	11572.20	2920.71	3.31	13940.10	4.773
7	SLV	5.39	-6901.11	-1228.88	10943.40	2931.39	3.31	13878.60	4.734

Relazione di calcolo

7	SLV	3.80	-6952.40	3064.78	11021.20	2991.79	3.31	13886.20	3.596
7	SLV	4.59	-6674.81	665.34	10599.20	2920.71	3.31	13845.10	4.740
7	SLV	5.39	-6621.97	1228.88	10518.70	2931.39	3.31	13837.20	4.720
7	SLV	3.80	-6952.40	-3064.78	11021.20	2991.79	3.31	13886.20	3.596
7	SLV	4.59	-6674.81	-665.34	10599.20	2920.71	3.31	13845.10	4.740
7	SLV	5.39	-6621.97	-1228.88	10518.70	2931.39	3.31	13837.20	4.720

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.08	26.247	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.07	28.366	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	34.791
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.05	42.990																

Maschio n. 419 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=6.20 <m> L=0.36 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VE0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{ax}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-1728.33	-11.03	---	---	---	---	---	---	273.99	24.842
								4.59	-1347.51	-2.76	---	---	---	---	---	---	218.51	79.247
1	SLV							3.80	-1728.33	-11.03	---	---	---	---	---	---	273.99	24.842
								4.59	-1347.51	-2.76	---	---	---	---	---	---	218.51	79.247
1	SLV							3.80	-2320.40	-11.03	---	---	---	---	---	---	354.76	32.165
								4.59	-1531.41	-2.76	---	---	---	---	---	---	245.65	89.089
1	SLV							3.80	-2320.40	-11.03	---	---	---	---	---	---	354.76	32.165
								4.59	-1531.41	-2.76	---	---	---	---	---	---	245.65	89.089
3	SLV							3.80	-2000.81	-11.03	---	---	---	---	---	---	311.99	28.287
								4.59	-1389.42	-2.76	---	---	---	---	---	---	224.75	81.510
3	SLV							3.80	-2000.81	-11.03	---	---	---	---	---	---	311.99	28.287
								4.59	-1389.42	-2.76	---	---	---	---	---	---	224.75	81.510
3	SLV							3.80	-2047.93	-11.03	---	---	---	---	---	---	318.42	28.870
								4.59	-1489.51	-2.76	---	---	---	---	---	---	239.52	86.867
3	SLV							3.80	-2047.93	-11.03	---	---	---	---	---	---	318.42	28.870
								4.59	-1489.51	-2.76	---	---	---	---	---	---	239.52	86.867
5	SLV							3.80	-1522.31	-11.03	---	---	---	---	---	---	244.32	22.152
								4.59	-1348.32	-2.76	---	---	---	---	---	---	218.63	79.291
5	SLV							3.80	-1522.31	-11.03	---	---	---	---	---	---	244.32	22.152
								4.59	-1348.32	-2.76	---	---	---	---	---	---	218.63	79.291
5	SLV							3.80	-2526.42	-11.03	---	---	---	---	---	---	381.30	34.571
								4.59	-1530.60	-2.76	---	---	---	---	---	---	245.53	89.046
5	SLV							3.80	-2526.42	-11.03	---	---	---	---	---	---	381.30	34.571
								4.59	-1530.60	-2.76	---	---	---	---	---	---	245.53	89.046
7	SLV							3.80	-1618.19	-11.03	---	---	---	---	---	---	258.23	23.413
								4.59	-1390.92	-2.76	---	---	---	---	---	---	224.97	81.591
7	SLV							3.80	-1618.19	-11.03	---	---	---	---	---	---	258.23	23.413
								4.59	-1390.92	-2.76	---	---	---	---	---	---	224.97	81.591
7	SLV							3.80	-2430.55	-11.03	---	---	---	---	---	---	369.05	33.461
								4.59	-1488.01	-2.76	---	---	---	---	---	---	239.30	86.787
7	SLV							3.80	-2430.55	-11.03	---	---	---	---	---	---	369.05	33.461
								4.59	-1488.01	-2.76	---	---	---	---	---	---	239.30	86.787

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	3.80	-1728.33	73.76	279.97	174.70	0.36	1646.87	3.796
1	SLV	4.59	-1347.51	0.00	223.28	115.81	0.36	1590.45	13.733
1	SLV	5.39	-777.98	36.38	133.22	112.43	0.36	1506.08	3.662
1	SLV	3.80	-1728.33	-73.76	279.97	174.70	0.36	1646.87	3.796
1	SLV	4.59	-1347.51	-0.00	223.28	115.81	0.36	1590.45	13.733
1	SLV	5.39	-777.98	-36.38	133.22	112.43	0.36	1506.08	3.662
1	SLV	3.80	-2320.40	73.76	362.50	174.70	0.36	1734.58	4.914
1	SLV	4.59	-1531.41	0.00	251.01	115.81	0.36	1617.70	13.968
1	SLV	5.39	-1404.81	36.38	231.99	112.43	0.36	1598.94	6.376
1	SLV	3.80	-2320.40	-73.76	362.50	174.70	0.36	1734.58	4.914
1	SLV	4.59	-1531.41	-0.00	251.01	115.81	0.36	1617.70	13.968
1	SLV	5.39	-1404.81	-36.38	231.99	112.43	0.36	1598.94	6.376
3	SLV	3.80	-2000.81	11.56	318.80	19.91	0.36	1687.24	27.567

Relazione di calcolo

3	SLV	4.59	-1389.42	-0.00	229.66	46.25	0.36	1596.66	34.526
3	SLV	5.39	-891.00	11.93	151.60	46.86	0.36	1522.82	12.708
3	SLV	3.80	-2000.81	-11.56	318.80	19.91	0.36	1687.24	27.567
3	SLV	4.59	-1389.42	0.00	229.66	46.25	0.36	1596.66	34.526
3	SLV	5.39	-891.00	-11.93	151.60	46.86	0.36	1522.82	12.708
3	SLV	3.80	-2047.93	11.56	325.37	19.91	0.36	1694.22	28.134
3	SLV	4.59	-1489.51	-0.00	244.75	46.25	0.36	1611.49	34.847
3	SLV	5.39	-1291.78	11.93	214.75	46.86	0.36	1582.19	18.002
3	SLV	3.80	-2047.93	-11.56	325.37	19.91	0.36	1694.22	28.134
3	SLV	4.59	-1489.51	0.00	244.75	46.25	0.36	1611.49	34.847
3	SLV	5.39	-1291.78	-11.93	214.75	46.86	0.36	1582.19	18.002
5	SLV	3.80	-1522.31	116.46	249.65	287.17	0.31	1419.22	2.144
5	SLV	4.59	-1348.32	0.00	223.40	140.25	0.36	1590.57	11.341
5	SLV	5.39	-825.95	48.00	141.05	133.18	0.36	1513.18	2.938
5	SLV	3.80	-1522.31	-116.46	249.65	287.17	0.31	1419.22	2.144
5	SLV	4.59	-1348.32	-0.00	223.40	140.25	0.36	1590.57	11.341
5	SLV	5.39	-825.95	-48.00	141.05	133.18	0.36	1513.18	2.938
5	SLV	3.80	-2526.42	116.46	389.62	287.17	0.36	1765.10	3.345
5	SLV	4.59	-1530.60	0.00	250.89	140.25	0.36	1617.58	11.533
5	SLV	5.39	-1356.84	48.00	224.70	133.18	0.36	1591.83	4.681
5	SLV	3.80	-2526.42	-116.46	389.62	287.17	0.36	1765.10	3.345
5	SLV	4.59	-1530.60	-0.00	250.89	140.25	0.36	1617.58	11.533
5	SLV	5.39	-1356.84	-48.00	224.70	133.18	0.36	1591.83	4.681
7	SLV	3.80	-1618.19	90.86	263.87	228.78	0.36	1630.55	2.904
7	SLV	4.59	-1390.92	0.00	229.88	91.63	0.36	1596.88	17.427
7	SLV	5.39	-980.09	33.51	165.91	85.39	0.36	1536.02	4.951
7	SLV	3.80	-1618.19	-90.86	263.87	228.78	0.36	1630.55	2.904
7	SLV	4.59	-1390.92	-0.00	229.88	91.63	0.36	1596.88	17.427
7	SLV	5.39	-980.09	-33.51	165.91	85.39	0.36	1536.02	4.951
7	SLV	3.80	-2430.55	90.86	377.10	228.78	0.36	1750.90	4.150
7	SLV	4.59	-1488.01	0.00	244.52	91.63	0.36	1611.26	17.584
7	SLV	5.39	-1202.70	33.51	200.98	85.39	0.36	1569.00	5.998
7	SLV	3.80	-2430.55	-90.86	377.10	228.78	0.36	1750.90	4.150
7	SLV	4.59	-1488.01	-0.00	244.52	91.63	0.36	1611.26	17.584
7	SLV	5.39	-1202.70	-33.51	200.98	85.39	0.36	1569.00	5.998

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.06	34.608	3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.04	55.428	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.07	26.769
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.06	32.540																

Maschio n. 421 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=6.78 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VEO}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-3208.20	-24.73	---	---	---	---	---	---	517.70	20.931
								4.59	-2679.75	-6.18	---	---	---	---	---	---	438.44	70.907
1	SLV							3.80	-3208.20	-24.73	---	---	---	---	---	---	517.70	20.931
								4.59	-2679.75	-6.18	---	---	---	---	---	---	438.44	70.907
1	SLV							3.80	-4151.98	-24.73	---	---	---	---	---	---	653.34	26.415
								4.59	-3296.67	-6.18	---	---	---	---	---	---	530.73	85.833
1	SLV							3.80	-4151.98	-24.73	---	---	---	---	---	---	653.34	26.415
								4.59	-3296.67	-6.18	---	---	---	---	---	---	530.73	85.833
3	SLV							3.80	-3373.70	-24.73	---	---	---	---	---	---	542.03	21.915
								4.59	-2810.57	-6.18	---	---	---	---	---	---	458.28	74.116
3	SLV							3.80	-3373.70	-24.73	---	---	---	---	---	---	542.03	21.915
								4.59	-2810.57	-6.18	---	---	---	---	---	---	458.28	74.116
3	SLV							3.80	-3986.47	-24.73	---	---	---	---	---	---	630.10	25.476
								4.59	-3165.85	-6.18	---	---	---	---	---	---	511.43	82.712
3	SLV							3.80	-3986.47	-24.73	---	---	---	---	---	---	630.10	25.476
								4.59	-3165.85	-6.18	---	---	---	---	---	---	511.43	82.712
5	SLV							3.80	-3287.50	-24.73	---	---	---	---	---	---	529.38	21.404
								4.59	-2697.26	-6.18	---	---	---	---	---	---	441.10	71.338
5	SLV							3.80	-3287.50	-24.73	---	---	---	---	---	---	529.38	21.404
								4.59	-2697.26	-6.18	---	---	---	---	---	---	441.10	71.338
5	SLV							3.80	-4072.67	-24.73	---	---	---	---	---	---	642.23	25.966

Relazione di calcolo

								4.59	-3279.16	-6.18	---	---	---	---	---	---	528.16	85.417
5	SLV							3.80	-4072.67	-24.73	---	---	---	---	---	---	642.23	25.966
								4.59	-3279.16	-6.18	---	---	---	---	---	---	528.16	85.417
7	SLV							3.80	-3520.99	-24.73	---	---	---	---	---	---	563.49	22.783
								4.59	-2843.09	-6.18	---	---	---	---	---	---	463.19	74.910
7	SLV							3.80	-3520.99	-24.73	---	---	---	---	---	---	563.49	22.783
								4.59	-2843.09	-6.18	---	---	---	---	---	---	463.19	74.910
7	SLV							3.80	-3839.19	-24.73	---	---	---	---	---	---	609.22	24.632
								4.59	-3133.33	-6.18	---	---	---	---	---	---	506.61	81.932
7	SLV							3.80	-3839.19	-24.73	---	---	---	---	---	---	609.22	24.632
								4.59	-3133.33	-6.18	---	---	---	---	---	---	506.61	81.932

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-3208.20	141.79	1186.26	289.37	0.80	3594.18	8.367
1	SLV	4.59	-2679.75	0.00	1004.65	286.75	0.80	3515.89	12.261
1	SLV	3.80	-3208.20	-141.79	1186.26	289.37	0.80	3594.18	8.367
1	SLV	4.59	-2679.75	-0.00	1004.65	286.75	0.80	3515.89	12.261
1	SLV	3.80	-4151.98	141.79	1497.07	289.37	0.80	3734.00	10.559
1	SLV	4.59	-3296.67	0.00	1216.13	286.75	0.80	3607.28	12.580
1	SLV	3.80	-4151.98	-141.79	1497.07	289.37	0.80	3734.00	10.559
1	SLV	4.59	-3296.67	-0.00	1216.13	286.75	0.80	3607.28	12.580
3	SLV	3.80	-3373.70	-18.17	1242.02	26.97	0.80	3618.70	68.367
3	SLV	4.59	-2810.57	0.00	1050.12	17.74	0.80	3535.27	>100
3	SLV	3.80	-3373.70	18.17	1242.02	26.97	0.80	3618.70	68.367
3	SLV	4.59	-2810.57	-0.00	1050.12	17.74	0.80	3535.27	>100
3	SLV	3.80	-3986.47	-18.17	1443.82	26.97	0.80	3709.48	79.475
3	SLV	4.59	-3165.85	0.00	1171.91	17.74	0.80	3587.90	>100
3	SLV	3.80	-3986.47	18.17	1443.82	26.97	0.80	3709.48	79.475
3	SLV	4.59	-3165.85	-0.00	1171.91	17.74	0.80	3587.90	>100
5	SLV	3.80	-3287.50	285.13	1213.05	566.61	0.80	3605.93	4.254
5	SLV	4.59	-2697.26	0.00	1010.76	547.83	0.80	3518.48	6.423
5	SLV	3.80	-3287.50	-285.13	1213.05	566.61	0.80	3605.93	4.254
5	SLV	4.59	-2697.26	-0.00	1010.76	547.83	0.80	3518.48	6.423
5	SLV	3.80	-4072.67	285.13	1471.62	566.61	0.80	3722.25	5.161
5	SLV	4.59	-3279.16	0.00	1210.23	547.83	0.80	3604.69	6.580
5	SLV	3.80	-4072.67	-285.13	1471.62	566.61	0.80	3722.25	5.161
5	SLV	4.59	-3279.16	-0.00	1210.23	547.83	0.80	3604.69	6.580
7	SLV	3.80	-3520.99	248.04	1291.19	487.89	0.80	3640.52	5.205
7	SLV	4.59	-2843.09	0.00	1061.37	467.13	0.80	3540.09	7.578
7	SLV	3.80	-3520.99	-248.04	1291.19	487.89	0.80	3640.52	5.205
7	SLV	4.59	-2843.09	-0.00	1061.37	467.13	0.80	3540.09	7.578
7	SLV	3.80	-3839.19	248.04	1395.99	487.89	0.80	3687.66	5.628
7	SLV	4.59	-3133.33	0.00	1160.86	467.13	0.80	3583.09	7.670
7	SLV	3.80	-3839.19	-248.04	1395.99	487.89	0.80	3687.66	5.628
7	SLV	4.59	-3133.33	-0.00	1160.86	467.13	0.80	3583.09	7.670

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.05	39.988
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.06	34.640

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.05	42.858

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	34.076

Maschio n. 422 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=8.38 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{yk0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-2447.28	-24.73	---	---	---	---	---	---	402.82	16.287
								4.59	-2723.18	-6.18	---	---	---	---	---	---	445.04	71.975
1	SLV							3.80	-2447.28	-24.73	---	---	---	---	---	---	402.82	16.287
								4.59	-2723.18	-6.18	---	---	---	---	---	---	445.04	71.975
1	SLV							3.80	-3012.96	-24.73	---	---	---	---	---	---	488.69	19.759
								4.59	-3474.09	-6.18	---	---	---	---	---	---	556.67	90.029
1	SLV							3.80	-3012.96	-24.73	---	---	---	---	---	---	488.69	19.759
								4.59	-3474.09	-6.18	---	---	---	---	---	---	556.67	90.029

Relazione di calcolo

3	SLV							3.80	-2651.15	-24.73	---	---	---	---	---	---	434.08	17.551
								4.59	-3007.98	-6.18	---	---	---	---	---	---	487.95	78.914
3	SLV							3.80	-2651.15	-24.73	---	---	---	---	---	---	434.08	17.551
								4.59	-3007.98	-6.18	---	---	---	---	---	---	487.95	78.914
3	SLV							3.80	-2809.09	-24.73	---	---	---	---	---	---	458.06	18.520
								4.59	-3189.29	-6.18	---	---	---	---	---	---	514.90	83.273
3	SLV							3.80	-2809.09	-24.73	---	---	---	---	---	---	458.06	18.520
								4.59	-3189.29	-6.18	---	---	---	---	---	---	514.90	83.273
5	SLV							3.80	-2336.06	-24.73	---	---	---	---	---	---	385.62	15.591
								4.59	-2554.06	-6.18	---	---	---	---	---	---	419.24	67.802
5	SLV							3.80	-2336.06	-24.73	---	---	---	---	---	---	385.62	15.591
								4.59	-2554.06	-6.18	---	---	---	---	---	---	419.24	67.802
5	SLV							3.80	-3124.17	-24.73	---	---	---	---	---	---	505.25	20.428
								4.59	-3643.21	-6.18	---	---	---	---	---	---	581.16	93.988
5	SLV							3.80	-3124.17	-24.73	---	---	---	---	---	---	505.25	20.428
								4.59	-3643.21	-6.18	---	---	---	---	---	---	581.16	93.988
7	SLV							3.80	-2444.61	-24.73	---	---	---	---	---	---	402.41	16.270
								4.59	-2693.89	-6.18	---	---	---	---	---	---	440.59	71.255
7	SLV							3.80	-2444.61	-24.73	---	---	---	---	---	---	402.41	16.270
								4.59	-2693.89	-6.18	---	---	---	---	---	---	440.59	71.255
7	SLV							3.80	-3015.63	-24.73	---	---	---	---	---	---	489.09	19.775
								4.59	-3503.38	-6.18	---	---	---	---	---	---	560.93	90.717
7	SLV							3.80	-3015.63	-24.73	---	---	---	---	---	---	489.09	19.775
								4.59	-3503.38	-6.18	---	---	---	---	---	---	560.93	90.717

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-2447.28	122.20	923.04	403.85	0.80	3481.45	7.553
1	SLV	4.59	-2723.18	0.00	1019.79	450.98	0.80	3522.33	7.810
1	SLV	3.80	-2447.28	-122.20	923.04	403.85	0.80	3481.45	7.553
1	SLV	4.59	-2723.18	-0.00	1019.79	450.98	0.80	3522.33	7.810
1	SLV	3.80	-3012.96	122.20	1119.80	403.85	0.80	3565.26	8.828
1	SLV	4.59	-3474.09	0.00	1275.58	450.98	0.80	3633.57	8.057
1	SLV	3.80	-3012.96	-122.20	1119.80	403.85	0.80	3565.26	8.828
1	SLV	4.59	-3474.09	-0.00	1275.58	450.98	0.80	3633.57	8.057
3	SLV	3.80	-2651.15	-57.19	994.67	172.71	0.80	3511.66	17.394
3	SLV	4.59	-3007.98	0.00	1118.09	197.73	0.80	3564.52	18.027
3	SLV	3.80	-2651.15	57.19	994.67	172.71	0.80	3511.66	17.394
3	SLV	4.59	-3007.98	-0.00	1118.09	197.73	0.80	3564.52	18.027
3	SLV	3.80	-2809.09	-57.19	1049.61	172.71	0.80	3535.05	18.354
3	SLV	4.59	-3189.29	0.00	1179.86	197.73	0.80	3591.38	18.163
3	SLV	3.80	-2809.09	57.19	1049.61	172.71	0.80	3535.05	18.354
3	SLV	4.59	-3189.29	-0.00	1179.86	197.73	0.80	3591.38	18.163
5	SLV	3.80	-2336.06	308.73	883.62	995.61	0.80	3464.98	2.862
5	SLV	4.59	-2554.06	0.00	960.66	1119.17	0.80	3497.27	3.125
5	SLV	3.80	-2336.06	-308.73	883.62	995.61	0.80	3464.98	2.862
5	SLV	4.59	-2554.06	-0.00	960.66	1119.17	0.80	3497.27	3.125
5	SLV	3.80	-3124.17	308.73	1157.75	995.61	0.80	3581.73	3.598
5	SLV	4.59	-3643.21	0.00	1331.68	1119.17	0.80	3658.63	3.269
5	SLV	3.80	-3124.17	-308.73	1157.75	995.61	0.80	3581.73	3.598
5	SLV	4.59	-3643.21	-0.00	1331.68	1119.17	0.80	3658.63	3.269
7	SLV	3.80	-2444.61	289.23	922.10	926.27	0.80	3481.06	3.188
7	SLV	4.59	-2693.89	0.00	1009.58	1043.19	0.80	3517.99	3.372
7	SLV	3.80	-2444.61	-289.23	922.10	926.27	0.80	3481.06	3.188
7	SLV	4.59	-2693.89	-0.00	1009.58	1043.19	0.80	3517.99	3.372
7	SLV	3.80	-3015.63	289.23	1120.71	926.27	0.80	3565.65	3.849
7	SLV	4.59	-3503.38	0.00	1285.34	1043.19	0.80	3637.91	3.487
7	SLV	3.80	-3015.63	-289.23	1120.71	926.27	0.80	3565.65	3.849
7	SLV	4.59	-3503.38	-0.00	1285.34	1043.19	0.80	3637.91	3.487

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.06	33.008
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.06	31.979

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	4	SLD	0.01	1.59	0.06	35.113

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	31.148

Maschio n. 423 (ver. sismiche)

Xg=11.89 <m> Yg=9.99 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	s _{xx}	d ₂ <cm>	s _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{VKO} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLU} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLV} <daN/cm ² >
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							3.80	-1770.18	-24.73	---	---	---	---	---	---	296.46	11.986
								4.59	-2013.61	-6.18	---	---	---	---	---	---	335.15	54.203
1	SLV							3.80	-1770.18	-24.73	---	---	---	---	---	---	296.46	11.986
								4.59	-2013.61	-6.18	---	---	---	---	---	---	335.15	54.203
1	SLV							3.80	-2282.83	-24.73	---	---	---	---	---	---	377.35	15.257
								4.59	-2717.91	-6.18	---	---	---	---	---	---	444.24	71.846
1	SLV							3.80	-2282.83	-24.73	---	---	---	---	---	---	377.35	15.257
								4.59	-2717.91	-6.18	---	---	---	---	---	---	444.24	71.846
3	SLV							3.80	-2054.99	-24.73	---	---	---	---	---	---	341.68	13.815
								4.59	-2453.96	-6.18	---	---	---	---	---	---	403.85	65.314
3	SLV							3.80	-2054.99	-24.73	---	---	---	---	---	---	341.68	13.815
								4.59	-2453.96	-6.18	---	---	---	---	---	---	403.85	65.314
3	SLV							3.80	-1998.02	-24.73	---	---	---	---	---	---	332.69	13.451
								4.59	-2277.56	-6.18	---	---	---	---	---	---	376.53	60.895
3	SLV							3.80	-1998.02	-24.73	---	---	---	---	---	---	332.69	13.451
								4.59	-2277.56	-6.18	---	---	---	---	---	---	376.53	60.895
5	SLV							3.80	-1517.65	-24.73	---	---	---	---	---	---	255.80	10.342
								4.59	-1592.26	-6.18	---	---	---	---	---	---	267.87	43.322
5	SLV							3.80	-1517.65	-24.73	---	---	---	---	---	---	255.80	10.342
								4.59	-1592.26	-6.18	---	---	---	---	---	---	267.87	43.322
5	SLV							3.80	-2535.36	-24.73	---	---	---	---	---	---	416.37	16.834
								4.59	-3139.27	-6.18	---	---	---	---	---	---	507.49	82.075
5	SLV							3.80	-2535.36	-24.73	---	---	---	---	---	---	416.37	16.834
								4.59	-3139.27	-6.18	---	---	---	---	---	---	507.49	82.075
7	SLV							3.80	-1586.00	-24.73	---	---	---	---	---	---	266.86	10.790
								4.59	-1671.44	-6.18	---	---	---	---	---	---	280.63	45.385
7	SLV							3.80	-1586.00	-24.73	---	---	---	---	---	---	266.86	10.790
								4.59	-1671.44	-6.18	---	---	---	---	---	---	280.63	45.385
7	SLV							3.80	-2467.01	-24.73	---	---	---	---	---	---	405.86	16.410
								4.59	-3060.08	-6.18	---	---	---	---	---	---	495.72	80.171
7	SLV							3.80	-2467.01	-24.73	---	---	---	---	---	---	405.86	16.410
								4.59	-3060.08	-6.18	---	---	---	---	---	---	495.72	80.171

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	3.80	-1770.18	103.28	679.33	228.18	0.80	3381.14	6.578
1	SLV	4.59	-2013.61	0.00	767.98	451.10	0.80	3417.20	7.575
1	SLV	3.80	-1770.18	-103.28	679.33	228.18	0.80	3381.14	6.578
1	SLV	4.59	-2013.61	-0.00	767.98	451.10	0.80	3417.20	7.575
1	SLV	3.80	-2282.83	103.28	864.67	228.18	0.80	3457.09	8.372
1	SLV	4.59	-2717.91	0.00	1017.95	451.10	0.80	3521.54	7.807
1	SLV	3.80	-2282.83	-103.28	864.67	228.18	0.80	3457.09	8.372
1	SLV	4.59	-2717.91	-0.00	1017.95	451.10	0.80	3521.54	7.807
3	SLV	3.80	-2054.99	-36.00	782.93	67.13	0.80	3423.33	21.747
3	SLV	4.59	-2453.96	-0.00	925.40	192.13	0.80	3482.44	18.125
3	SLV	3.80	-2054.99	36.00	782.93	67.13	0.80	3423.33	21.747
3	SLV	4.59	-2453.96	0.00	925.40	192.13	0.80	3482.44	18.125
3	SLV	3.80	-1998.02	-36.00	762.33	67.13	0.80	3414.89	21.175
3	SLV	4.59	-2277.56	-0.00	862.79	192.13	0.80	3456.31	17.989
3	SLV	3.80	-1998.02	36.00	762.33	67.13	0.80	3414.89	21.175
3	SLV	4.59	-2277.56	0.00	862.79	192.13	0.80	3456.31	17.989
5	SLV	3.80	-1517.65	242.23	586.15	516.35	0.72	3041.10	2.420
5	SLV	4.59	-1592.26	0.00	613.81	1110.90	0.80	3354.78	3.020
5	SLV	3.80	-1517.65	-242.23	586.15	516.35	0.72	3041.10	2.420
5	SLV	4.59	-1592.26	-0.00	613.81	1110.90	0.80	3354.78	3.020
5	SLV	3.80	-2535.36	242.23	954.09	516.35	0.80	3494.50	3.939
5	SLV	4.59	-3139.27	0.00	1162.88	1110.90	0.80	3583.97	3.226
5	SLV	3.80	-2535.36	-242.23	954.09	516.35	0.80	3494.50	3.939
5	SLV	4.59	-3139.27	-0.00	1162.88	1110.90	0.80	3583.97	3.226
7	SLV	3.80	-1586.00	222.04	611.49	468.03	0.78	3279.95	2.754
7	SLV	4.59	-1671.44	0.00	643.04	1033.21	0.80	3366.51	3.258
7	SLV	3.80	-1586.00	-222.04	611.49	468.03	0.78	3279.95	2.754
7	SLV	4.59	-1671.44	-0.00	643.04	1033.21	0.80	3366.51	3.258
7	SLV	3.80	-2467.01	222.04	930.01	468.03	0.80	3484.37	4.188
7	SLV	4.59	-3060.08	0.00	1135.91	1033.21	0.80	3572.23	3.457
7	SLV	3.80	-2467.01	-222.04	930.01	468.03	0.80	3484.37	4.188
7	SLV	4.59	-3060.08	-0.00	1135.91	1033.21	0.80	3572.23	3.457

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
----	----	----	-----	---	---	-----	------	----	----	----	-----	---	---	-----	------	----	----	----	-----	---	---	-----	------

<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.04	53.632	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.59	0.03	63.801	3.80	5.39	6	SLD	0.01	1.59	0.06	36.030
3.80	5.39	8	SLD	0.01	1.59	0.05	38.055																

Maschio n. 424 (ver. sismiche)

Xg=16.50 <m> Yg=5.42 <m> L=9.93 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{yk0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	5.92	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							3.80	-16680.90	-306.24	---	---	---	---	---	---	2823.65	9.221
								4.59	-13752.10	-76.56	---	---	---	---	---	---	2341.71	30.587
1	SLV							3.80	-16680.90	-306.24	---	---	---	---	---	---	2823.65	9.221
								4.59	-13752.10	-76.56	---	---	---	---	---	---	2341.71	30.587
1	SLV							3.80	-19787.90	-306.24	---	---	---	---	---	---	3328.48	10.869
								4.59	-16666.00	-76.56	---	---	---	---	---	---	2821.22	36.850
1	SLV							3.80	-19787.90	-306.24	---	---	---	---	---	---	3328.48	10.869
								4.59	-16666.00	-76.56	---	---	---	---	---	---	2821.22	36.850
3	SLV							3.80	-16990.70	-306.24	---	---	---	---	---	---	2874.28	9.386
								4.59	-13972.50	-76.56	---	---	---	---	---	---	2378.18	31.063
3	SLV							3.80	-16990.70	-306.24	---	---	---	---	---	---	2874.28	9.386
								4.59	-13972.50	-76.56	---	---	---	---	---	---	2378.18	31.063
3	SLV							3.80	-19478.10	-306.24	---	---	---	---	---	---	3278.45	10.706
								4.59	-16445.70	-76.56	---	---	---	---	---	---	2785.16	36.379
3	SLV							3.80	-19478.10	-306.24	---	---	---	---	---	---	3278.45	10.706
								4.59	-16445.70	-76.56	---	---	---	---	---	---	2785.16	36.379
5	SLV							3.80	-17298.50	-306.24	---	---	---	---	---	---	2924.53	9.550
								4.59	-14437.80	-76.56	---	---	---	---	---	---	2455.07	32.068
5	SLV							3.80	-17298.50	-306.24	---	---	---	---	---	---	2924.53	9.550
								4.59	-14437.80	-76.56	---	---	---	---	---	---	2455.07	32.068
5	SLV							3.80	-19170.20	-306.24	---	---	---	---	---	---	3228.66	10.543
								4.59	-15980.40	-76.56	---	---	---	---	---	---	2708.91	35.383
5	SLV							3.80	-19170.20	-306.24	---	---	---	---	---	---	3228.66	10.543
								4.59	-15980.40	-76.56	---	---	---	---	---	---	2708.91	35.383
7	SLV							3.80	-18137.70	-306.24	---	---	---	---	---	---	3061.18	9.996
								4.59	-15245.80	-76.56	---	---	---	---	---	---	2588.24	33.807
7	SLV							3.80	-18137.70	-306.24	---	---	---	---	---	---	3061.18	9.996
								4.59	-15245.80	-76.56	---	---	---	---	---	---	2588.24	33.807
7	SLV							3.80	-18331.10	-306.24	---	---	---	---	---	---	3092.61	10.099
								4.59	-15172.30	-76.56	---	---	---	---	---	---	2576.14	33.649
7	SLV							3.80	-18331.10	-306.24	---	---	---	---	---	---	3092.61	10.099
								4.59	-15172.30	-76.56	---	---	---	---	---	---	2576.14	33.649

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{zd}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	3.80	-16680.90	4069.42	80111.10	2282.53	9.93	41087.90	18.001
1	SLV	4.59	-13752.10	3041.47	66437.70	2077.65	9.93	40654.00	19.567
1	SLV	5.39	-9458.61	2290.60	46090.80	1541.75	9.93	40017.90	20.122
1	SLV	3.80	-16680.90	-4069.42	80111.10	2282.53	9.93	41087.90	18.001
1	SLV	4.59	-13752.10	-3041.47	66437.70	2077.65	9.93	40654.00	19.567
1	SLV	5.39	-9458.61	-2290.60	46090.80	1541.75	9.93	40017.90	20.122
1	SLV	3.80	-19787.90	4069.42	94433.80	2282.53	9.93	41548.20	18.203
1	SLV	4.59	-16666.00	3041.47	80042.00	2077.65	9.93	41085.70	19.775
1	SLV	5.39	-11631.20	2290.60	56431.40	1541.75	9.93	40339.80	24.636
1	SLV	3.80	-19787.90	-4069.42	94433.80	2282.53	9.93	41548.20	18.203
1	SLV	4.59	-16666.00	-3041.47	80042.00	2077.65	9.93	41085.70	19.775
1	SLV	5.39	-11631.20	-2290.60	56431.40	1541.75	9.93	40339.80	24.636
3	SLV	3.80	-16990.70	2434.71	81547.50	408.91	9.93	41133.80	33.494
3	SLV	4.59	-13972.50	1915.94	67472.30	368.07	9.93	40686.70	35.216
3	SLV	5.39	-9592.45	1503.63	46730.50	254.50	9.93	40037.80	31.078
3	SLV	3.80	-16990.70	-2434.71	81547.50	408.91	9.93	41133.80	33.494
3	SLV	4.59	-13972.50	-1915.94	67472.30	368.07	9.93	40686.70	35.216
3	SLV	5.39	-9592.45	-1503.63	46730.50	254.50	9.93	40037.80	31.078
3	SLV	3.80	-19478.10	2434.71	93014.20	408.91	9.93	41502.30	38.203
3	SLV	4.59	-16445.70	1915.94	79019.00	368.07	9.93	41053.10	41.243
3	SLV	5.39	-11497.30	1503.63	55797.00	254.50	9.93	40320.00	37.108
3	SLV	3.80	-19478.10	-2434.71	93014.20	408.91	9.93	41502.30	38.203
3	SLV	4.59	-16445.70	-1915.94	79019.00	368.07	9.93	41053.10	41.243

Relazione di calcolo

3	SLV	5.39	-11497.30	-1503.63	55797.00	254.50	9.93	40320.00	37.108
5	SLV	3.80	-17298.50	3700.14	82973.20	3526.43	9.93	41179.40	11.677
5	SLV	4.59	-14437.80	2619.49	69653.80	3216.16	9.93	40755.60	12.672
5	SLV	5.39	-10016.00	1880.76	48752.60	2414.85	9.93	40100.50	16.606
5	SLV	3.80	-17298.50	-3700.14	82973.20	3526.43	9.93	41179.40	11.677
5	SLV	4.59	-14437.80	-2619.49	69653.80	3216.16	9.93	40755.60	12.672
5	SLV	5.39	-10016.00	-1880.76	48752.60	2414.85	9.93	40100.50	16.606
5	SLV	3.80	-19170.20	3700.14	91601.60	3526.43	9.93	41456.70	11.756
5	SLV	4.59	-15980.40	2619.49	76855.70	3216.16	9.93	40984.10	12.743
5	SLV	5.39	-11073.80	1880.76	53787.10	2414.85	9.93	40257.20	16.671
5	SLV	3.80	-19170.20	-3700.14	91601.60	3526.43	9.93	41456.70	11.756
5	SLV	4.59	-15980.40	-2619.49	76855.70	3216.16	9.93	40984.10	12.743
5	SLV	5.39	-11073.80	-1880.76	53787.10	2414.85	9.93	40257.20	16.671
7	SLV	3.80	-18137.70	1748.90	86850.00	2719.00	9.93	41303.70	15.191
7	SLV	4.59	-15245.80	1132.27	73432.20	2482.44	9.93	40875.30	16.466
7	SLV	5.39	-10627.60	742.49	51666.40	1875.98	9.93	40191.10	21.424
7	SLV	3.80	-18137.70	-1748.90	86850.00	2719.00	9.93	41303.70	15.191
7	SLV	4.59	-15245.80	-1132.27	73432.20	2482.44	9.93	40875.30	16.466
7	SLV	5.39	-10627.60	-742.49	51666.40	1875.98	9.93	40191.10	21.424
7	SLV	3.80	-18331.10	1748.90	87741.60	2719.00	9.93	41332.40	15.201
7	SLV	4.59	-15172.30	1132.27	73088.90	2482.44	9.93	40864.40	16.461
7	SLV	5.39	-10462.10	742.49	50878.70	1875.98	9.93	40166.60	21.411
7	SLV	3.80	-18331.10	-1748.90	87741.60	2719.00	9.93	41332.40	15.201
7	SLV	4.59	-15172.30	-1132.27	73088.90	2482.44	9.93	40864.40	16.461
7	SLV	5.39	-10462.10	-742.49	50878.70	1875.98	9.93	40166.60	21.411

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
3.80	5.39	2	SLD	0.01	1.59	0.04	54.708	3.80	5.39	4	SLD	0.00	1.59	0.03	69.663	3.80	5.39	6	SLD	0.00	1.59	0.03	77.006
3.80	5.39	8	SLD	0.00	1.59	0.00	>100																

Maschio n. 501 (ver. sismiche)

Xg=1.04 <m> Yg=0.46 <m> L=1.58 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	e _s	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{yk0 SLV}	f _{yk0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		207	0.00	547	0.00	1.00	0.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-2027.89	26.53	---	---	---	---	---	---	346.04	13.045
1	SLV							6.49	-2027.89	26.53	---	---	---	---	---	---	346.04	13.045
1	SLV							6.49	-2253.96	26.53	---	---	---	---	---	---	383.52	14.458
1	SLV							6.49	-2253.96	26.53	---	---	---	---	---	---	383.52	14.458
3	SLV							6.49	-2093.38	26.53	---	---	---	---	---	---	356.92	13.456
3	SLV							6.49	-2093.38	26.53	---	---	---	---	---	---	356.92	13.456
3	SLV							6.49	-2188.48	26.53	---	---	---	---	---	---	372.69	14.050
3	SLV							6.49	-2188.48	26.53	---	---	---	---	---	---	372.69	14.050
5	SLV							6.49	-2007.70	26.53	---	---	---	---	---	---	342.68	12.919
5	SLV							6.49	-2007.70	26.53	---	---	---	---	---	---	342.68	12.919
5	SLV							6.49	-2274.15	26.53	---	---	---	---	---	---	386.86	14.584
5	SLV							6.49	-2274.15	26.53	---	---	---	---	---	---	386.86	14.584
7	SLV							6.49	-2055.87	26.53	---	---	---	---	---	---	350.69	13.221
7	SLV							6.49	-2055.87	26.53	---	---	---	---	---	---	350.69	13.221
7	SLV							6.49	-2225.98	26.53	---	---	---	---	---	---	378.89	14.284
7	SLV							6.49	-2225.98	26.53	---	---	---	---	---	---	378.89	14.284

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-2991.91	198.03	2283.92	614.50	1.58	6607.13	10.752
1	SLV	6.49	-2027.89	93.32	1567.06	267.27	1.58	6464.32	16.792
1	SLV	5.39	-2991.91	-198.03	2283.92	614.50	1.58	6607.13	10.752
1	SLV	6.49	-2027.89	-93.32	1567.06	267.27	1.58	6464.32	16.792
1	SLV	5.39	-3563.86	198.03	2700.68	614.50	1.58	6691.87	10.890
1	SLV	6.49	-2253.96	93.32	1736.79	267.27	1.58	6497.81	18.610
1	SLV	5.39	-3563.86	-198.03	2700.68	614.50	1.58	6691.87	10.890
1	SLV	6.49	-2253.96	-93.32	1736.79	267.27	1.58	6497.81	18.610
3	SLV	5.39	-3160.58	140.36	2407.49	229.79	1.58	6632.12	17.152
3	SLV	6.49	-2093.38	62.89	1616.33	6.03	1.58	6474.02	25.700

Relazione di calcolo

3	SLV	5.39	-3160.58	-140.36	2407.49	229.79	1.58	6632.12	17.152
3	SLV	6.49	-2093.38	-62.89	1616.33	6.03	1.58	6474.02	25.700
3	SLV	5.39	-3395.19	140.36	2578.44	229.79	1.58	6666.88	18.370
3	SLV	6.49	-2188.48	62.89	1687.73	6.03	1.58	6488.11	26.835
3	SLV	5.39	-3395.19	-140.36	2578.44	229.79	1.58	6666.88	18.370
3	SLV	6.49	-2188.48	-62.89	1687.73	6.03	1.58	6488.11	26.835
5	SLV	5.39	-2936.27	146.88	2243.04	767.84	1.58	6598.89	8.594
5	SLV	6.49	-2007.70	74.15	1551.85	494.70	1.58	6461.33	13.061
5	SLV	5.39	-2936.27	-146.88	2243.04	767.84	1.58	6598.89	8.594
5	SLV	6.49	-2007.70	-74.15	1551.85	494.70	1.58	6461.33	13.061
5	SLV	5.39	-3619.49	146.88	2740.88	767.84	1.58	6700.11	8.726
5	SLV	6.49	-2274.15	74.15	1751.91	494.70	1.58	6500.80	13.141
5	SLV	5.39	-3619.49	-146.88	2740.88	767.84	1.58	6700.11	8.726
5	SLV	6.49	-2274.15	-74.15	1751.91	494.70	1.58	6500.80	13.141
7	SLV	5.39	-3057.26	45.36	2331.86	514.55	1.58	6616.82	12.860
7	SLV	6.49	-2055.87	27.29	1588.12	416.33	1.58	6468.46	15.537
7	SLV	5.39	-3057.26	-45.36	2331.86	514.55	1.58	6616.82	12.860
7	SLV	6.49	-2055.87	-27.29	1588.12	416.33	1.58	6468.46	15.537
7	SLV	5.39	-3498.51	45.36	2653.38	514.55	1.58	6682.19	12.986
7	SLV	6.49	-2225.98	27.29	1715.84	416.33	1.58	6493.66	15.598
7	SLV	5.39	-3498.51	-45.36	2653.38	514.55	1.58	6682.19	12.986
7	SLV	6.49	-2225.98	-27.29	1715.84	416.33	1.58	6493.66	15.598

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.01	0.05	37.918	5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.01	0.03	75.471	5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.01	0.07	29.000
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.01	0.06	35.226																

Maschio n. 502 (ver. sismiche)

Xg=3.04 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		207	0.00	547	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-807.48	13.39	---	---	---	---	---	---	138.53	10.347
1	SLV							6.49	-807.48	13.39	---	---	---	---	---	---	138.53	10.347
1	SLV							6.49	-1020.33	13.39	---	---	---	---	---	---	174.12	13.005
1	SLV							6.49	-1020.33	13.39	---	---	---	---	---	---	174.12	13.005
3	SLV							6.49	-902.30	13.39	---	---	---	---	---	---	154.43	11.535
3	SLV							6.49	-902.30	13.39	---	---	---	---	---	---	154.43	11.535
3	SLV							6.49	-925.52	13.39	---	---	---	---	---	---	158.32	11.825
3	SLV							6.49	-925.52	13.39	---	---	---	---	---	---	158.32	11.825
5	SLV							6.49	-738.18	13.39	---	---	---	---	---	---	126.86	9.475
5	SLV							6.49	-738.18	13.39	---	---	---	---	---	---	126.86	9.475
5	SLV							6.49	-1089.63	13.39	---	---	---	---	---	---	185.63	13.865
5	SLV							6.49	-1089.63	13.39	---	---	---	---	---	---	185.63	13.865
7	SLV							6.49	-773.59	13.39	---	---	---	---	---	---	132.83	9.921
7	SLV							6.49	-773.59	13.39	---	---	---	---	---	---	132.83	9.921
7	SLV							6.49	-1054.22	13.39	---	---	---	---	---	---	179.75	13.426
7	SLV							6.49	-1054.22	13.39	---	---	---	---	---	---	179.75	13.426

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-2107.78	115.20	799.85	196.26	0.80	3423.38	6.943
1	SLV	6.49	-807.48	0.00	316.64	39.89	0.80	3230.74	80.983
1	SLV	5.39	-2107.78	-115.20	799.85	196.26	0.80	3423.38	6.943
1	SLV	6.49	-807.48	-0.00	316.64	39.89	0.80	3230.74	80.983
1	SLV	5.39	-2585.89	115.20	969.24	196.26	0.80	3494.21	8.413
1	SLV	6.49	-1020.33	0.00	398.00	39.89	0.80	3262.27	81.773
1	SLV	5.39	-2585.89	-115.20	969.24	196.26	0.80	3494.21	8.413
1	SLV	6.49	-1020.33	-0.00	398.00	39.89	0.80	3262.27	81.773
3	SLV	5.39	-2325.00	94.48	877.36	163.80	0.80	3455.56	9.286
3	SLV	6.49	-902.30	0.00	352.99	5.06	0.80	3244.79	>100
3	SLV	5.39	-2325.00	-94.48	877.36	163.80	0.80	3455.56	9.286
3	SLV	6.49	-902.30	-0.00	352.99	5.06	0.80	3244.79	>100
3	SLV	5.39	-2368.67	94.48	892.83	163.80	0.80	3462.03	9.450

Relazione di calcolo

3	SLV	6.49	-925.52	0.00	361.87	5.06	0.80	3248.23	>100
3	SLV	5.39	-2368.67	-94.48	892.83	163.80	0.80	3462.03	9.450
3	SLV	6.49	-925.52	-0.00	361.87	5.06	0.80	3248.23	>100
5	SLV	5.39	-1945.66	65.99	741.40	108.12	0.80	3399.36	11.235
5	SLV	6.49	-738.18	0.00	289.97	64.79	0.80	3220.47	49.703
5	SLV	5.39	-1945.66	-65.99	741.40	108.12	0.80	3399.36	11.235
5	SLV	6.49	-738.18	-0.00	289.97	64.79	0.80	3220.47	49.703
5	SLV	5.39	-2748.01	65.99	1025.67	108.12	0.80	3518.22	15.542
5	SLV	6.49	-1089.63	0.00	424.29	64.79	0.80	3272.54	50.507
5	SLV	5.39	-2748.01	-65.99	1025.67	108.12	0.80	3518.22	15.542
5	SLV	6.49	-1089.63	-0.00	424.29	64.79	0.80	3272.54	50.507
7	SLV	5.39	-2023.93	3.09	769.68	0.10	0.80	3410.95	>100
7	SLV	6.49	-773.59	0.00	303.61	51.31	0.80	3225.72	62.872
7	SLV	5.39	-2023.93	-3.09	769.68	0.10	0.80	3410.95	>100
7	SLV	6.49	-773.59	-0.00	303.61	51.31	0.80	3225.72	62.872
7	SLV	5.39	-2669.74	3.09	998.49	0.10	0.80	3506.63	>100
7	SLV	6.49	-1054.22	0.00	410.87	51.31	0.80	3267.29	63.682
7	SLV	5.39	-2669.74	-3.09	998.49	0.10	0.80	3506.63	>100
7	SLV	6.49	-1054.22	-0.00	410.87	51.31	0.80	3267.29	63.682

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.04	2.01	0.20	10.186	5.39	7.58	4	SLD	0.03	2.01	0.13	14.917	5.39	7.58	6	SLD	0.05	2.01	0.25	8.053
5.39	7.58	8	SLD	0.05	2.01	0.23	8.711																

Maschio n. 503 (ver. sismiche)

Xg=4.63 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{VKO}	f _{Vd0} SLU	f _{Vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		207	0.00	547	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					211	0.00	540	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-1235.63	13.39	---	---	---	---	---	---	209.73	15.665
1	SLV							6.49	-1235.63	13.39	---	---	---	---	---	---	209.73	15.665
1	SLV							6.49	-1523.98	13.39	---	---	---	---	---	---	256.80	19.181
1	SLV							6.49	-1523.98	13.39	---	---	---	---	---	---	256.80	19.181
3	SLV							6.49	-1310.54	13.39	---	---	---	---	---	---	222.03	16.584
3	SLV							6.49	-1310.54	13.39	---	---	---	---	---	---	222.03	16.584
3	SLV							6.49	-1449.06	13.39	---	---	---	---	---	---	244.64	18.273
3	SLV							6.49	-1449.06	13.39	---	---	---	---	---	---	244.64	18.273
5	SLV							6.49	-1222.93	13.39	---	---	---	---	---	---	207.64	15.509
5	SLV							6.49	-1222.93	13.39	---	---	---	---	---	---	207.64	15.509
5	SLV							6.49	-1536.68	13.39	---	---	---	---	---	---	258.86	19.334
5	SLV							6.49	-1536.68	13.39	---	---	---	---	---	---	258.86	19.334
7	SLV							6.49	-1286.96	13.39	---	---	---	---	---	---	218.16	16.295
7	SLV							6.49	-1286.96	13.39	---	---	---	---	---	---	218.16	16.295
7	SLV							6.49	-1472.64	13.39	---	---	---	---	---	---	248.47	18.559
7	SLV							6.49	-1472.64	13.39	---	---	---	---	---	---	248.47	18.559

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-2124.96	136.87	806.01	239.57	0.80	3425.92	5.889
1	SLV	6.49	-1235.63	26.25	479.38	22.72	0.80	3294.17	18.262
1	SLV	5.39	-2124.96	-136.87	806.01	239.57	0.80	3425.92	5.889
1	SLV	6.49	-1235.63	-26.25	479.38	22.72	0.80	3294.17	18.262
1	SLV	5.39	-2758.65	136.87	1029.35	239.57	0.80	3519.80	7.521
1	SLV	6.49	-1523.98	26.25	586.98	22.72	0.80	3336.89	22.361
1	SLV	5.39	-2758.65	-136.87	1029.35	239.57	0.80	3519.80	7.521
1	SLV	6.49	-1523.98	-26.25	586.98	22.72	0.80	3336.89	22.361
3	SLV	5.39	-2288.18	113.90	864.29	199.46	0.80	3450.10	7.588
3	SLV	6.49	-1310.54	21.77	507.49	9.42	0.80	3305.27	23.311
3	SLV	5.39	-2288.18	-113.90	864.29	199.46	0.80	3450.10	7.588
3	SLV	6.49	-1310.54	-21.77	507.49	9.42	0.80	3305.27	23.311
3	SLV	5.39	-2595.43	113.90	972.58	199.46	0.80	3495.62	8.539
3	SLV	6.49	-1449.06	21.77	559.18	9.42	0.80	3325.79	25.686
3	SLV	5.39	-2595.43	-113.90	972.58	199.46	0.80	3495.62	8.539

Relazione di calcolo

3	SLV	6.49	-1449.06	-21.77	559.18	9.42	0.80	3325.79	25.686
5	SLV	5.39	-2099.20	75.88	796.77	132.70	0.80	3422.10	10.500
5	SLV	6.49	-1222.93	14.67	474.61	26.99	0.80	3292.29	32.353
5	SLV	5.39	-2099.20	-75.88	796.77	132.70	0.80	3422.10	10.500
5	SLV	6.49	-1222.93	-14.67	474.61	26.99	0.80	3292.29	32.353
5	SLV	5.39	-2784.41	75.88	1038.27	132.70	0.80	3523.62	13.682
5	SLV	6.49	-1536.68	14.67	591.68	26.99	0.80	3338.77	40.333
5	SLV	5.39	-2784.41	-75.88	1038.27	132.70	0.80	3523.62	13.682
5	SLV	6.49	-1536.68	-14.67	591.68	26.99	0.80	3338.77	40.333
7	SLV	5.39	-2240.34	0.65	847.26	0.99	0.80	3443.01	>100
7	SLV	6.49	-1286.96	0.26	498.66	17.34	0.80	3301.77	>100
7	SLV	5.39	-2240.34	-0.65	847.26	0.99	0.80	3443.01	>100
7	SLV	6.49	-1286.96	-0.26	498.66	17.34	0.80	3301.77	>100
7	SLV	5.39	-2643.27	0.65	989.27	0.99	0.80	3502.71	>100
7	SLV	6.49	-1472.64	0.26	567.94	17.34	0.80	3329.28	>100
7	SLV	5.39	-2643.27	-0.65	989.27	0.99	0.80	3502.71	>100
7	SLV	6.49	-1472.64	-0.26	567.94	17.34	0.80	3329.28	>100

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.05	2.01	0.24	8.269	5.39	7.58	4	SLD	0.04	2.01	0.21	9.632	5.39	7.58	6	SLD	0.07	2.01	0.34	5.944
5.39	7.58	8	SLD	0.07	2.01	0.33	6.132																

Maschio n. 504 (ver. sismiche)

Xg=6.24 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VKO}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		211	0.00	540	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-526.36	13.39	---	---	---	---	---	---	90.93	6.792
1	SLV							6.49	-526.36	13.39	---	---	---	---	---	---	90.93	6.792
1	SLV							6.49	-760.04	13.39	---	---	---	---	---	---	130.55	9.751
1	SLV							6.49	-760.04	13.39	---	---	---	---	---	---	130.55	9.751
3	SLV							6.49	-587.29	13.39	---	---	---	---	---	---	101.31	7.567
3	SLV							6.49	-587.29	13.39	---	---	---	---	---	---	101.31	7.567
3	SLV							6.49	-699.11	13.39	---	---	---	---	---	---	120.26	8.982
3	SLV							6.49	-699.11	13.39	---	---	---	---	---	---	120.26	8.982
5	SLV							6.49	-515.74	13.39	---	---	---	---	---	---	89.12	6.657
5	SLV							6.49	-515.74	13.39	---	---	---	---	---	---	89.12	6.657
5	SLV							6.49	-770.66	13.39	---	---	---	---	---	---	132.34	9.884
5	SLV							6.49	-770.66	13.39	---	---	---	---	---	---	132.34	9.884
7	SLV							6.49	-567.56	13.39	---	---	---	---	---	---	97.95	7.316
7	SLV							6.49	-567.56	13.39	---	---	---	---	---	---	97.95	7.316
7	SLV							6.49	-718.84	13.39	---	---	---	---	---	---	123.59	9.231
7	SLV							6.49	-718.84	13.39	---	---	---	---	---	---	123.59	9.231

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-1382.36	149.01	534.34	272.65	0.80	3315.91	3.586
1	SLV	6.49	-526.36	0.00	207.85	177.03	0.80	3189.09	18.015
1	SLV	5.39	-1382.36	-149.01	534.34	272.65	0.80	3315.91	3.586
1	SLV	6.49	-526.36	-0.00	207.85	177.03	0.80	3189.09	18.015
1	SLV	5.39	-2060.77	149.01	782.96	272.65	0.80	3416.41	5.254
1	SLV	6.49	-760.04	0.00	298.39	177.03	0.80	3223.71	18.210
1	SLV	5.39	-2060.77	-149.01	782.96	272.65	0.80	3416.41	5.254
1	SLV	6.49	-760.04	-0.00	298.39	177.03	0.80	3223.71	18.210
3	SLV	5.39	-1535.29	115.70	591.16	210.60	0.80	3338.56	5.109
3	SLV	6.49	-587.29	0.00	231.56	125.85	0.80	3198.12	25.413
3	SLV	5.39	-1535.29	-115.70	591.16	210.60	0.80	3338.56	5.109
3	SLV	6.49	-587.29	-0.00	231.56	125.85	0.80	3198.12	25.413
3	SLV	5.39	-1907.85	115.70	727.69	210.60	0.80	3393.76	6.290
3	SLV	6.49	-699.11	0.00	274.88	125.85	0.80	3214.68	25.545
3	SLV	5.39	-1907.85	-115.70	727.69	210.60	0.80	3393.76	6.290
3	SLV	6.49	-699.11	-0.00	274.88	125.85	0.80	3214.68	25.545
5	SLV	5.39	-1387.87	95.23	536.39	175.91	0.80	3316.72	5.633
5	SLV	6.49	-515.74	0.00	203.71	130.73	0.80	3187.52	24.382

Relazione di calcolo

5	SLV	5.39	-1387.87	-95.23	536.39	175.91	0.80	3316.72	5.633
5	SLV	6.49	-515.74	-0.00	203.71	130.73	0.80	3187.52	24.382
5	SLV	5.39	-2055.27	95.23	780.97	175.91	0.80	3415.60	8.201
5	SLV	6.49	-770.66	0.00	302.48	130.73	0.80	3225.28	24.671
5	SLV	5.39	-2055.27	-95.23	780.97	175.91	0.80	3415.60	8.201
5	SLV	6.49	-770.66	-0.00	302.48	130.73	0.80	3225.28	24.671
7	SLV	5.39	-1545.51	15.82	594.95	30.93	0.80	3340.08	37.615
7	SLV	6.49	-567.56	0.00	223.89	39.87	0.80	3195.20	80.142
7	SLV	5.39	-1545.51	-15.82	594.95	30.93	0.80	3340.08	37.615
7	SLV	6.49	-567.56	-0.00	223.89	39.87	0.80	3195.20	80.142
7	SLV	5.39	-1897.62	15.82	723.98	30.93	0.80	3392.24	45.773
7	SLV	6.49	-718.84	0.00	282.50	39.87	0.80	3217.61	80.704
7	SLV	5.39	-1897.62	-15.82	723.98	30.93	0.80	3392.24	45.773
7	SLV	6.49	-718.84	-0.00	282.50	39.87	0.80	3217.61	80.704

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.03	2.01	0.14	14.589	5.39	7.58	4	SLD	0.02	2.01	0.12	16.275	5.39	7.58	6	SLD	0.04	2.01	0.20	10.132
5.39	7.58	8	SLD	0.04	2.01	0.19	10.355																

Maschio n. 505 (ver. sismiche)

Xg=11.97 <m> Yg=0.46 <m> L=9.06 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _s	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{yk0 SLU}	f _{yk0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
5.39	7.58	35.00	2.01		211	0.00	540	0.00	1.00	8.28	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					210	0.00	541	0.00										
					209	0.00	542	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-10253.60	151.71	---	---	---	---	---	---	1754.85	11.567
1	SLV							6.49	-10253.60	151.71	---	---	---	---	---	---	1754.85	11.567
1	SLV							6.49	-11000.50	151.71	---	---	---	---	---	---	1879.59	12.389
1	SLV							6.49	-11000.50	151.71	---	---	---	---	---	---	1879.59	12.389
3	SLV							6.49	-10555.10	151.71	---	---	---	---	---	---	1805.25	11.899
3	SLV							6.49	-10555.10	151.71	---	---	---	---	---	---	1805.25	11.899
3	SLV							6.49	-10699.00	151.71	---	---	---	---	---	---	1829.29	12.058
3	SLV							6.49	-10699.00	151.71	---	---	---	---	---	---	1829.29	12.058
5	SLV							6.49	-10057.80	151.71	---	---	---	---	---	---	1722.08	11.351
5	SLV							6.49	-10057.80	151.71	---	---	---	---	---	---	1722.08	11.351
5	SLV							6.49	-11196.30	151.71	---	---	---	---	---	---	1912.23	12.605
5	SLV							6.49	-11196.30	151.71	---	---	---	---	---	---	1912.23	12.605
7	SLV							6.49	-10191.40	151.71	---	---	---	---	---	---	1744.44	11.499
7	SLV							6.49	-10191.40	151.71	---	---	---	---	---	---	1744.44	11.499
7	SLV							6.49	-11062.70	151.71	---	---	---	---	---	---	1889.96	12.458
7	SLV							6.49	-11062.70	151.71	---	---	---	---	---	---	1889.96	12.458

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-13677.60	1806.75	60172.10	2939.57	9.06	37279.10	12.682
1	SLV	6.49	-10253.60	932.10	45450.70	2148.49	9.06	36771.80	17.115
1	SLV	5.39	-13677.60	-1806.75	60172.10	2939.57	9.06	37279.10	12.682
1	SLV	6.49	-10253.60	-932.10	45450.70	2148.49	9.06	36771.80	17.115
1	SLV	5.39	-14604.70	1806.75	64118.70	2939.57	9.06	37416.40	12.729
1	SLV	6.49	-11000.50	932.10	48681.40	2148.49	9.06	36882.50	17.167
1	SLV	5.39	-14604.70	-1806.75	64118.70	2939.57	9.06	37416.40	12.729
1	SLV	6.49	-11000.50	-932.10	48681.40	2148.49	9.06	36882.50	17.167
3	SLV	5.39	-13994.70	1440.13	61524.00	2629.44	9.06	37326.10	14.195
3	SLV	6.49	-10555.10	502.05	46756.10	1863.36	9.06	36816.50	19.758
3	SLV	5.39	-13994.70	-1440.13	61524.00	2629.44	9.06	37326.10	14.195
3	SLV	6.49	-10555.10	-502.05	46756.10	1863.36	9.06	36816.50	19.758
3	SLV	5.39	-14287.60	1440.13	62770.60	2629.44	9.06	37369.50	14.212
3	SLV	6.49	-10699.00	502.05	47378.60	1863.36	9.06	36837.80	19.770
3	SLV	5.39	-14287.60	-1440.13	62770.60	2629.44	9.06	37369.50	14.212
3	SLV	6.49	-10699.00	-502.05	47378.60	1863.36	9.06	36837.80	19.770
5	SLV	5.39	-13521.10	1098.06	59504.20	1352.24	9.06	37255.90	27.551
5	SLV	6.49	-10057.80	931.87	44601.80	1076.99	9.06	36742.80	34.116
5	SLV	5.39	-13521.10	-1098.06	59504.20	1352.24	9.06	37255.90	27.551

Relazione di calcolo

5	SLV	6.49	-10057.80	-931.87	44601.80	1076.99	9.06	36742.80	34.116
5	SLV	5.39	-14761.20	1098.06	64783.30	1352.24	9.06	37439.60	27.687
5	SLV	6.49	-11196.30	931.87	49526.70	1076.99	9.06	36911.50	34.273
5	SLV	5.39	-14761.20	-1098.06	64783.30	1352.24	9.06	37439.60	27.687
5	SLV	6.49	-11196.30	-931.87	49526.70	1076.99	9.06	36911.50	34.273
7	SLV	5.39	-13704.10	123.99	60285.10	318.46	9.06	37283.00	>100
7	SLV	6.49	-10191.40	501.63	45181.10	126.57	9.06	36762.60	90.069
7	SLV	5.39	-13704.10	-123.99	60285.10	318.46	9.06	37283.00	>100
7	SLV	6.49	-10191.40	-501.63	45181.10	126.57	9.06	36762.60	90.069
7	SLV	5.39	-14578.20	123.99	64006.20	318.46	9.06	37412.50	>100
7	SLV	6.49	-11062.70	501.63	48950.00	126.57	9.06	36891.70	97.582
7	SLV	5.39	-14578.20	-123.99	64006.20	318.46	9.06	37412.50	>100
7	SLV	6.49	-11062.70	-501.63	48950.00	126.57	9.06	36891.70	97.582

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.03	2.01	0.16	12.215	5.39	7.58	4	SLD	0.03	2.01	0.14	14.468	5.39	7.58	6	SLD	0.05	2.01	0.23	8.599
5.39	7.58	8	SLD	0.05	2.01	0.22	8.892																

Maschio n. 509 (ver. sismiche)

Xg=3.44 <m> Yg=6.38 <m> L=6.38 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	f _{VK0}	f _{vd0} SLU	f _{vd0} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		503	0.00	200	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					511	0.00	202	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{ax}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-8768.88	106.86	---	---	---	---	---	---	1493.51	13.977
1	SLV							6.49	-8768.88	106.86	---	---	---	---	---	---	1493.51	13.977
1	SLV							6.49	-9622.25	106.86	---	---	---	---	---	---	1634.47	15.296
1	SLV							6.49	-9622.25	106.86	---	---	---	---	---	---	1634.47	15.296
3	SLV							6.49	-9039.66	106.86	---	---	---	---	---	---	1538.32	14.396
3	SLV							6.49	-9039.66	106.86	---	---	---	---	---	---	1538.32	14.396
3	SLV							6.49	-9351.46	106.86	---	---	---	---	---	---	1589.83	14.878
3	SLV							6.49	-9351.46	106.86	---	---	---	---	---	---	1589.83	14.878
5	SLV							6.49	-8656.87	106.86	---	---	---	---	---	---	1474.95	13.803
5	SLV							6.49	-8656.87	106.86	---	---	---	---	---	---	1474.95	13.803
5	SLV							6.49	-9734.25	106.86	---	---	---	---	---	---	1652.91	15.469
5	SLV							6.49	-9734.25	106.86	---	---	---	---	---	---	1652.91	15.469
7	SLV							6.49	-8831.65	106.86	---	---	---	---	---	---	1503.90	14.074
7	SLV							6.49	-8831.65	106.86	---	---	---	---	---	---	1503.90	14.074
7	SLV							6.49	-9559.48	106.86	---	---	---	---	---	---	1624.13	15.199
7	SLV							6.49	-9559.48	106.86	---	---	---	---	---	---	1624.13	15.199

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{gd}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-13178.60	1057.16	40381.40	2622.40	6.38	26782.90	10.213
1	SLV	6.49	-8768.88	643.68	27245.90	1859.23	6.38	26129.60	14.054
1	SLV	5.39	-13178.60	-1057.16	40381.40	2622.40	6.38	26782.90	10.213
1	SLV	6.49	-8768.88	-643.68	27245.90	1859.23	6.38	26129.60	14.054
1	SLV	5.39	-15145.30	1057.16	46117.70	2622.40	6.38	27074.30	10.324
1	SLV	6.49	-9622.25	643.68	29817.40	1859.23	6.38	26256.10	14.122
1	SLV	5.39	-15145.30	-1057.16	46117.70	2622.40	6.38	27074.30	10.324
1	SLV	6.49	-9622.25	-643.68	29817.40	1859.23	6.38	26256.10	14.122
3	SLV	5.39	-13913.80	261.93	42534.60	2170.90	6.38	26891.90	12.387
3	SLV	6.49	-9039.66	502.37	28063.40	1452.20	6.38	26169.80	18.021
3	SLV	5.39	-13913.80	-261.93	42534.60	2170.90	6.38	26891.90	12.387
3	SLV	6.49	-9039.66	-502.37	28063.40	1452.20	6.38	26169.80	18.021
3	SLV	5.39	-14410.10	261.93	43982.10	2170.90	6.38	26965.40	12.421
3	SLV	6.49	-9351.46	502.37	29003.00	1452.20	6.38	26216.00	18.052
3	SLV	5.39	-14410.10	-261.93	43982.10	2170.90	6.38	26965.40	12.421
3	SLV	6.49	-9351.46	-502.37	29003.00	1452.20	6.38	26216.00	18.052
5	SLV	5.39	-12751.80	1523.26	39126.70	1471.49	6.38	26719.70	18.158
5	SLV	6.49	-8656.87	407.43	26907.30	1175.10	6.38	26113.10	22.222
5	SLV	5.39	-12751.80	-1523.26	39126.70	1471.49	6.38	26719.70	18.158
5	SLV	6.49	-8656.87	-407.43	26907.30	1175.10	6.38	26113.10	22.222
5	SLV	5.39	-15572.00	1523.26	47352.50	1471.49	6.38	27137.50	18.442

Relazione di calcolo

5	SLV	6.49	-9734.25	407.43	30153.90	1175.10	6.38	26272.70	22.358
5	SLV	5.39	-15572.00	-1523.26	47352.50	1471.49	6.38	27137.50	18.442
5	SLV	6.49	-9734.25	-407.43	30153.90	1175.10	6.38	26272.70	22.358
7	SLV	5.39	-13121.30	1127.53	40213.10	33.50	6.38	26774.40	35.665
7	SLV	6.49	-8831.65	63.61	27435.50	181.67	6.38	26138.90	>100
7	SLV	5.39	-13121.30	-1127.53	40213.10	33.50	6.38	26774.40	35.665
7	SLV	6.49	-8831.65	-63.61	27435.50	181.67	6.38	26138.90	>100
7	SLV	5.39	-15202.60	1127.53	46283.70	33.50	6.38	27082.80	41.049
7	SLV	6.49	-9559.48	63.61	29628.80	181.67	6.38	26246.80	>100
7	SLV	5.39	-15202.60	-1127.53	46283.70	33.50	6.38	27082.80	41.049
7	SLV	6.49	-9559.48	-63.61	29628.80	181.67	6.38	26246.80	>100

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.04	2.01	0.18	11.384	5.39	7.58	4	SLD	0.03	2.01	0.13	15.698	5.39	7.58	6	SLD	0.05	2.01	0.24	8.264
5.39	7.58	8	SLD	0.05	2.01	0.23	8.795																

Maschio n. 510 (ver. sismiche)

Xg=8.03 <m> Yg=6.38 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		511	0.00	202	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					512	0.00	203	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{ax}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-1977.85	20.00	---	---	---	---	---	---	334.97	16.749
1	SLV							6.49	-1977.85	20.00	---	---	---	---	---	---	334.97	16.749
1	SLV							6.49	-2774.43	20.00	---	---	---	---	---	---	463.57	23.180
1	SLV							6.49	-2774.43	20.00	---	---	---	---	---	---	463.57	23.180
3	SLV							6.49	-2069.30	20.00	---	---	---	---	---	---	349.92	17.497
3	SLV							6.49	-2069.30	20.00	---	---	---	---	---	---	349.92	17.497
3	SLV							6.49	-2682.98	20.00	---	---	---	---	---	---	448.99	22.451
3	SLV							6.49	-2682.98	20.00	---	---	---	---	---	---	448.99	22.451
5	SLV							6.49	-2117.95	20.00	---	---	---	---	---	---	357.85	17.893
5	SLV							6.49	-2117.95	20.00	---	---	---	---	---	---	357.85	17.893
5	SLV							6.49	-2634.33	20.00	---	---	---	---	---	---	441.21	22.062
5	SLV							6.49	-2634.33	20.00	---	---	---	---	---	---	441.21	22.062
7	SLV							6.49	-2329.49	20.00	---	---	---	---	---	---	392.18	19.610
7	SLV							6.49	-2329.49	20.00	---	---	---	---	---	---	392.18	19.610
7	SLV							6.49	-2422.79	20.00	---	---	---	---	---	---	407.25	20.363
7	SLV							6.49	-2422.79	20.00	---	---	---	---	---	---	407.25	20.363

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-3994.77	271.61	2231.48	512.03	1.20	5239.04	8.216
1	SLV	6.49	-1977.85	122.49	1143.67	64.03	1.20	4940.24	9.337
1	SLV	5.39	-3994.77	-271.61	2231.48	512.03	1.20	5239.04	8.216
1	SLV	6.49	-1977.85	-122.49	1143.67	64.03	1.20	4940.24	9.337
1	SLV	5.39	-4521.29	271.61	2502.41	512.03	1.20	5317.04	9.213
1	SLV	6.49	-2774.43	122.49	1582.76	64.03	1.20	5058.25	12.921
1	SLV	5.39	-4521.29	-271.61	2502.41	512.03	1.20	5317.04	9.213
1	SLV	6.49	-2774.43	-122.49	1582.76	64.03	1.20	5058.25	12.921
3	SLV	5.39	-4165.97	190.17	2320.17	353.10	1.20	5264.41	12.201
3	SLV	6.49	-2069.30	82.45	1194.71	16.06	1.20	4953.79	14.490
3	SLV	5.39	-4165.97	-190.17	2320.17	353.10	1.20	5264.41	12.201
3	SLV	6.49	-2069.30	-82.45	1194.71	16.06	1.20	4953.79	14.490
3	SLV	5.39	-4350.09	190.17	2414.91	353.10	1.20	5291.68	12.699
3	SLV	6.49	-2682.98	82.45	1532.98	16.06	1.20	5044.70	18.592
3	SLV	5.39	-4350.09	-190.17	2414.91	353.10	1.20	5291.68	12.699
3	SLV	6.49	-2682.98	-82.45	1532.98	16.06	1.20	5044.70	18.592
5	SLV	5.39	-3919.40	205.01	2192.25	394.66	1.20	5227.88	10.694
5	SLV	6.49	-2117.95	97.48	1221.80	91.97	1.20	4961.00	12.534
5	SLV	5.39	-3919.40	-205.01	2192.25	394.66	1.20	5227.88	10.694
5	SLV	6.49	-2117.95	-97.48	1221.80	91.97	1.20	4961.00	12.534
5	SLV	5.39	-4596.66	205.01	2540.75	394.66	1.20	5328.21	12.393
5	SLV	6.49	-2634.33	97.48	1506.43	91.97	1.20	5037.50	15.454
5	SLV	5.39	-4596.66	-205.01	2540.75	394.66	1.20	5328.21	12.393

Relazione di calcolo

5	SLV	6.49	-2634.33	-97.48	1506.43	91.97	1.20	5037.50	15.454
7	SLV	5.39	-4025.99	66.47	2247.70	135.12	1.20	5243.67	33.813
7	SLV	6.49	-2329.49	35.99	1339.03	67.95	1.20	4992.33	37.203
7	SLV	5.39	-4025.99	-66.47	2247.70	135.12	1.20	5243.67	33.813
7	SLV	6.49	-2329.49	-35.99	1339.03	67.95	1.20	4992.33	37.203
7	SLV	5.39	-4490.06	66.47	2486.49	135.12	1.20	5312.42	37.405
7	SLV	6.49	-2422.79	35.99	1390.46	67.95	1.20	5006.16	38.632
7	SLV	5.39	-4490.06	-66.47	2486.49	135.12	1.20	5312.42	37.405
7	SLV	6.49	-2422.79	-35.99	1390.46	67.95	1.20	5006.16	38.632

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.01	0.03	58.937	5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.01	0.02	80.002	5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.01	0.05	40.410
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.01	0.05	43.037																

Maschio n. 511 (ver. sismiche)

Xg=11.88 <m> Yg=6.38 <m> L=1.25 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		512	0.00	203	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
					519	0.00	204	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-1845.12	20.92	---	---	---	---	---	---	313.61	14.991
1	SLV							6.49	-1845.12	20.92	---	---	---	---	---	---	313.61	14.991
1	SLV							6.49	-2361.44	20.92	---	---	---	---	---	---	398.05	19.028
1	SLV							6.49	-2361.44	20.92	---	---	---	---	---	---	398.05	19.028
3	SLV							6.49	-2007.48	20.92	---	---	---	---	---	---	340.32	16.268
3	SLV							6.49	-2007.48	20.92	---	---	---	---	---	---	340.32	16.268
3	SLV							6.49	-2199.07	20.92	---	---	---	---	---	---	371.65	17.766
3	SLV							6.49	-2199.07	20.92	---	---	---	---	---	---	371.65	17.766
5	SLV							6.49	-1779.57	20.92	---	---	---	---	---	---	302.79	14.474
5	SLV							6.49	-1779.57	20.92	---	---	---	---	---	---	302.79	14.474
5	SLV							6.49	-2426.98	20.92	---	---	---	---	---	---	408.66	19.535
5	SLV							6.49	-2426.98	20.92	---	---	---	---	---	---	408.66	19.535
7	SLV							6.49	-1885.76	20.92	---	---	---	---	---	---	320.31	15.312
7	SLV							6.49	-1885.76	20.92	---	---	---	---	---	---	320.31	15.312
7	SLV							6.49	-2320.79	20.92	---	---	---	---	---	---	391.45	18.712
7	SLV							6.49	-2320.79	20.92	---	---	---	---	---	---	391.45	18.712

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-2841.15	393.39	1697.11	421.61	1.25	5282.02	4.314
1	SLV	6.49	-1845.12	181.56	1120.05	169.88	1.25	5134.46	6.169
1	SLV	5.39	-2841.15	-393.39	1697.11	421.61	1.25	5282.02	4.314
1	SLV	6.49	-1845.12	-181.56	1120.05	169.88	1.25	5134.46	6.169
1	SLV	5.39	-4112.62	393.39	2405.69	421.61	1.25	5470.39	6.115
1	SLV	6.49	-2361.44	181.56	1421.60	169.88	1.25	5210.95	7.830
1	SLV	5.39	-4112.62	-393.39	2405.69	421.61	1.25	5470.39	6.115
1	SLV	6.49	-2361.44	-181.56	1421.60	169.88	1.25	5210.95	7.830
3	SLV	5.39	-3093.77	315.54	1840.40	346.69	1.25	5319.45	5.833
3	SLV	6.49	-2007.48	134.39	1215.43	136.05	1.25	5158.52	9.044
3	SLV	5.39	-3093.77	-315.54	1840.40	346.69	1.25	5319.45	5.833
3	SLV	6.49	-2007.48	-134.39	1215.43	136.05	1.25	5158.52	9.044
3	SLV	5.39	-3860.00	315.54	2267.41	346.69	1.25	5432.96	7.186
3	SLV	6.49	-2199.07	134.39	1327.33	136.05	1.25	5186.90	9.876
3	SLV	5.39	-3860.00	-315.54	2267.41	346.69	1.25	5432.96	7.186
3	SLV	6.49	-2199.07	-134.39	1327.33	136.05	1.25	5186.90	9.876
5	SLV	5.39	-2903.02	236.10	1732.32	240.11	1.25	5291.19	7.337
5	SLV	6.49	-1779.57	126.00	1081.39	102.26	1.25	5124.75	8.583
5	SLV	5.39	-2903.02	-236.10	1732.32	240.11	1.25	5291.19	7.337
5	SLV	6.49	-1779.57	-126.00	1081.39	102.26	1.25	5124.75	8.583
5	SLV	5.39	-4050.75	236.10	2371.93	240.11	1.25	5461.22	10.046
5	SLV	6.49	-2426.98	126.00	1459.51	102.26	1.25	5220.66	11.584
5	SLV	5.39	-4050.75	-236.10	2371.93	240.11	1.25	5461.22	10.046
5	SLV	6.49	-2426.98	-126.00	1459.51	102.26	1.25	5220.66	11.584
7	SLV	5.39	-3208.68	23.42	1905.17	9.62	1.25	5336.47	81.333

Relazione di calcolo

7	SLV	6.49	-1885.76	31.21	1143.97	10.48	1.25	5140.48	36.653
7	SLV	5.39	-3208.68	-23.42	1905.17	9.62	1.25	5336.47	81.333
7	SLV	6.49	-1885.76	-31.21	1143.97	10.48	1.25	5140.48	36.653
7	SLV	5.39	-3745.09	23.42	2204.10	9.62	1.25	5415.94	94.095
7	SLV	6.49	-2320.79	31.21	1398.05	10.48	1.25	5204.93	44.794
7	SLV	5.39	-3745.09	-23.42	2204.10	9.62	1.25	5415.94	94.095
7	SLV	6.49	-2320.79	-31.21	1398.05	10.48	1.25	5204.93	44.794

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.00	2.01	0.02	83.852	5.39	7.58	4	SLD	0.00	2.01	0.02	92.239	5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.01	0.04	45.325
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.01	0.04	47.068																

Maschio n. 512 (ver. sismiche)

Xg=15.23 <m> Yg=6.38 <m> L=2.54 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{yk0 SLV}	f _{yk0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.01		519	0.00	204	0.00	1.00	0.00	1.00	5.74	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11
																	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							6.49	-2459.56	42.51	---	---	---	---	---	---	422.31	9.935
1	SLV							6.49	-2459.56	42.51	---	---	---	---	---	---	422.31	9.935
1	SLV							6.49	-3406.85	42.51	---	---	---	---	---	---	580.62	13.659
1	SLV							6.49	-3406.85	42.51	---	---	---	---	---	---	580.62	13.659
3	SLV							6.49	-2678.37	42.51	---	---	---	---	---	---	459.09	10.800
3	SLV							6.49	-2678.37	42.51	---	---	---	---	---	---	459.09	10.800
3	SLV							6.49	-3188.04	42.51	---	---	---	---	---	---	544.27	12.804
3	SLV							6.49	-3188.04	42.51	---	---	---	---	---	---	544.27	12.804
5	SLV							6.49	-2459.25	42.51	---	---	---	---	---	---	422.25	9.933
5	SLV							6.49	-2459.25	42.51	---	---	---	---	---	---	422.25	9.933
5	SLV							6.49	-3407.16	42.51	---	---	---	---	---	---	580.68	13.660
5	SLV							6.49	-3407.16	42.51	---	---	---	---	---	---	580.68	13.660
7	SLV							6.49	-2677.80	42.51	---	---	---	---	---	---	458.99	10.798
7	SLV							6.49	-2677.80	42.51	---	---	---	---	---	---	458.99	10.798
7	SLV							6.49	-3188.61	42.51	---	---	---	---	---	---	544.37	12.806
7	SLV							6.49	-3188.61	42.51	---	---	---	---	---	---	544.37	12.806

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	-1693.76	1288.73	2123.14	1067.41	1.53	6190.80	1.647
1	SLV	6.49	-2459.56	204.02	3064.73	1703.19	2.54	10242.20	6.014
1	SLV	5.39	-1693.76	-1288.73	2123.14	1067.41	1.53	6190.80	1.647
1	SLV	6.49	-2459.56	-204.02	3064.73	1703.19	2.54	10242.20	6.014
1	SLV	5.39	-2612.11	1288.73	3250.94	1067.41	2.33	9447.69	2.523
1	SLV	6.49	-3406.85	204.02	4213.68	1703.19	2.54	10382.50	6.096
1	SLV	5.39	-2612.11	-1288.73	3250.94	1067.41	2.33	9447.69	2.523
1	SLV	6.49	-3406.85	-204.02	4213.68	1703.19	2.54	10382.50	6.096
3	SLV	5.39	-1931.94	915.30	2417.22	910.79	2.39	9575.50	2.641
3	SLV	6.49	-2678.37	33.69	3331.67	1477.83	2.54	10274.60	6.952
3	SLV	5.39	-1931.94	-915.30	2417.22	910.79	2.39	9575.50	2.641
3	SLV	6.49	-2678.37	-33.69	3331.67	1477.83	2.54	10274.60	6.952
3	SLV	5.39	-2373.93	915.30	2960.02	910.79	2.54	10229.50	3.234
3	SLV	6.49	-3188.04	33.69	3949.84	1477.83	2.54	10350.10	7.004
3	SLV	5.39	-2373.93	-915.30	2960.02	910.79	2.54	10229.50	3.234
3	SLV	6.49	-3188.04	-33.69	3949.84	1477.83	2.54	10350.10	7.004
5	SLV	5.39	-1653.95	952.98	2073.88	557.76	2.08	8339.53	2.176
5	SLV	6.49	-2459.25	319.54	3064.36	852.74	2.54	10242.10	9.590
5	SLV	5.39	-1653.95	-952.98	2073.88	557.76	2.08	8339.53	2.176
5	SLV	6.49	-2459.25	-319.54	3064.36	852.74	2.54	10242.10	9.590
5	SLV	5.39	-2651.92	952.98	3299.46	557.76	2.54	10270.70	3.462
5	SLV	6.49	-3407.16	319.54	4214.05	852.74	2.54	10382.50	12.175
5	SLV	5.39	-2651.92	-952.98	3299.46	557.76	2.54	10270.70	3.462
5	SLV	6.49	-3407.16	-319.54	4214.05	852.74	2.54	10382.50	12.175
7	SLV	5.39	-1858.00	291.77	2326.05	35.70	2.54	10153.00	7.972
7	SLV	6.49	-2677.80	248.23	3330.98	101.56	2.54	10274.50	13.419
7	SLV	5.39	-1858.00	-291.77	2326.05	35.70	2.54	10153.00	7.972
7	SLV	6.49	-2677.80	-248.23	3330.98	101.56	2.54	10274.50	13.419

Relazione di calcolo

7	SLV	5.39	-2447.87	291.77	3050.45	35.70	2.54	10240.40	10.455
7	SLV	6.49	-3188.61	248.23	3950.54	101.56	2.54	10350.20	15.915
7	SLV	5.39	-2447.87	-291.77	3050.45	35.70	2.54	10240.40	10.455
7	SLV	6.49	-3188.61	-248.23	3950.54	101.56	2.54	10350.20	15.915

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.01	0.05	36.956	5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.01	0.05	42.578	5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.01	0.04	47.183
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.01	0.02	80.278																

Maschio n. 513 (ver. sismiche)

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{yk0} <daN/cmq>	f _{vd0 SLU} <daN/cmq>	f _{vd0 SLV} <daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.19					1.09	5.92	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							5.39	-13983.70	-396.30	---	---	---	---	---	---	2334.57	5.891
								6.49	-10228.40	-99.07	---	---	---	---	---	---	1729.75	17.459
1	SLV							5.39	-13983.70	-396.30	---	---	---	---	---	---	2334.57	5.891
								6.49	-10228.40	-99.07	---	---	---	---	---	---	1729.75	17.459
1	SLV							5.39	-15082.50	-396.30	---	---	---	---	---	---	2508.47	6.330
								6.49	-10909.40	-99.07	---	---	---	---	---	---	1840.62	18.578
1	SLV							5.39	-15082.50	-396.30	---	---	---	---	---	---	2508.47	6.330
								6.49	-10909.40	-99.07	---	---	---	---	---	---	1840.62	18.578
3	SLV							5.39	-14064.20	-396.30	---	---	---	---	---	---	2347.36	5.923
								6.49	-10288.10	-99.07	---	---	---	---	---	---	1739.48	17.557
3	SLV							5.39	-14064.20	-396.30	---	---	---	---	---	---	2347.36	5.923
								6.49	-10288.10	-99.07	---	---	---	---	---	---	1739.48	17.557
3	SLV							5.39	-15002.00	-396.30	---	---	---	---	---	---	2495.77	6.298
								6.49	-10849.70	-99.07	---	---	---	---	---	---	1830.93	18.480
3	SLV							5.39	-15002.00	-396.30	---	---	---	---	---	---	2495.77	6.298
								6.49	-10849.70	-99.07	---	---	---	---	---	---	1830.93	18.480
5	SLV							5.39	-14246.10	-396.30	---	---	---	---	---	---	2376.23	5.996
								6.49	-10376.30	-99.07	---	---	---	---	---	---	1753.87	17.703
5	SLV							5.39	-14246.10	-396.30	---	---	---	---	---	---	2376.23	5.996
								6.49	-10376.30	-99.07	---	---	---	---	---	---	1753.87	17.703
5	SLV							5.39	-14820.10	-396.30	---	---	---	---	---	---	2467.06	6.225
								6.49	-10761.50	-99.07	---	---	---	---	---	---	1816.59	18.336
5	SLV							5.39	-14820.10	-396.30	---	---	---	---	---	---	2467.06	6.225
								6.49	-10761.50	-99.07	---	---	---	---	---	---	1816.59	18.336
7	SLV							5.39	-14551.60	-396.30	---	---	---	---	---	---	2424.63	6.118
								6.49	-10562.70	-99.07	---	---	---	---	---	---	1784.24	18.009
7	SLV							5.39	-14551.60	-396.30	---	---	---	---	---	---	2424.63	6.118
								6.49	-10562.70	-99.07	---	---	---	---	---	---	1784.24	18.009
7	SLV							5.39	-14514.60	-396.30	---	---	---	---	---	---	2418.76	6.103
								6.49	-10575.10	-99.07	---	---	---	---	---	---	1786.26	18.029
7	SLV							5.39	-14514.60	-396.30	---	---	---	---	---	---	2418.76	6.103
								6.49	-10575.10	-99.07	---	---	---	---	---	---	1786.26	18.029

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	5.39	-13983.70	1942.12	39487.60	2452.30	5.92	25093.90	10.233
1	SLV	6.49	-10228.40	1081.30	29257.40	2034.83	5.92	24537.50	12.059
1	SLV	5.39	-13983.70	-1942.12	39487.60	2452.30	5.92	25093.90	10.233
1	SLV	6.49	-10228.40	-1081.30	29257.40	2034.83	5.92	24537.50	12.059
1	SLV	5.39	-15082.50	1942.12	42429.00	2452.30	5.92	25256.70	10.299
1	SLV	6.49	-10909.40	1081.30	31132.80	2034.83	5.92	24638.40	12.108
1	SLV	5.39	-15082.50	-1942.12	42429.00	2452.30	5.92	25256.70	10.299
1	SLV	6.49	-10909.40	-1081.30	31132.80	2034.83	5.92	24638.40	12.108
3	SLV	5.39	-14064.20	430.09	39704.00	395.63	5.92	25105.80	63.457
3	SLV	6.49	-10288.10	348.67	29422.00	307.30	5.92	24546.40	79.878
3	SLV	5.39	-14064.20	-430.09	39704.00	395.63	5.92	25105.80	63.457
3	SLV	6.49	-10288.10	-348.67	29422.00	307.30	5.92	24546.40	79.878
3	SLV	5.39	-15002.00	430.09	42214.20	395.63	5.92	25244.70	63.808
3	SLV	6.49	-10849.70	348.67	30968.90	307.30	5.92	24629.60	80.149
3	SLV	5.39	-15002.00	-430.09	42214.20	395.63	5.92	25244.70	63.808

Relazione di calcolo

3	SLV	6.49	-10849.70	-348.67	30968.90	307.30	5.92	24629.60	80.149
5	SLV	5.39	-14246.10	2875.88	40192.30	3854.97	5.92	25132.80	6.520
5	SLV	6.49	-10376.30	1435.55	29665.50	3230.54	5.92	24559.50	7.602
5	SLV	5.39	-14246.10	-2875.88	40192.30	3854.97	5.92	25132.80	6.520
5	SLV	6.49	-10376.30	-1435.55	29665.50	3230.54	5.92	24559.50	7.602
5	SLV	5.39	-14820.10	2875.88	41728.60	3854.97	5.92	25217.80	6.542
5	SLV	6.49	-10761.50	1435.55	30726.30	3230.54	5.92	24616.50	7.620
5	SLV	5.39	-14820.10	-2875.88	41728.60	3854.97	5.92	25217.80	6.542
5	SLV	6.49	-10761.50	-1435.55	30726.30	3230.54	5.92	24616.50	7.620
7	SLV	5.39	-14551.60	2164.22	41010.80	3000.59	5.92	25178.00	8.391
7	SLV	6.49	-10562.70	1006.56	30179.20	2527.90	5.92	24587.10	9.726
7	SLV	5.39	-14551.60	-2164.22	41010.80	3000.59	5.92	25178.00	8.391
7	SLV	6.49	-10562.70	-1006.56	30179.20	2527.90	5.92	24587.10	9.726
7	SLV	5.39	-14514.60	2164.22	40911.60	3000.59	5.92	25172.50	8.389
7	SLV	6.49	-10575.10	1006.56	30213.30	2527.90	5.92	24588.90	9.727
7	SLV	5.39	-14514.60	-2164.22	40911.60	3000.59	5.92	25172.50	8.389
7	SLV	6.49	-10575.10	-1006.56	30213.30	2527.90	5.92	24588.90	9.727

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.19	0.05	41.114	5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.19	0.06	36.270	5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.19	0.04	49.143
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.19	0.05	42.660																

Maschio n. 514 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=0.74 <m> L=0.56 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{VKO}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	0.00	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							5.39	109.16	-37.61	---	---	---	---	---	---	0.00	>1.0
								6.49	-135.77	-9.40	---	---	---	---	---	---	23.65	2.515
1	SLV							5.39	109.16	-37.61	---	---	---	---	---	---	0.00	>1.0
								6.49	-135.77	-9.40	---	---	---	---	---	---	23.65	2.515
1	SLV							5.39	-1437.46	-37.61	---	---	---	---	---	---	239.02	6.356
								6.49	-606.62	-9.40	---	---	---	---	---	---	103.93	11.054
1	SLV							5.39	-1437.46	-37.61	---	---	---	---	---	---	239.02	6.356
								6.49	-606.62	-9.40	---	---	---	---	---	---	103.93	11.054
3	SLV							5.39	-349.01	-37.61	---	---	---	---	---	---	60.34	1.604
								6.49	-238.97	-9.40	---	---	---	---	---	---	41.47	4.411
3	SLV							5.39	-349.01	-37.61	---	---	---	---	---	---	60.34	1.604
								6.49	-238.97	-9.40	---	---	---	---	---	---	41.47	4.411
3	SLV							5.39	-979.29	-37.61	---	---	---	---	---	---	165.56	4.402
								6.49	-503.43	-9.40	---	---	---	---	---	---	86.56	9.207
3	SLV							5.39	-979.29	-37.61	---	---	---	---	---	---	165.56	4.402
								6.49	-503.43	-9.40	---	---	---	---	---	---	86.56	9.207
5	SLV							5.39	262.73	-37.61	---	---	---	---	---	---	0.00	>1.0
								6.49	-144.05	-9.40	---	---	---	---	---	---	25.08	2.668
5	SLV							5.39	262.73	-37.61	---	---	---	---	---	---	0.00	>1.0
								6.49	-144.05	-9.40	---	---	---	---	---	---	25.08	2.668
5	SLV							5.39	-1591.03	-37.61	---	---	---	---	---	---	263.07	6.995
								6.49	-598.34	-9.40	---	---	---	---	---	---	102.54	10.906
5	SLV							5.39	-1591.03	-37.61	---	---	---	---	---	---	263.07	6.995
								6.49	-598.34	-9.40	---	---	---	---	---	---	102.54	10.906
7	SLV							5.39	-63.81	-37.61	---	---	---	---	---	---	11.14	0.296
								6.49	-254.35	-9.40	---	---	---	---	---	---	44.12	4.693
7	SLV							5.39	-63.81	-37.61	---	---	---	---	---	---	11.14	0.296
								6.49	-254.35	-9.40	---	---	---	---	---	---	44.12	4.693
7	SLV							5.39	-1264.49	-37.61	---	---	---	---	---	---	211.59	5.626
								6.49	-488.05	-9.40	---	---	---	---	---	---	83.96	8.931
7	SLV							5.39	-1264.49	-37.61	---	---	---	---	---	---	211.59	5.626
								6.49	-488.05	-9.40	---	---	---	---	---	---	83.96	8.931

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	l'	Vu	Sic.
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<m>	<daN>	
1	SLV	5.39	109.16	24.25	0.00	316.97	---	---	>1.0
1	SLV	6.49	-135.77	14.75	37.96	282.50	0.52	2029.55	2.573

Relazione di calcolo

1	SLV	5.39	109.16	-24.25	0.00	316.97	---	---	>1.0
1	SLV	6.49	-135.77	-14.75	37.96	282.50	0.52	2029.55	2.573
1	SLV	5.39	-1437.46	24.25	383.64	316.97	0.56	2397.62	7.564
1	SLV	6.49	-606.62	14.75	166.81	282.50	0.56	2274.53	8.051
1	SLV	5.39	-1437.46	-24.25	383.64	316.97	0.56	2397.62	7.564
1	SLV	6.49	-606.62	-14.75	166.81	282.50	0.56	2274.53	8.051
3	SLV	5.39	-349.01	12.99	96.85	126.10	0.56	2236.37	7.454
3	SLV	6.49	-238.97	5.20	66.57	114.43	0.56	2220.07	12.806
3	SLV	5.39	-349.01	-12.99	96.85	126.10	0.56	2236.37	7.454
3	SLV	6.49	-238.97	-5.20	66.57	114.43	0.56	2220.07	12.806
3	SLV	5.39	-979.29	12.99	265.73	126.10	0.56	2329.74	18.475
3	SLV	6.49	-503.43	5.20	138.94	114.43	0.56	2259.25	19.743
3	SLV	5.39	-979.29	-12.99	265.73	126.10	0.56	2329.74	18.475
3	SLV	6.49	-503.43	-5.20	138.94	114.43	0.56	2259.25	19.743
5	SLV	5.39	262.73	24.35	0.00	384.58	---	---	>1.0
5	SLV	6.49	-144.05	18.91	40.26	339.66	0.45	1766.48	2.129
5	SLV	5.39	262.73	-24.35	0.00	384.58	---	---	>1.0
5	SLV	6.49	-144.05	-18.91	40.26	339.66	0.45	1766.48	2.129
5	SLV	5.39	-1591.03	24.35	422.25	384.58	0.56	2420.37	6.294
5	SLV	6.49	-598.34	18.91	164.58	339.66	0.56	2273.31	6.693
5	SLV	5.39	-1591.03	-24.35	422.25	384.58	0.56	2420.37	6.294
5	SLV	6.49	-598.34	-18.91	164.58	339.66	0.56	2273.31	6.693
7	SLV	5.39	-63.81	13.18	17.88	251.65	0.22	876.65	1.357
7	SLV	6.49	-254.35	12.93	70.81	220.58	0.56	2222.35	5.477
7	SLV	5.39	-63.81	-13.18	17.88	251.65	0.22	876.65	1.357
7	SLV	6.49	-254.35	-12.93	70.81	220.58	0.56	2222.35	5.477
7	SLV	5.39	-1264.49	13.18	339.61	251.65	0.56	2372.00	9.426
7	SLV	6.49	-488.05	12.93	134.77	220.58	0.56	2256.97	10.232
7	SLV	5.39	-1264.49	-13.18	339.61	251.65	0.56	2372.00	9.426
7	SLV	6.49	-488.05	-12.93	134.77	220.58	0.56	2256.97	10.232

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle m \rangle$	$\langle m \rangle$			$\langle cm \rangle$	$\langle m \rangle$		
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.19	0.03	73.240	5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.19	0.03	71.025	5.39	7.58	6	SLD	0.00	2.19	0.02	91.976
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.19	0.03	79.586																

Maschio n. 515 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=3.47 <m> L=3.31 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	f _{yk0}	f _{vd0 SLU}	f _{vd0 SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	2.27	0.54	3.35	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _r	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu	Sic.
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>	
1	SLV							5.39	-7015.20	-221.30	---	---	---	---	---	---	1176.92	5.318
								6.49	-4887.53	-55.33	---	---	---	---	---	---	830.69	15.014
1	SLV							5.39	-7015.20	-221.30	---	---	---	---	---	---	1176.92	5.318
								6.49	-4887.53	-55.33	---	---	---	---	---	---	830.69	15.014
1	SLV							5.39	-8147.42	-221.30	---	---	---	---	---	---	1357.36	6.133
								6.49	-5845.66	-55.33	---	---	---	---	---	---	987.76	17.854
1	SLV							5.39	-8147.42	-221.30	---	---	---	---	---	---	1357.36	6.133
								6.49	-5845.66	-55.33	---	---	---	---	---	---	987.76	17.854
3	SLV							5.39	-7117.11	-221.30	---	---	---	---	---	---	1193.27	5.392
								6.49	-4975.91	-55.33	---	---	---	---	---	---	845.26	15.278
3	SLV							5.39	-7117.11	-221.30	---	---	---	---	---	---	1193.27	5.392
								6.49	-4975.91	-55.33	---	---	---	---	---	---	845.26	15.278
3	SLV							5.39	-8045.51	-221.30	---	---	---	---	---	---	1341.23	6.061
								6.49	-5757.28	-55.33	---	---	---	---	---	---	973.35	17.593
3	SLV							5.39	-8045.51	-221.30	---	---	---	---	---	---	1341.23	6.061
								6.49	-5757.28	-55.33	---	---	---	---	---	---	973.35	17.593
5	SLV							5.39	-7256.91	-221.30	---	---	---	---	---	---	1215.67	5.493
								6.49	-5088.83	-55.33	---	---	---	---	---	---	863.85	15.614
5	SLV							5.39	-7256.91	-221.30	---	---	---	---	---	---	1215.67	5.493
								6.49	-5088.83	-55.33	---	---	---	---	---	---	863.85	15.614
5	SLV							5.39	-7905.70	-221.30	---	---	---	---	---	---	1319.06	5.960
								6.49	-5644.35	-55.33	---	---	---	---	---	---	954.92	17.260
5	SLV							5.39	-7905.70	-221.30	---	---	---	---	---	---	1319.06	5.960
								6.49	-5644.35	-55.33	---	---	---	---	---	---	954.92	17.260
7	SLV							5.39	-7566.00	-221.30	---	---	---	---	---	---	1265.03	5.716
								6.49	-5349.76	-55.33	---	---	---	---	---	---	906.70	16.388

7	SLV						5.39	-7566.00	-221.30	---	---	---	---	---	---	1265.03	5.716
							6.49	-5349.76	-55.33	---	---	---	---	---	---	906.70	16.388
7	SLV						5.39	-7596.61	-221.30	---	---	---	---	---	---	1269.91	5.738
							6.49	-5383.43	-55.33	---	---	---	---	---	---	912.22	16.488
7	SLV						5.39	-7596.61	-221.30	---	---	---	---	---	---	1269.91	5.738
							6.49	-5383.43	-55.33	---	---	---	---	---	---	912.22	16.488

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	5.39	-7015.20	771.67	11116.50	1728.70	3.31	13895.50	8.038
1	SLV	6.49	-4887.53	682.22	7846.19	745.85	3.31	13580.30	11.501
1	SLV	5.39	-7015.20	-771.67	11116.50	1728.70	3.31	13895.50	8.038
1	SLV	6.49	-4887.53	-682.22	7846.19	745.85	3.31	13580.30	11.501
1	SLV	5.39	-8147.42	771.67	12820.80	1728.70	3.31	14063.20	8.135
1	SLV	6.49	-5845.66	682.22	9329.78	745.85	3.31	13722.20	13.676
1	SLV	5.39	-8147.42	-771.67	12820.80	1728.70	3.31	14063.20	8.135
1	SLV	6.49	-5845.66	-682.22	9329.78	745.85	3.31	13722.20	13.676
3	SLV	5.39	-7117.11	19.45	11270.90	166.32	3.31	13910.60	83.639
3	SLV	6.49	-4975.91	19.28	7983.78	32.44	3.31	13593.40	>100
3	SLV	5.39	-7117.11	-19.45	11270.90	166.32	3.31	13910.60	83.639
3	SLV	6.49	-4975.91	-19.28	7983.78	32.44	3.31	13593.40	>100
3	SLV	5.39	-8045.51	19.45	12668.40	166.32	3.31	14048.10	84.466
3	SLV	6.49	-5757.28	19.28	9193.68	32.44	3.31	13709.10	>100
3	SLV	5.39	-8045.51	-19.45	12668.40	166.32	3.31	14048.10	84.466
3	SLV	6.49	-5757.28	-19.28	9193.68	32.44	3.31	13709.10	>100
5	SLV	5.39	-7256.91	1372.37	11482.40	3392.71	3.31	13931.30	4.106
5	SLV	6.49	-5088.83	1210.12	8159.38	1305.75	3.31	13610.10	6.743
5	SLV	5.39	-7256.91	-1372.37	11482.40	3392.71	3.31	13931.30	4.106
5	SLV	6.49	-5088.83	-1210.12	8159.38	1305.75	3.31	13610.10	6.743
5	SLV	5.39	-7905.70	1372.37	12459.10	3392.71	3.31	14027.40	4.135
5	SLV	6.49	-5644.35	1210.12	9019.55	1305.75	3.31	13692.40	7.453
5	SLV	5.39	-7905.70	-1372.37	12459.10	3392.71	3.31	14027.40	4.135
5	SLV	6.49	-5644.35	-1210.12	9019.55	1305.75	3.31	13692.40	7.453
7	SLV	5.39	-7566.00	1135.03	11948.70	2924.00	3.31	13977.10	4.780
7	SLV	6.49	-5349.76	999.68	8564.15	1072.26	3.31	13648.80	8.567
7	SLV	5.39	-7566.00	-1135.03	11948.70	2924.00	3.31	13977.10	4.780
7	SLV	6.49	-5349.76	-999.68	8564.15	1072.26	3.31	13648.80	8.567
7	SLV	5.39	-7596.61	1135.03	11994.80	2924.00	3.31	13981.60	4.782
7	SLV	6.49	-5383.43	999.68	8616.28	1072.26	3.31	13653.80	8.619
7	SLV	5.39	-7596.61	-1135.03	11994.80	2924.00	3.31	13981.60	4.782
7	SLV	6.49	-5383.43	-999.68	8616.28	1072.26	3.31	13653.80	8.619

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.19	0.07	29.853
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.19	0.04	45.523

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.19	0.07	30.195

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.19	0.04	47.499

Maschio n. 516 (ver. sismiche)

Xg=8.22 <m> Yg=6.20 <m> L=0.36 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	s _{ax}	d ₂ <cm>	s _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{VEO} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	0.00	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
1	SLV							5.39	-106.64	-23.94	---	---	---	---	---	---	18.55	0.775
								6.49	-189.01	-5.99	---	---	---	---	---	---	32.74	5.469
1	SLV							5.39	-106.64	-23.94	---	---	---	---	---	---	18.55	0.775
								6.49	-189.01	-5.99	---	---	---	---	---	---	32.74	5.469
1	SLV							5.39	-1396.67	-23.94	---	---	---	---	---	---	225.83	9.432
								6.49	-563.42	-5.99	---	---	---	---	---	---	95.57	15.968
1	SLV							5.39	-1396.67	-23.94	---	---	---	---	---	---	225.83	9.432
								6.49	-563.42	-5.99	---	---	---	---	---	---	95.57	15.968
3	SLV							5.39	-374.95	-23.94	---	---	---	---	---	---	64.28	2.685
								6.49	-245.57	-5.99	---	---	---	---	---	---	42.40	7.084
3	SLV							5.39	-374.95	-23.94	---	---	---	---	---	---	64.28	2.685
								6.49	-245.57	-5.99	---	---	---	---	---	---	42.40	7.084
3	SLV							5.39	-1128.35	-23.94	---	---	---	---	---	---	185.33	7.741

Relazione di calcolo

								6.49	-506.87	-5.99	---	---	---	---	---	---	86.25	14.411
3	SLV							5.39	-1128.35	-23.94	---	---	---	---	---	---	185.33	7.741
								6.49	-506.87	-5.99	---	---	---	---	---	---	86.25	14.411
5	SLV							5.39	-151.21	-23.94	---	---	---	---	---	---	26.24	1.096
								6.49	-234.27	-5.99	---	---	---	---	---	---	40.47	6.762
5	SLV							5.39	-151.21	-23.94	---	---	---	---	---	---	26.24	1.096
								6.49	-234.27	-5.99	---	---	---	---	---	---	40.47	6.762
5	SLV							5.39	-1352.10	-23.94	---	---	---	---	---	---	219.20	9.155
								6.49	-518.16	-5.99	---	---	---	---	---	---	88.12	14.723
5	SLV							5.39	-1352.10	-23.94	---	---	---	---	---	---	219.20	9.155
								6.49	-518.16	-5.99	---	---	---	---	---	---	88.12	14.723
7	SLV							5.39	-457.72	-23.94	---	---	---	---	---	---	78.10	3.262
								6.49	-329.63	-5.99	---	---	---	---	---	---	56.65	9.465
7	SLV							5.39	-457.72	-23.94	---	---	---	---	---	---	78.10	3.262
								6.49	-329.63	-5.99	---	---	---	---	---	---	56.65	9.465
7	SLV							5.39	-1045.59	-23.94	---	---	---	---	---	---	172.56	7.208
								6.49	-422.81	-5.99	---	---	---	---	---	---	72.29	12.077
7	SLV							5.39	-1045.59	-23.94	---	---	---	---	---	---	172.56	7.208
								6.49	-422.81	-5.99	---	---	---	---	---	---	72.29	12.077

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	5.39	-106.64	25.81	18.96	196.10	---	---	0.000
1	SLV	6.49	-189.01	4.41	33.45	197.47	0.36	1418.84	7.185
1	SLV	5.39	-106.64	-25.81	18.96	196.10	---	---	0.000
1	SLV	6.49	-189.01	-4.41	33.45	197.47	0.36	1418.84	7.185
1	SLV	5.39	-1396.67	25.81	230.76	196.10	0.36	1597.75	8.148
1	SLV	6.49	-563.42	4.41	97.66	197.47	0.36	1474.30	7.466
1	SLV	5.39	-1396.67	-25.81	230.76	196.10	0.36	1597.75	8.148
1	SLV	6.49	-563.42	-4.41	97.66	197.47	0.36	1474.30	7.466
3	SLV	5.39	-374.95	18.11	65.68	110.33	0.36	1446.38	3.628
3	SLV	6.49	-245.57	1.99	43.33	87.60	0.36	1427.21	16.293
3	SLV	5.39	-374.95	-18.11	65.68	110.33	0.36	1446.38	3.628
3	SLV	6.49	-245.57	-1.99	43.33	87.60	0.36	1427.21	16.293
3	SLV	5.39	-1128.35	18.11	189.38	110.33	0.36	1558.00	10.459
3	SLV	6.49	-506.87	1.99	88.14	87.60	0.36	1465.93	16.735
3	SLV	5.39	-1128.35	-18.11	189.38	110.33	0.36	1558.00	10.459
3	SLV	6.49	-506.87	-1.99	88.14	87.60	0.36	1465.93	16.735
5	SLV	5.39	-151.21	19.43	26.82	188.90	0.15	609.61	1.380
5	SLV	6.49	-234.27	5.00	41.36	225.89	0.36	1425.54	6.311
5	SLV	5.39	-151.21	-19.43	26.82	188.90	0.15	609.61	1.380
5	SLV	6.49	-234.27	-5.00	41.36	225.89	0.36	1425.54	6.311
5	SLV	5.39	-1352.10	19.43	223.98	188.90	0.36	1591.15	8.423
5	SLV	6.49	-518.16	5.00	90.04	225.89	0.36	1467.60	6.497
5	SLV	5.39	-1352.10	-19.43	223.98	188.90	0.36	1591.15	8.423
5	SLV	6.49	-518.16	-5.00	90.04	225.89	0.36	1467.60	6.497
7	SLV	5.39	-457.72	6.25	79.81	96.97	0.36	1458.64	12.763
7	SLV	6.49	-329.63	3.08	57.89	140.37	0.36	1439.67	10.257
7	SLV	5.39	-457.72	-6.25	79.81	96.97	0.36	1458.64	12.763
7	SLV	6.49	-329.63	-3.08	57.89	140.37	0.36	1439.67	10.257
7	SLV	5.39	-1045.59	6.25	176.33	96.97	0.36	1545.74	15.940
7	SLV	6.49	-422.81	3.08	73.87	140.37	0.36	1453.47	10.355
7	SLV	5.39	-1045.59	-6.25	176.33	96.97	0.36	1545.74	15.940
7	SLV	6.49	-422.81	-3.08	73.87	140.37	0.36	1453.47	10.355

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	2	SLD	0.00	2.19	0.02	94.945	5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.19	0.02	81.169	5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.19	0.03	62.797
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.19	0.03	61.271																

Maschio n. 518 (ver. sismiche)

Xg=16.50 <m> Yg=5.42 <m> L=9.93 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	f _{VR0} <daN/cmq>	f _{vd0} SLU <daN/cmq>	f _{vd0} SLV <daN/cmq>
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	5.92	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2,xx} <daN>	ΣN _{2,dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>	Sic.
----	-----	-------------	-------------------------	-----------------------------	-----------------------------	-------------------------	------------------------	-----------	------------	--------------------------	------------------------	------------------------	-----------	---	----------------	-------------	--------------	------

Relazione di calcolo

1	SLV						5.39	-11041.90	-664.74	---	---	---	---	---	---	1890.49	2.844
1	SLV						5.39	-11041.90	-664.74	---	---	---	---	---	---	1890.49	2.844
1	SLV						5.39	-13288.50	-664.74	---	---	---	---	---	---	2264.88	3.407
1	SLV						5.39	-13288.50	-664.74	---	---	---	---	---	---	2264.88	3.407
3	SLV						5.39	-11144.90	-664.74	---	---	---	---	---	---	1907.73	2.870
3	SLV						5.39	-11144.90	-664.74	---	---	---	---	---	---	1907.73	2.870
3	SLV						5.39	-13185.50	-664.74	---	---	---	---	---	---	2247.79	3.381
3	SLV						5.39	-13185.50	-664.74	---	---	---	---	---	---	2247.79	3.381
5	SLV						5.39	-11672.00	-664.74	---	---	---	---	---	---	1995.85	3.002
5	SLV						5.39	-11672.00	-664.74	---	---	---	---	---	---	1995.85	3.002
5	SLV						5.39	-12658.40	-664.74	---	---	---	---	---	---	2160.22	3.250
5	SLV						5.39	-12658.40	-664.74	---	---	---	---	---	---	2160.22	3.250
7	SLV						5.39	-12315.10	-664.74	---	---	---	---	---	---	2103.09	3.164
7	SLV						5.39	-12315.10	-664.74	---	---	---	---	---	---	2103.09	3.164
7	SLV						5.39	-12015.30	-664.74	---	---	---	---	---	---	2053.13	3.089
7	SLV						5.39	-12015.30	-664.74	---	---	---	---	---	---	2053.13	3.089

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _r <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	l' <m>	Vu <daN>	Sic.
1	SLV	5.39	-11041.90	2472.70	53636.00	1427.06	9.93	40252.50	21.691
1	SLV	5.39	-11041.90	-2472.70	53636.00	1427.06	9.93	40252.50	21.691
1	SLV	5.39	-13288.50	2472.70	64257.80	1427.06	9.93	40585.30	25.987
1	SLV	5.39	-13288.50	-2472.70	64257.80	1427.06	9.93	40585.30	25.987
3	SLV	5.39	-11144.90	962.37	54125.00	284.85	9.93	40267.80	56.241
3	SLV	5.39	-11144.90	-962.37	54125.00	284.85	9.93	40267.80	56.241
3	SLV	5.39	-13185.50	962.37	63773.00	284.85	9.93	40570.10	66.266
3	SLV	5.39	-13185.50	-962.37	63773.00	284.85	9.93	40570.10	66.266
5	SLV	5.39	-11672.00	3032.47	56625.00	2160.47	9.93	40345.90	18.673
5	SLV	5.39	-11672.00	-3032.47	56625.00	2160.47	9.93	40345.90	18.673
5	SLV	5.39	-12658.40	3032.47	61288.50	2160.47	9.93	40492.00	18.742
5	SLV	5.39	-12658.40	-3032.47	61288.50	2160.47	9.93	40492.00	18.742
7	SLV	5.39	-12315.10	2001.95	59667.70	1646.89	9.93	40441.10	24.556
7	SLV	5.39	-12315.10	-2001.95	59667.70	1646.89	9.93	40441.10	24.556
7	SLV	5.39	-12015.30	2001.95	58250.20	1646.89	9.93	40396.70	24.529
7	SLV	5.39	-12015.30	-2001.95	58250.20	1646.89	9.93	40396.70	24.529

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	2	SLD	0.01	2.19	0.07	30.068
5.39	7.58	8	SLD	0.01	2.19	0.03	64.628

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	4	SLD	0.01	2.19	0.07	29.754

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
5.39	7.58	6	SLD	0.01	2.19	0.03	68.195

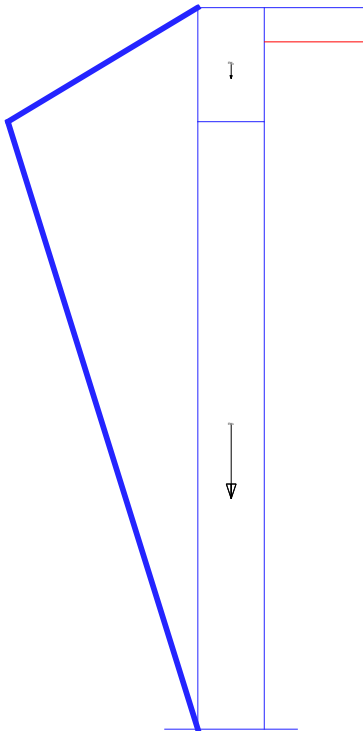
Maschio n. 2 (ver. cinematici)

Xg=2.23 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{vko} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLU} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLV} <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42				102	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7705.60	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1444.80	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2

Massa partecipante al cinematicismo M': 932.76 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 53.13 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 44.45 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.195
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.49 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 35.571

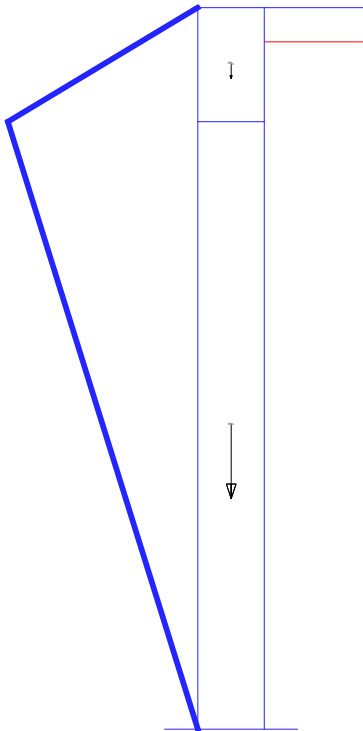
Maschio n. 4 (ver. cinematicismi)

Xg=3.83 <m> Yg=0.46 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{VK0} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20	-0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42			104	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7705.60	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1444.80	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2

Massa partecipante al cinematicismo M*: 932.76 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 53.13 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 44.45 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.195
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.49 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 35.571

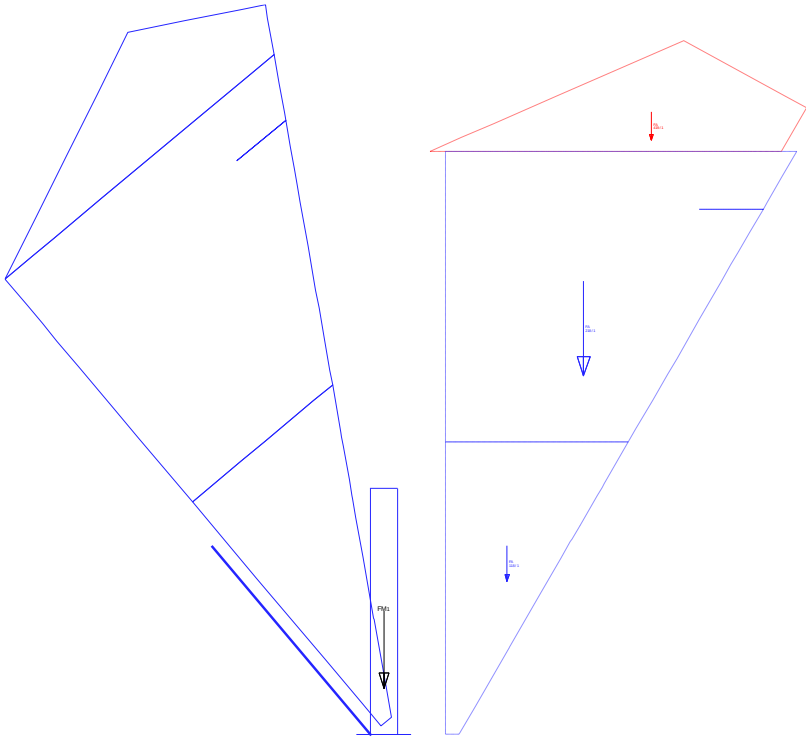
Maschio n. 8 (ver. cinematicismi)

Xg=14.83 <m> Yg=0.46 <m> L=3.34 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{VKO} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA419/1	11640.80	2.86	8.09	Peso ammorsamenti 419/1
FA118/1	14548.70	0.79	2.45	Peso ammorsamenti 118/1
FA218/1	39368.60	1.79	5.89	Peso ammorsamenti 218/1
FM1	32170.90	0.00	1.60	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*: 7574.07 <kg>
 Frazione di massa partecipante e*: 0.76
 Analisi cinematica non lineare
 Capacità di spostamento ultimo du*: 712.48 <mm>
 Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 6.726
 Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.63 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): >100

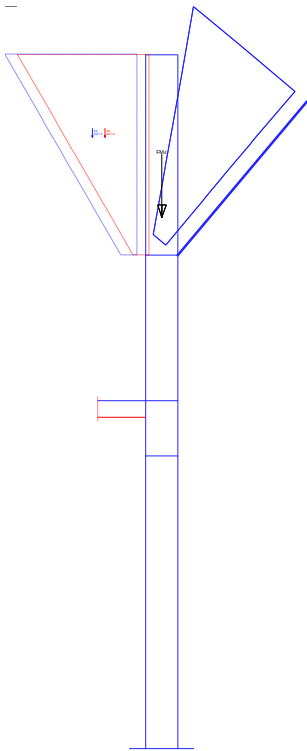
Maschio n. 26 (ver. cinematicismi)

Xg=0.25 <m> Yg=3.42 <m> L=5.92 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{VKO} <daN/cm ² >	f _{vd0} SLU <daN/cm ² >	f _{vd0} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	5.92	0.96	8.77	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00	100	9.80			0.21	5.92	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	5.92	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	5.92	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematici
Ribalt. a z=5.39 ammors. a z=5.39

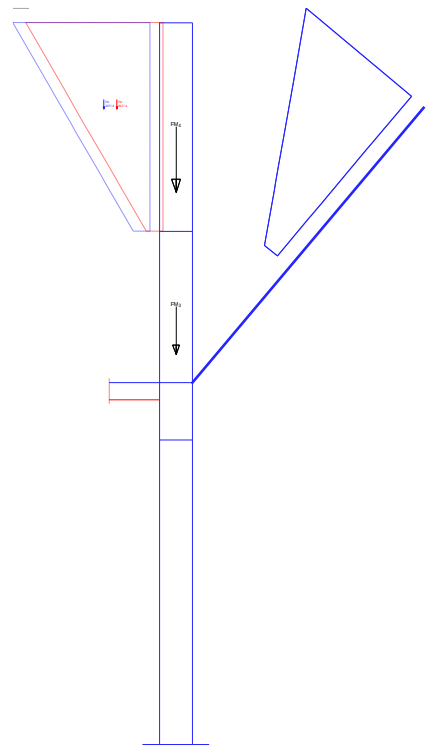


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 817/4
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematicismo M*: 5011.22 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.99
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 112.81 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 61.34 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.839
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 4.06 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 27.798

Ribalt. a $z=3.80$ ammors. a $z=5.39$

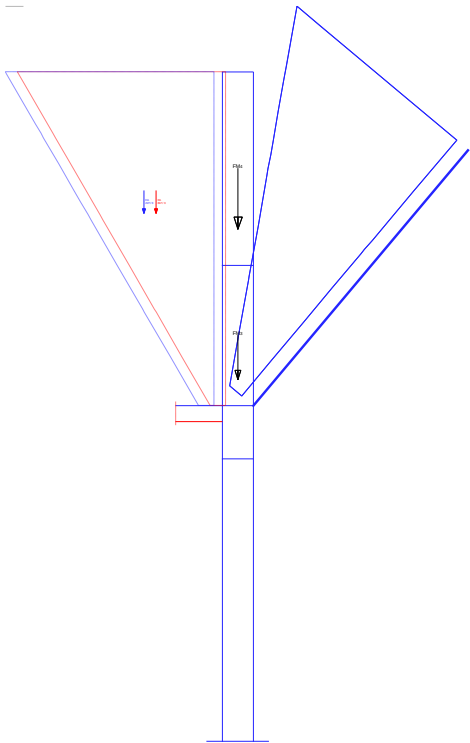


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 817/4
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematismo M^* : 6548.02 <kg>
Frazione di massa partecipante e^* : 0.82
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u^* : 117.21 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 81.42 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.440
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 4.07 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 28.805

Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80

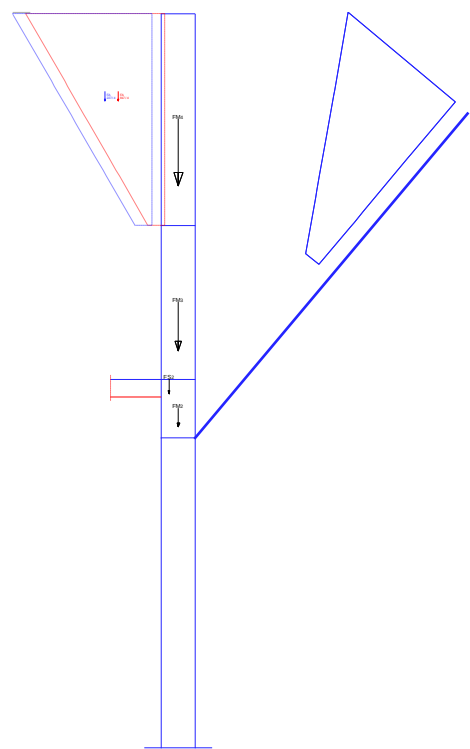


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 817/3
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematismo M*: 8455.51 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.86
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 190.90 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 81.73 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.336
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 4.08 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 46.749

Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=5.39

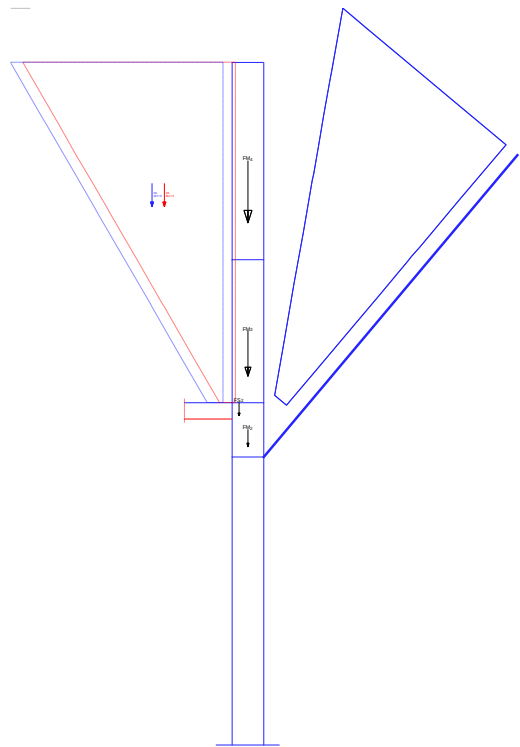


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 817/4
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 7568.40 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.77
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 123.52 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 84.75 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.457
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.75 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 32.957

Ribalt. a $z=3.20$ ammors. a $z=3.80$

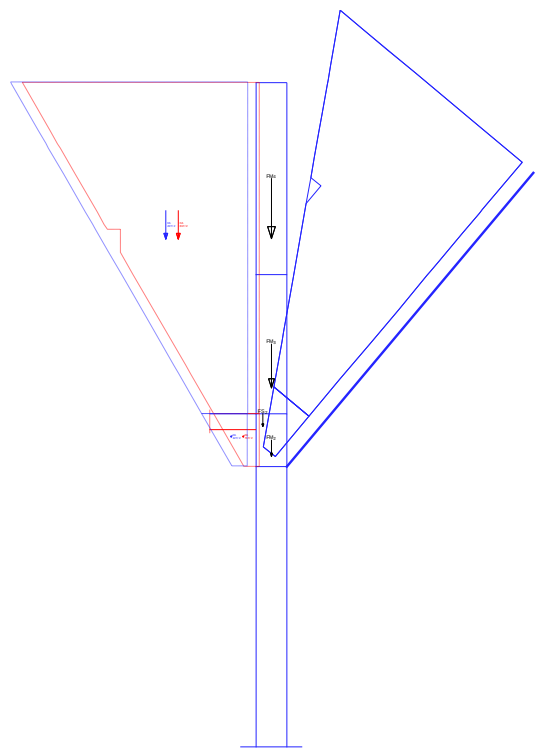


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 817/3
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 9477.57 <kg>
Frazione di massa partecipante e': 0.81
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u': 187.97 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 86.29 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.178
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.81 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 49.308

Ribalt. a $z=3.20$ ammors. a $z=3.20$

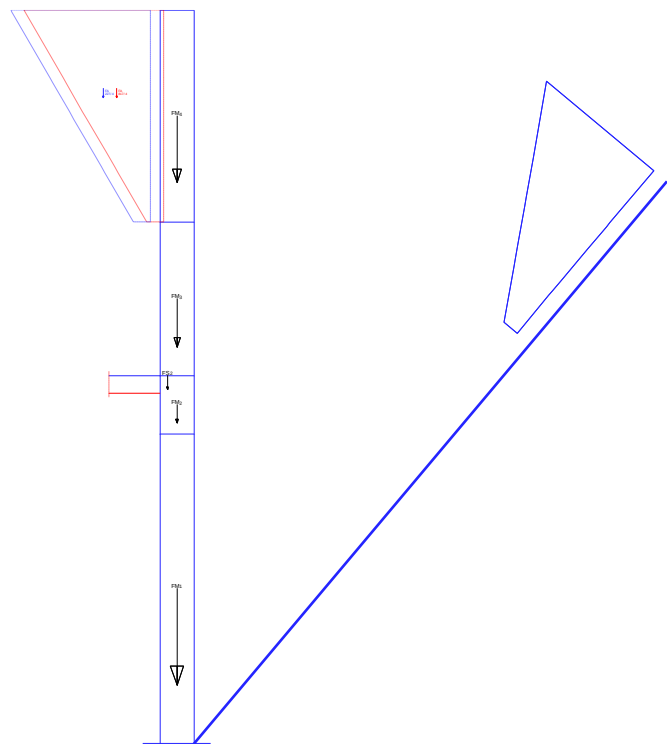


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{717/2}	628.86	0.19	3.55	Peso ammorsamenti 717/2
FA _{817/2}	18290.10	0.93	6.12	Peso ammorsamenti 817/2
FA _{127/2}	628.86	0.19	3.55	Peso ammorsamenti 127/2
FA _{227/2}	18347.90	0.93	6.12	Peso ammorsamenti 227/2
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M^* : 10317.90 <kg>
Frazione di massa partecipante e^* : 0.82
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u^* : 224.34 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 86.16 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.604
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.81 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 58.935

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=5.39



Elenco forze agenti

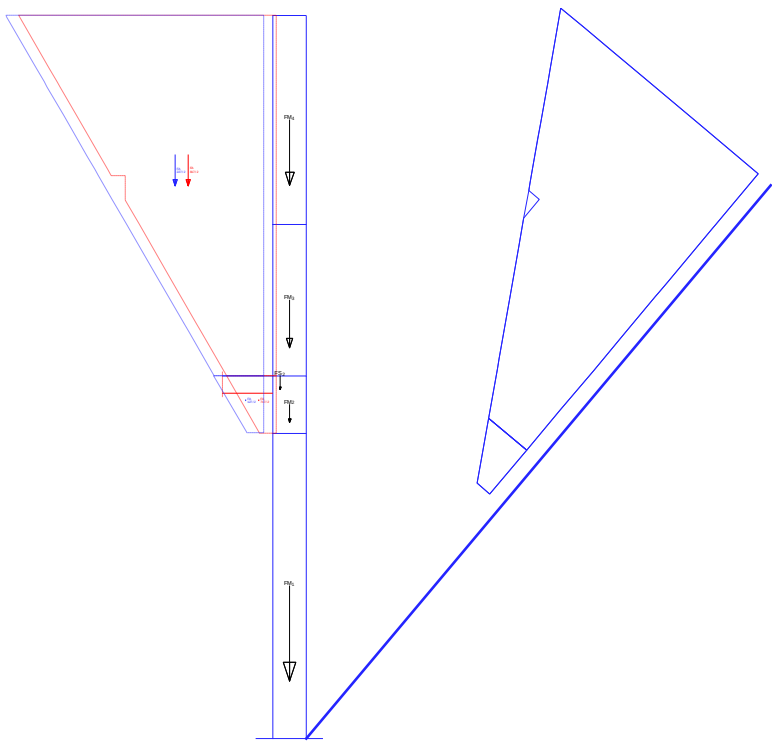
N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 817/4
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12350.20 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.79
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 108.64 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.026
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.59 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 68.417

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{817/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 817/3
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

421

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20

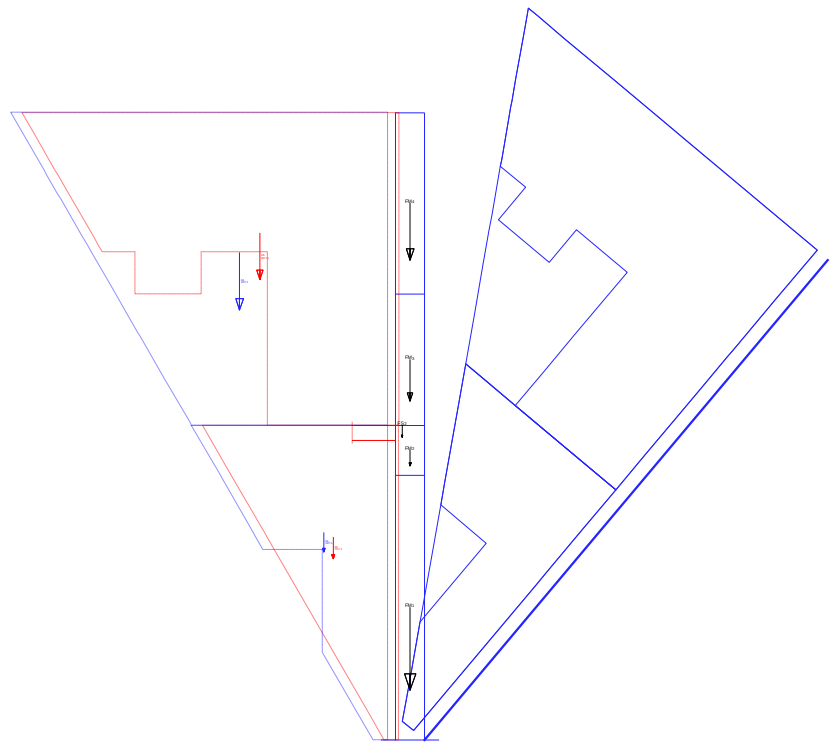


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{717/2}	628.86	0.19	3.55	Peso ammorsamenti 717/2
FA _{817/2}	18290.10	0.93	6.12	Peso ammorsamenti 817/2
FA _{127/2}	628.86	0.19	3.55	Peso ammorsamenti 127/2
FA _{227/2}	18347.90	0.93	6.12	Peso ammorsamenti 227/2
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 15091.50 <kg>
 Frazione di massa partecipante e*: 0.82
 Analisi cinematica non lineare
 Capacità di spostamento ultimo d_u*: 180.34 <mm>
 Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.702
 Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.64 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): >100

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00

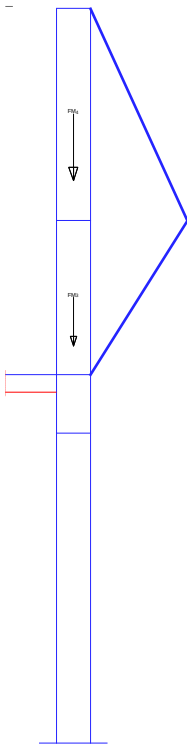


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{717/1}	14548.70	0.79	2.45	Peso ammorsamenti 717/1
FA _{817/1}	31809.50	1.68	6.12	Peso ammorsamenti 817/1
FA _{127/1}	13205.30	0.77	2.50	Peso ammorsamenti 127/1
FA _{227/1}	39368.60	1.79	5.89	Peso ammorsamenti 227/1
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 20492.50 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.83
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 375.33 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 3.543
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.64 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): >100

Fless. a z= 5.39 da z= 3.80 a z= 7.58

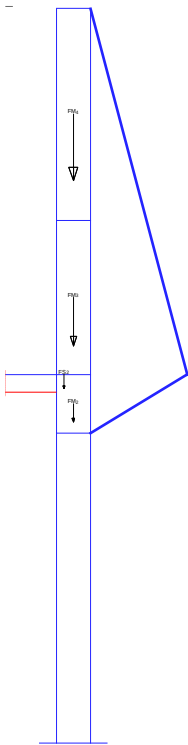


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematismo M*: 6866.11 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 40.14 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 20.37 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.971
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.07 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 19.357

Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 7.58

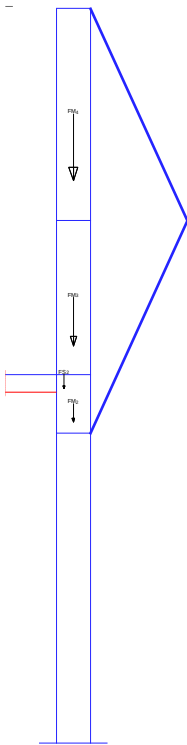


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 7143.58 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.81
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 81.18 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 14.12 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 5.748
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.72 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 47.233

Fless. a z= 5.39 da z= 3.20 a z= 7.58

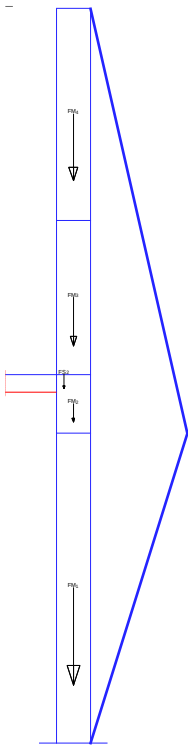


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 7866.07 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.89
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 40.08 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 24.50 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.636
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.14 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 18.689

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58

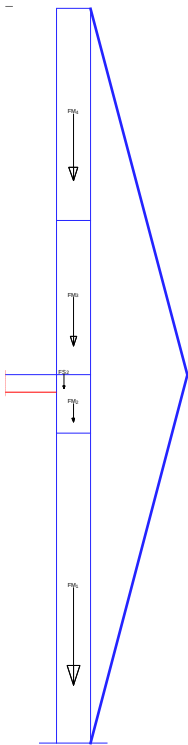


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12542.40 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.86
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 51.14 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 41.06 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.246
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.17 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 23.616

Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 7.58

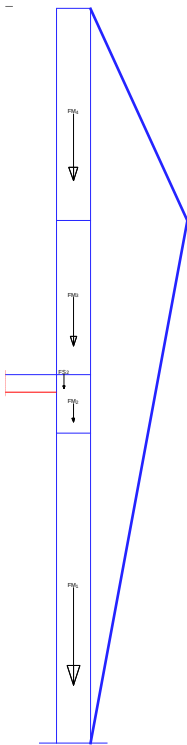


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12098.30 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.83
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 46.59 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 42.72 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.091
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.24 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 20.773

Fless. a z= 5.39 da z= 0.00 a z= 7.58

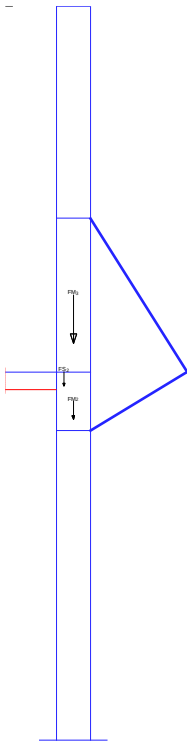


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	39024.00	0.00	6.49	Peso maschio piano 4
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12463.50 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.85
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*: 60.86 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 58.07 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 1.048
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.96 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 20.544

Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39

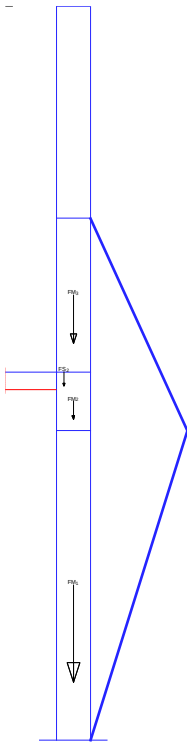


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 4358.20 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.91
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 67.65 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 14.31 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 4.728
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.45 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 46.567

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39

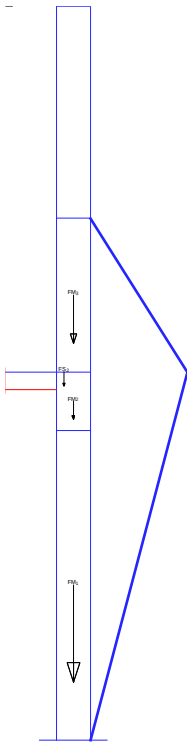


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 9807.87 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.92
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 46.07 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 39.97 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.153
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.68 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 27.476

Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39

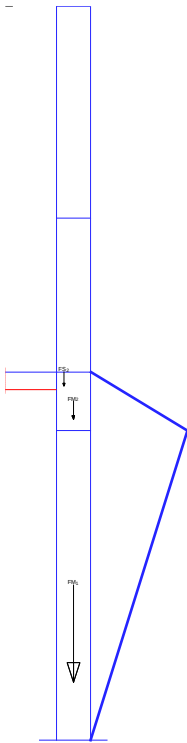


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	28332.50	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 9348.72 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.88
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 61.25 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 51.11 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.198
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.09 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 29.308

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	57021.40	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	10691.50	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FS ₂	8179.07	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 6902.44 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.89
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*: 31.38 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 22.65 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 1.386
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.02 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 30.639

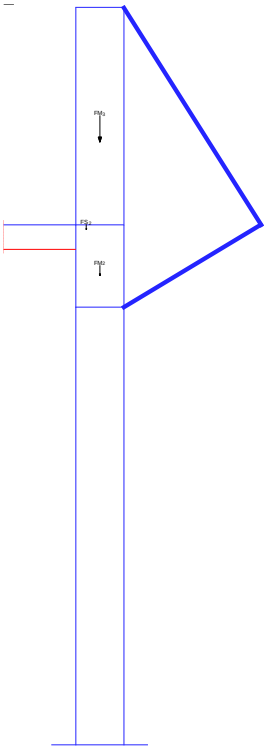
Maschio n. 31 (ver. cinematismi)

Xg=11.89 <m> Yg=8.38 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	fVK0 <daN/cm²>	fvd0 SLU <daN/cm²>	fvd0 SLV <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	122	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39

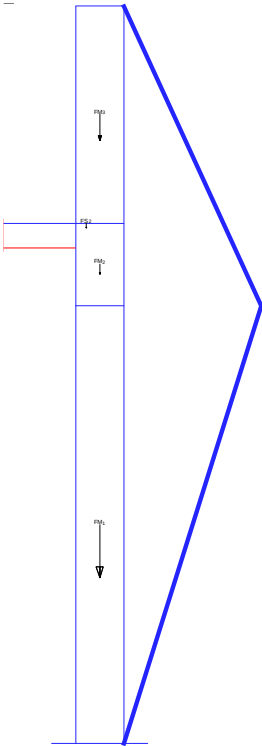


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	-0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematicismo M*: 561.51 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.93
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 61.76 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 12.47 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 4.952
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.38 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 44.796

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39

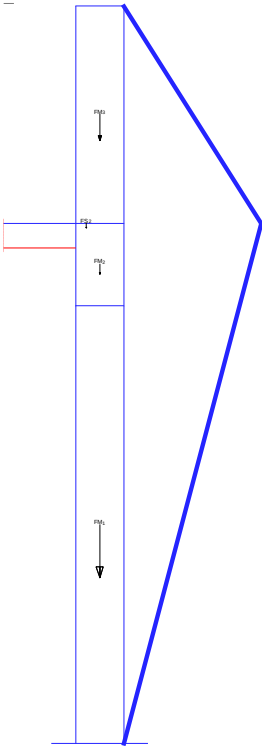


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	-0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 1287.55 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.92
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 45.49 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 39.65 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.147
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.67 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 27.319

Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39

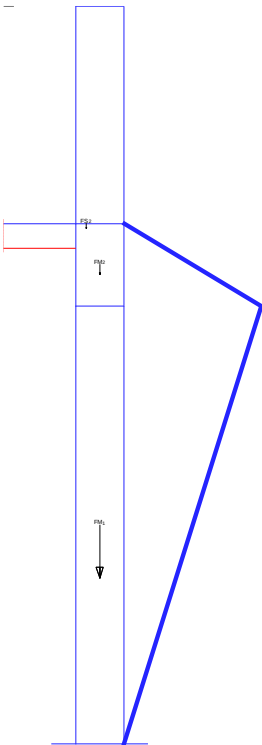


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	-0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 1241.17 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.89
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 58.25 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 49.27 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.182
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.02 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 28.814

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 935.09 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.93
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 37.50 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 30.86 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.215
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.17 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 32.143

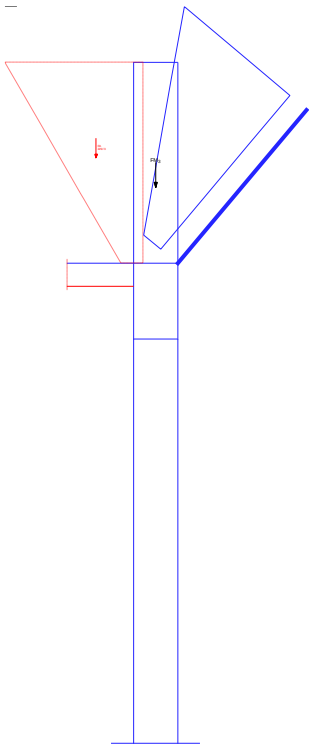
Maschio n. 32 (ver. cinematismi)

Xg=11.89 <m> Yg=9.99 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₃ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{vk0} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLU} <daN/cm ² >	f _{vd0 SLV} <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	-0.00	122	9.80			0.21	0.00	1.00	1.20	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59						0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

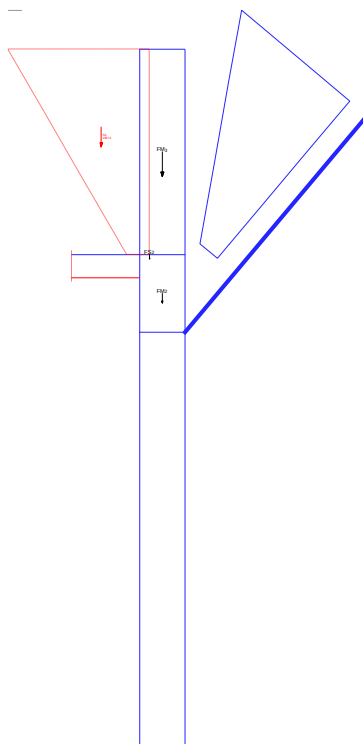
Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{229/3}	3034.23	0.37	4.79	Peso ammorsamenti 229/3
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3

Massa partecipante al cinematicismo M*: 692.44 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.99
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 137.35 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 53.50 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.567
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.75 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 49.892

Ribalt. a $z=3.20$ ammors. a $z=3.80$ 

Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{229/3}	3034.23	0.37	4.79	Peso ammorsamenti 229/3
FM ₂	1448.41	-0.0 0	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 797.11 <kg>

Frazione di massa partecipante e^* : 0.87

Analisi cinematica non lineare

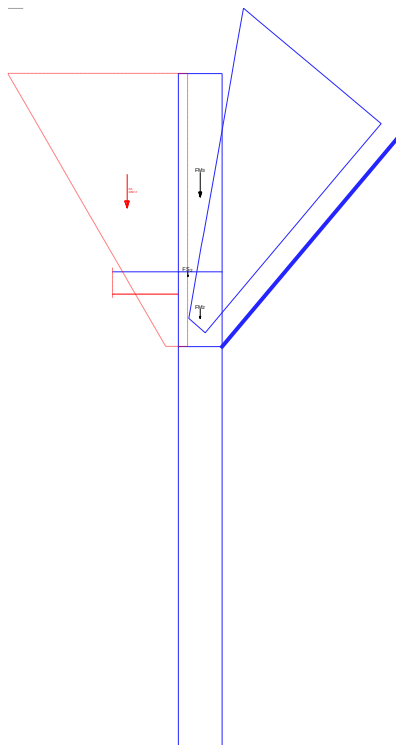
Capacità di spostamento ultimo d_u^* : 141.55 <mm>

Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 63.12 <mm>

Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.242

Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.84 <mm>

Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 49.789



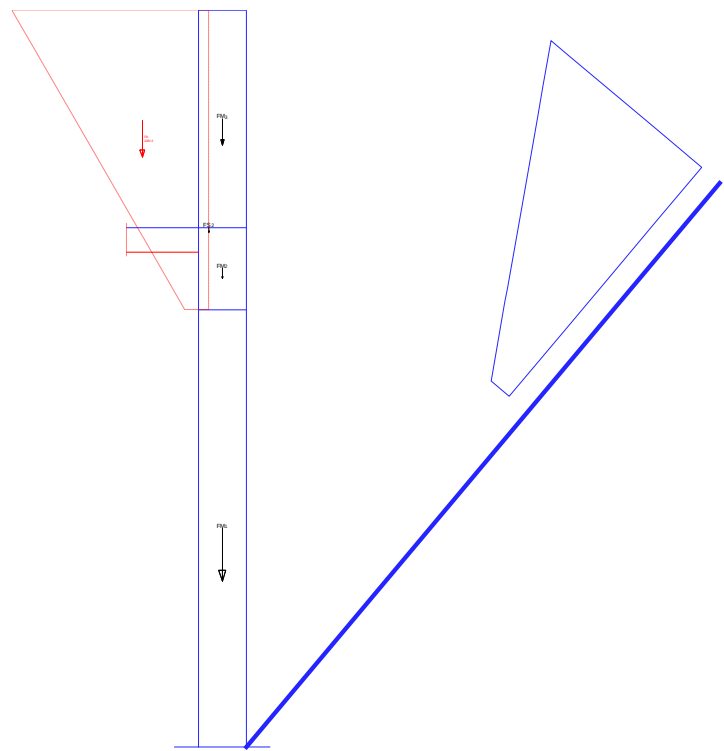
N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{229/2}	5320.97	0.49	4.58	Peso ammorsamenti 229/2
FM ₂	1448.41	-0.0 0	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 1038.29 <kg>
 Frazione di massa partecipante e*: 0.90
 Analisi cinematica non lineare
 Capacità di spostamento ultimo d_u*: 181.59 <mm>
 Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 62.51 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.905
 Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.82 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 64.457

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{229/3}	3034.23	0.37	4.79	Peso ammorsamenti 229/3
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 1400.45 <kg>
 Frazione di massa partecipante e': 0.82
 Analisi cinematica non lineare
 Capacità di spostamento ultimo d_u*: 119.93 <mm>
 Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 100.74 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.190
 Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.41 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 85.060

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20

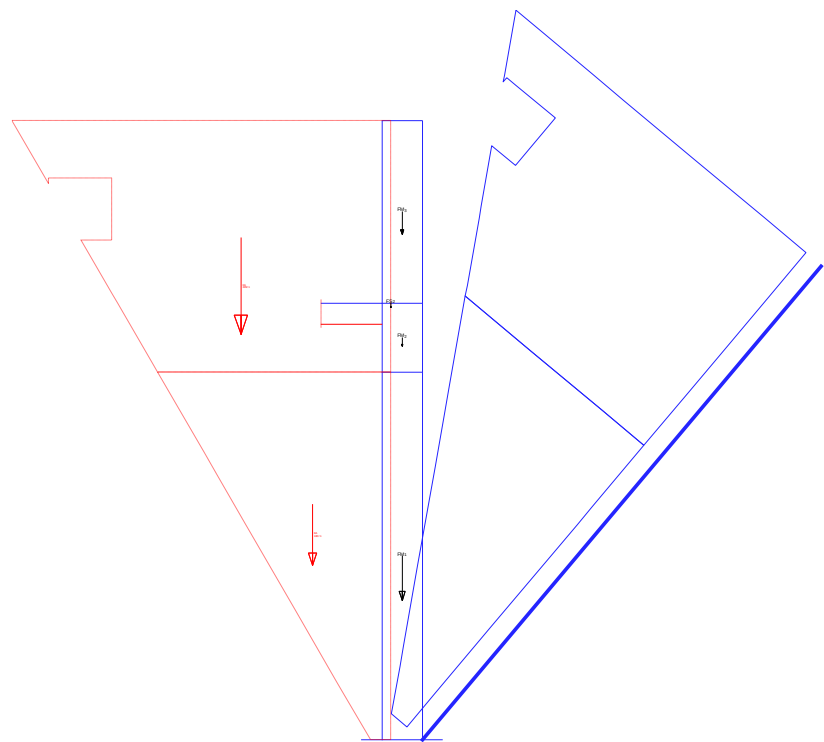


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{229/2}	5320.97	0.49	4.58	Peso ammorsamenti 229/2
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 1632.06 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.84
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 149.30 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 103.02 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.449
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.44 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): >100

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00

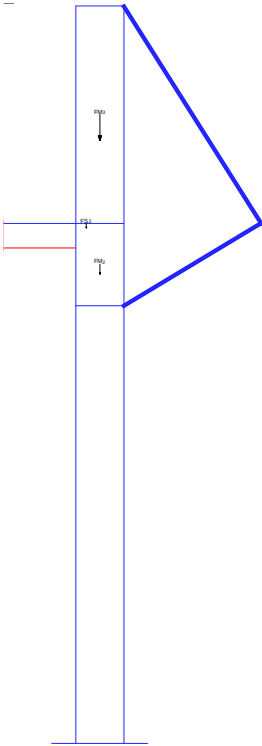


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{130/1}	10583.30	0.68	2.05	Peso ammorsamenti 130/1
FA _{229/1}	16815.20	1.30	4.37	Peso ammorsamenti 229/1
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 3638.64 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.87
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 406.75 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 102.56 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 3.966
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.43 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): >100

Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39

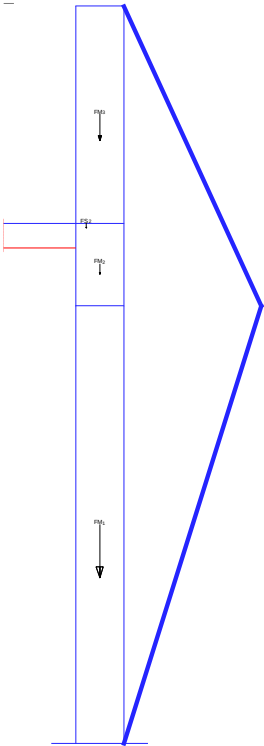


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 561.51 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.93
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 61.76 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 12.47 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 4.952
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.38 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 44.796

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39

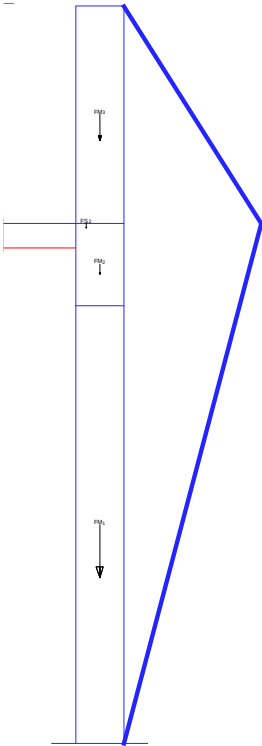


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.0	3.50	Peso maschio piano 2
		0		
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 1287.55 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.92
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 45.49 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 39.65 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.147
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.67 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 27.319

Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39

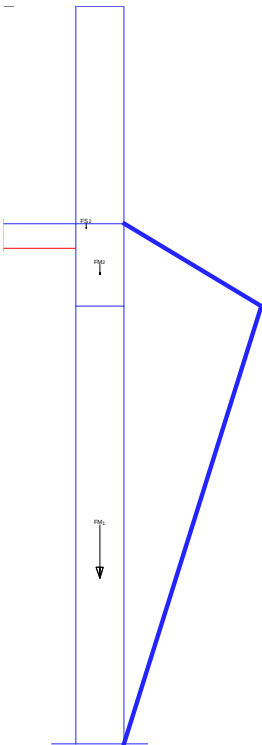


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.0	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	3838.29	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 1241.17 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.89
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 58.25 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 49.27 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.182
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.02 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 28.814

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	7724.86	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	1448.41	-0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FS ₂	663.42	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 935.09 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.93
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 37.50 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 30.86 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.215
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.17 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 32.143

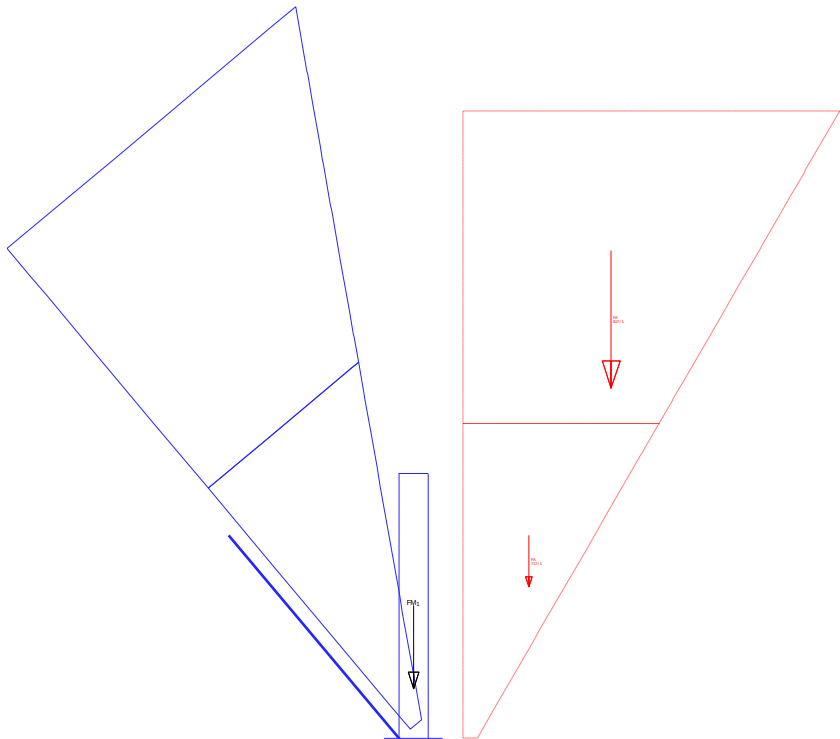
Maschio n. 33 (ver. cinematismi)

Xg=16.50 <m> Yg=1.69 <m> L=2.47 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	f _{VE0} <daN/cm²>	f _{vd0} SLU <daN/cm²>	f _{vd0} SLV <daN/cm²>
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA717/1	14548.70	0.79	2.45	Peso ammorsamenti 717/1
FA817/1	39368.60	1.79	5.89	Peso ammorsamenti 817/1
FM1	23745.80	0.00	1.60	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*: 6284.32 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.79
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*: 619.67 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 5.850
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.58 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): >100

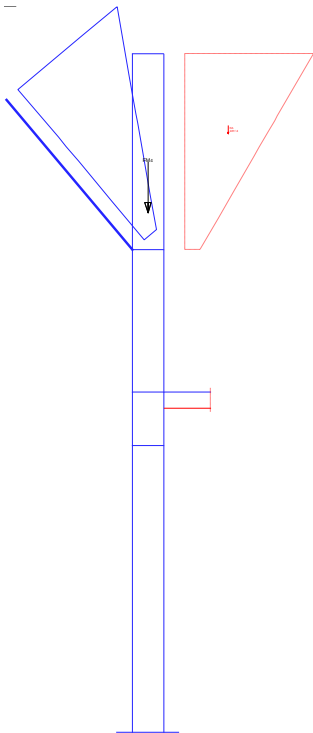
Maschio n. 34 (ver. cinematicismi)

Xg=16.50 <m> Yg=6.16 <m> L=6.46 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm^q>	f _d SLU <daN/cm^q>	f _d SLV <daN/cm^q>	f _{VKO} <daN/cm^q>	f _{Vd0} SLU <daN/cm^q>	f _{Vd0} SLV <daN/cm^q>
0.00	3.20	35.00	3.20	0.00					1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.20	3.80	35.00	0.42	0.00		117	9.80	0.21	0.00	1.00	1.20		46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
3.80	5.39	35.00	1.59	0.00					0.80	0.00	1.00	4.54	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11
5.39	7.58	35.00	2.19						1.09	0.00	1.00	6.26	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=5.39 ammors. a z=5.39

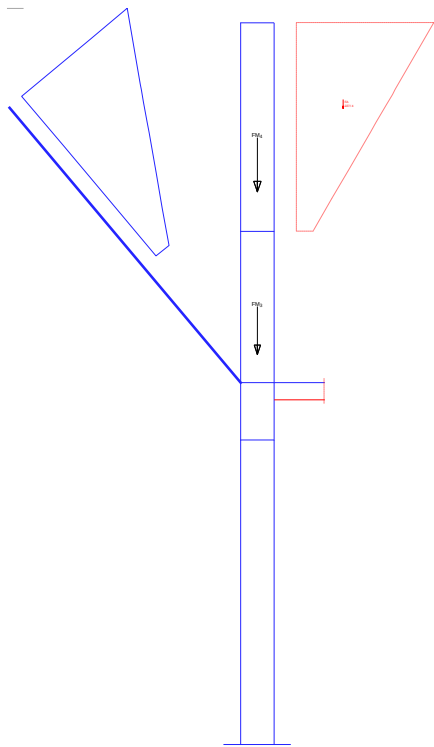


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematicismo M*: 4057.13 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.98
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 97.21 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 57.95 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.677
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.85 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 25.243

Ribalt. a $z=3.80$ ammors. a $z=5.39$

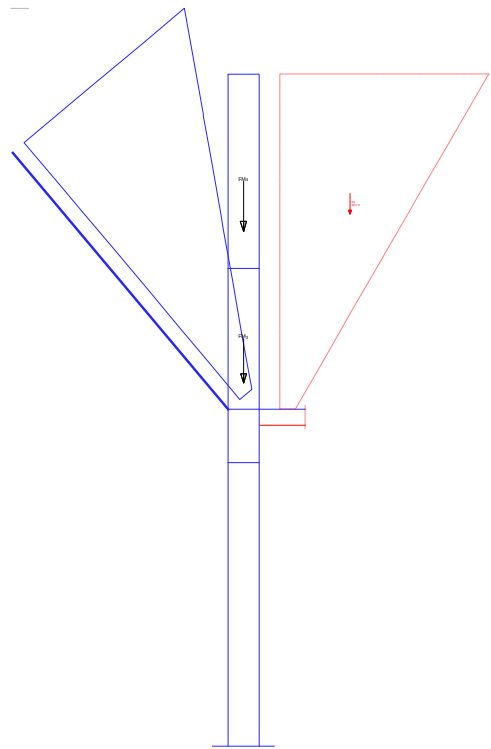


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematismo M^* : 5835.81 <kg>
Frazione di massa partecipante e^* : 0.80
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u^* : 105.41 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 77.18 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.366
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.87 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 27.246

Ribalt. a z=3.80 ammors. a z=3.80

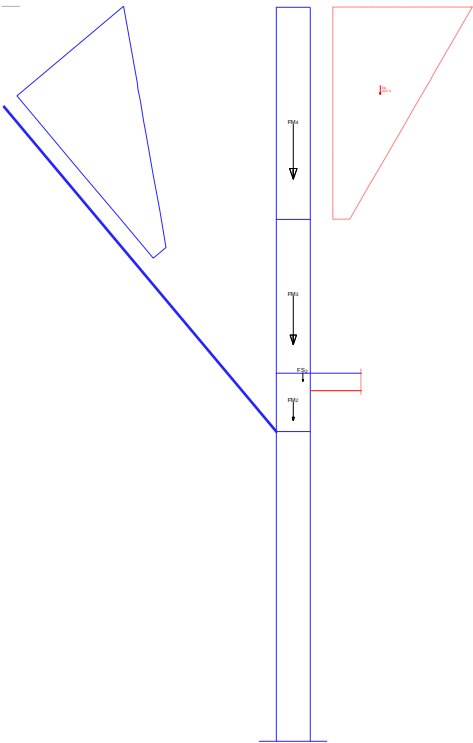


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematismo M*: 6806.61 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.83
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 152.57 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 77.86 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.960
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.90 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 39.111

Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=5.39

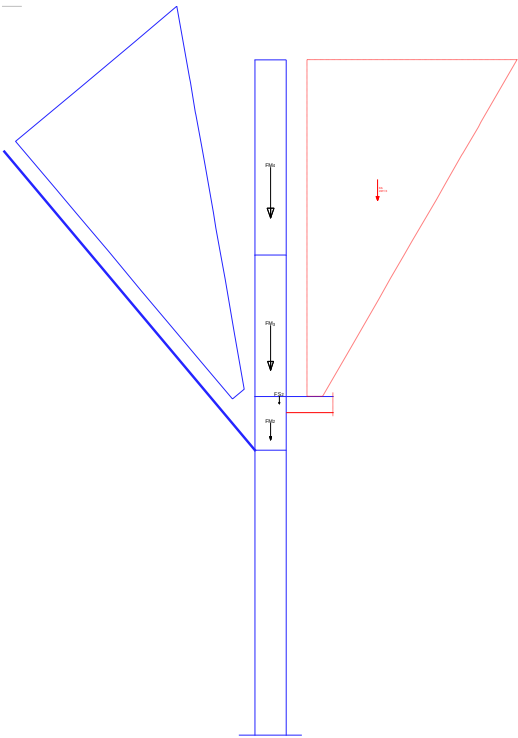


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 6830.17 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.76
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 110.38 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 81.57 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.353
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.61 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 30.537

Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.80

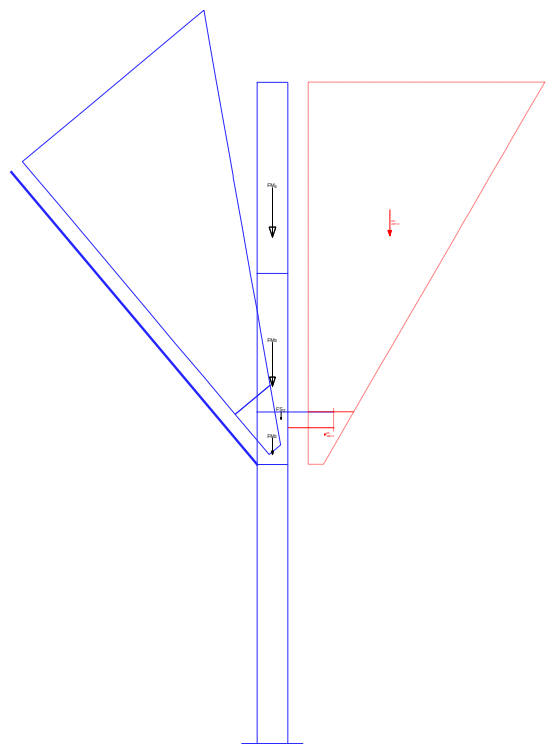


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 7790.72 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.79
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 151.10 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 82.81 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.825
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.67 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 41.210

Ribalt. a z=3.20 ammors. a z=3.20

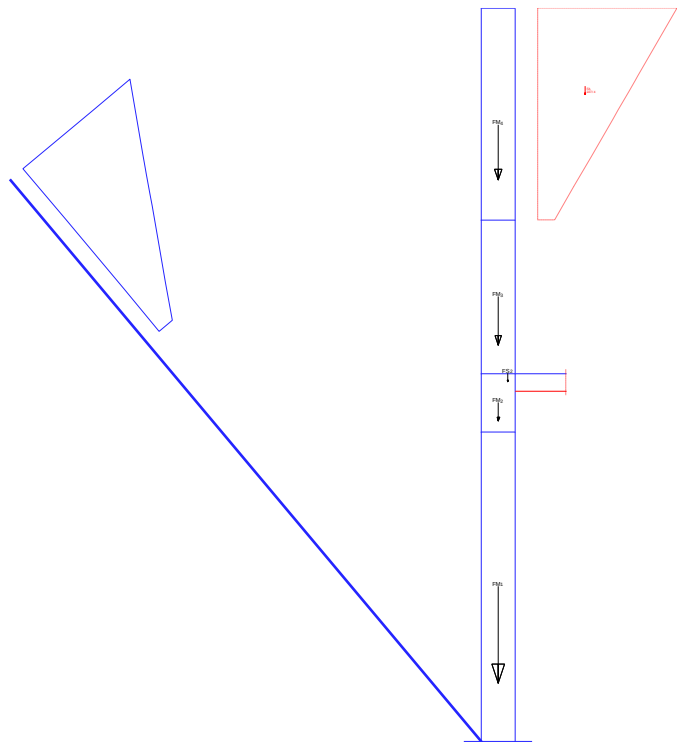


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{128/2}	628.86	0.19	3.55	Peso ammorsamenti 128/2
FA _{227/2}	18347.90	0.93	6.12	Peso ammorsamenti 227/2
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 8219.34 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.79
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 175.92 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 82.89 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.122
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.67 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 47.936

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=5.39

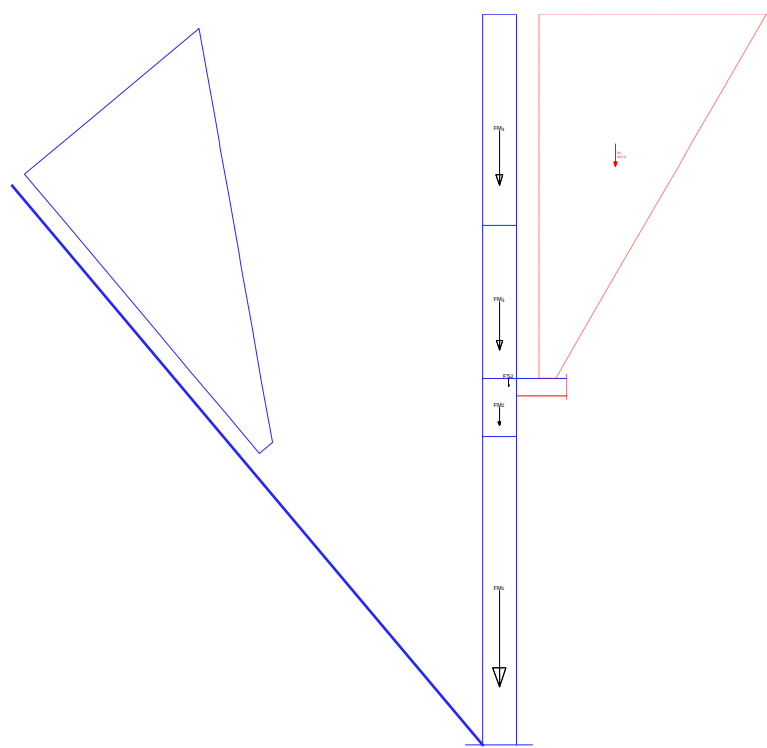


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/4}	5320.97	0.49	6.77	Peso ammorsamenti 227/4
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M': 11915.60 <kg>
Frazione di massa partecipante e': 0.78
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u': 100.56 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): **0.949**
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.54 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 65.419

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.80

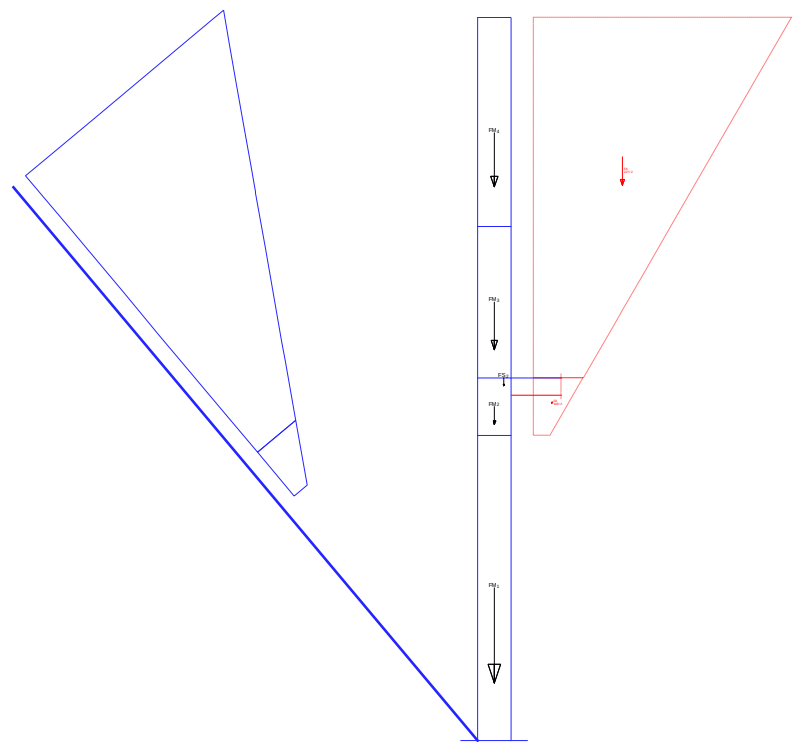


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{227/3}	14406.50	0.79	6.23	Peso ammorsamenti 227/3
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12807.60 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.79
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 126.61 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.195
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.56 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 81.080

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=3.20

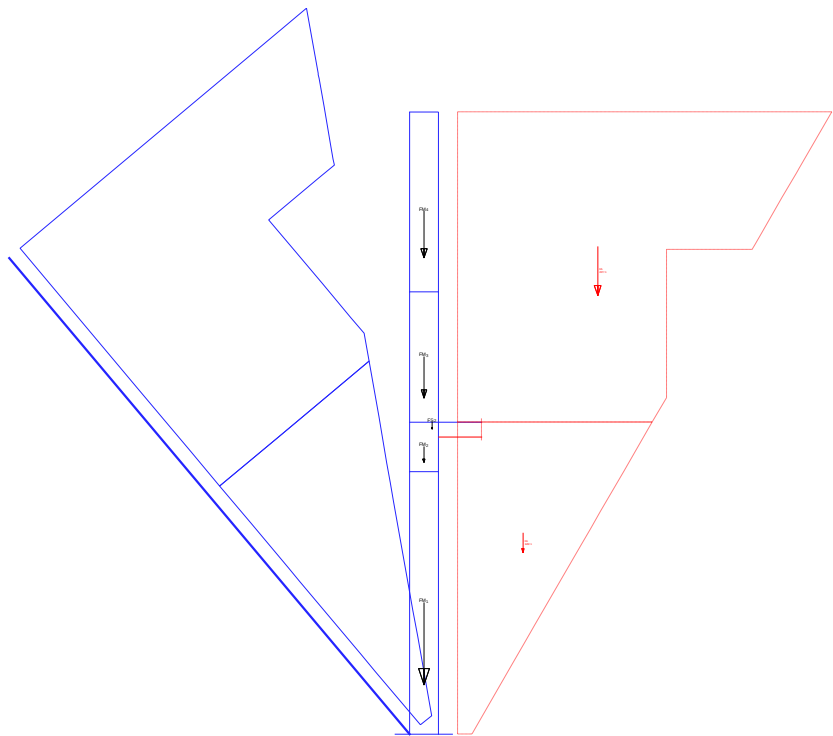


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{128/2}	628.86	0.19	3.55	Peso ammorsamenti 128/2
FA _{227/2}	18347.90	0.93	6.12	Peso ammorsamenti 227/2
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 13262.30 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.79
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 142.53 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.346
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.57 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 90.796

Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00

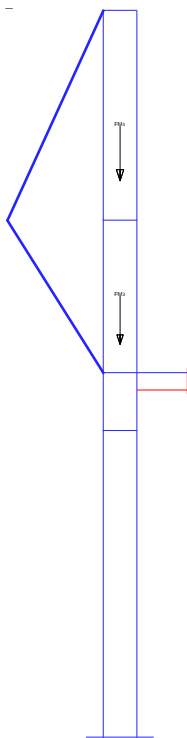


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA _{128/1}	14548.70	0.79	2.45	Peso ammorsamenti 128/1
FA _{227/1}	36541.70	1.70	5.93	Peso ammorsamenti 227/1
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 16118.10 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.81
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 274.63 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 105.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 2.593
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.58 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): >100

Fless. a z= 5.39 da z= 3.80 a z= 7.58

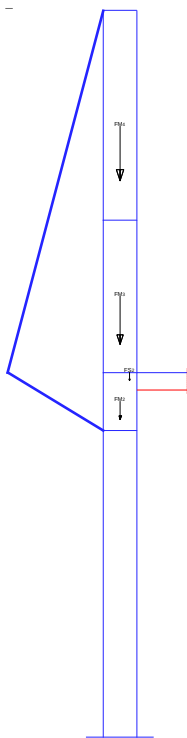


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4

Massa partecipante al cinematismo M*: 6721.97 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 42.54 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 23.71 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.794
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.21 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 19.270

Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 7.58

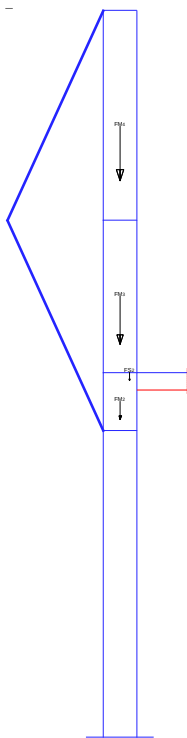


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 7160.64 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.85
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 79.96 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 14.91 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 5.363
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.75 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 45.560

Fless. a z= 5.39 da z= 3.20 a z= 7.58

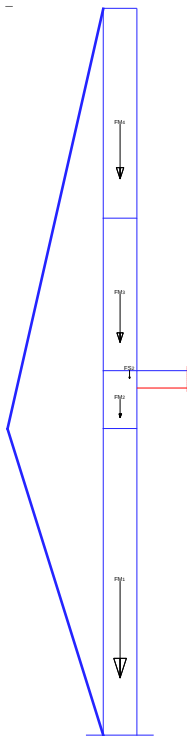


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 7566.13 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.90
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*: 47.79 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 32.36 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 1.477
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.41 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 19.804

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 7.58

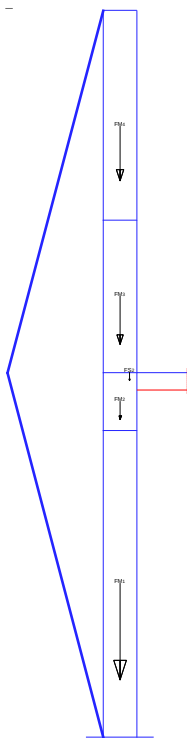


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 13046.30 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.88
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 50.37 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 42.21 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.193
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.22 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 22.700

Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 7.58

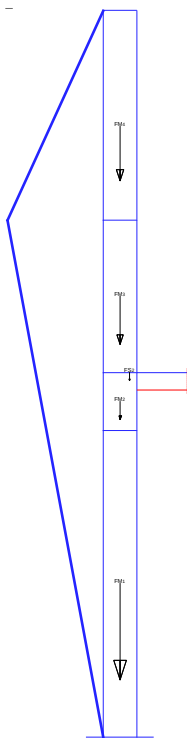


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12587.90 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.85
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 49.84 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 45.56 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.094
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.38 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 20.978

Fless. a z= 5.39 da z= 0.00 a z= 7.58

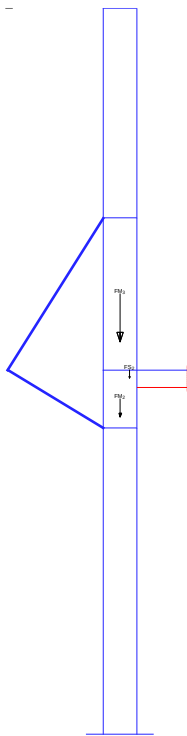


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FM ₄	35167.80	0.00	6.37	Peso maschio piano 4
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 12564.00 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.85
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 68.25 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 63.76 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.070
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 3.23 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 21.132

Fless. a z= 3.80 da z= 3.20 a z= 5.39

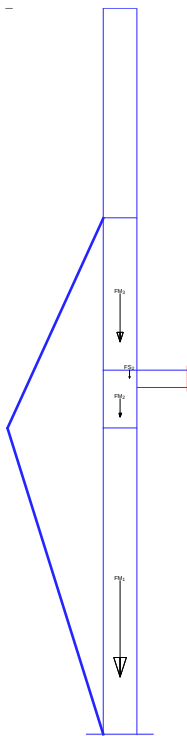


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 4505.69 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.93
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 61.07 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 12.28 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 4.975
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.37 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 44.560

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 5.39

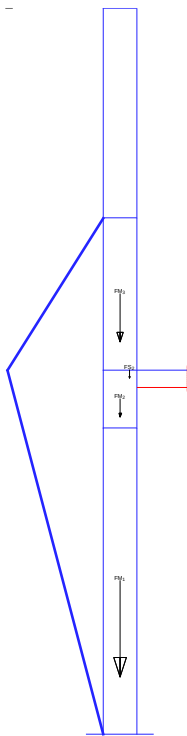


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 10344.70 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.92
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 45.43 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 39.62 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.147
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.66 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 27.302

Fless. a z= 3.80 da z= 0.00 a z= 5.39

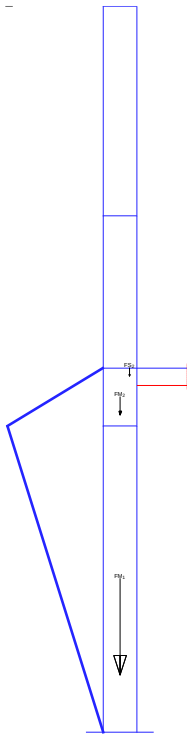


Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FM ₃	30939.40	0.00	4.59	Peso maschio piano 3
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 9985.74 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.89
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 57.93 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 49.08 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.180
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 2.01 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 28.756

Fless. a z= 3.20 da z= 0.00 a z= 3.80



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁	62268.00	0.00	1.60	Peso maschio piano 1
FM ₂	11675.20	0.00	3.50	Peso maschio piano 2
FS ₂	4979.74	0.10	3.80	Peso solaio piano 2

Massa partecipante al cinematismo M*: 7537.53 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.94
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*: 38.27 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 31.93 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 1.198
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.18 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g): 32.323

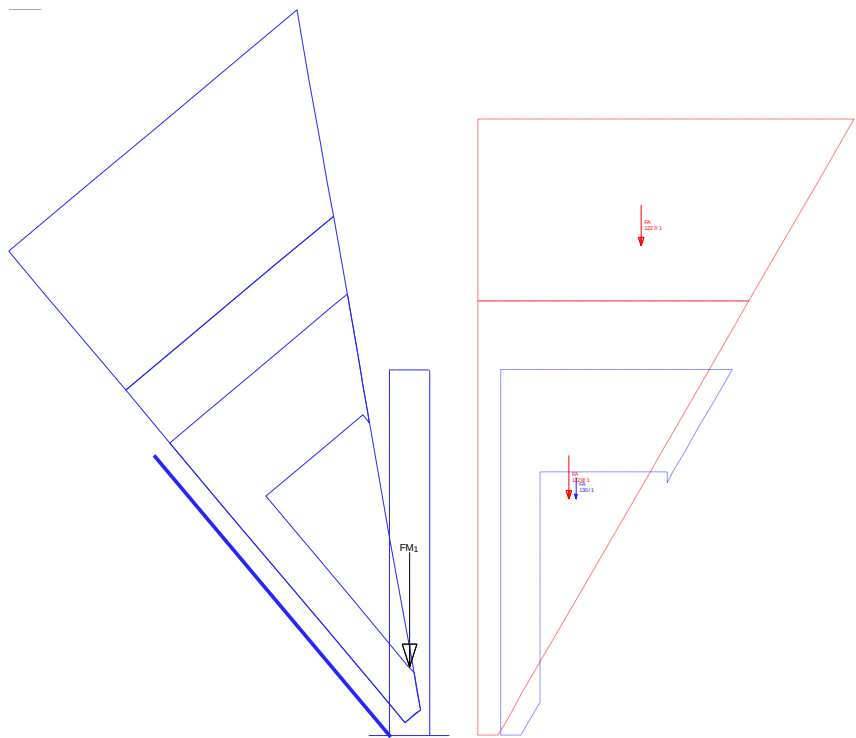
Maschio n. 35 (ver. cinematismi)

Xg=24.62 <m> Yg=8.38 <m> L=4.01 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _{VRD} <daN/cm ² >	f _{VRD} SLU <daN/cm ² >	f _{VRD} SLV <daN/cm ² >
0.00	3.20	35.00	3.20						1.60	0.00	1.00	9.14	46.60	17.26	17.26	3.00	1.11	1.11

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00 ammors. a z=0.00



Elenco forze agenti

N.	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FA1128/1	14548.70	0.79	2.45	Peso ammorsamenti 1128/1
FA1227/1	13534.20	1.43	4.64	Peso ammorsamenti 1227/1
FA130/1	7065.34	0.66	2.26	Peso ammorsamenti 130/1
FM1	38624.30	0.00	1.60	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*: 6161.94 <kg>
Frazione di massa partecipante e*: 0.82
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*: 320.21 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]: 88.14 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): 3.633
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]: 1.24 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag): >100

Criteri di analisi geotecnica e progetto delle fondazioni**Fondazioni superficiali**

Generali	
Generali	
Condizioni di calcolo per terreni coesivi	Sia drenate che non drenate
Calcolo di a' dal rapporto con c'	1.00
Calcolo di a_u dal rapporto con c_u	1.00
Calcolo di σ' dal rapporto con ϕ'	1.00
Considera l'angolo di attrito in deformazione piana per fondazioni nastriformi	No
Calcolo dei parametri rappresentativi per terreni stratificati	Media pesata
-Calcola i valori medi dell'angolo di attrito secondo la sua tangente	No
Capacità portante in condizioni statiche	
Calcolo della capacità portante per rottura generale	Indicazioni EC7 (Allegato D)
-Combinazione dei fattori di forma e di inclinazione del carico	Considera solo i fattori di forma
-Considera il fattore di riduzione per platee	No
-Considera gli effetti dell'eccentricità del carico con un unico fattore riduttivo	No
Considera eccentricità e inclinazione dei carichi attraverso domini di interazione	No
-Parametro correttivo del momento	0.00
-Parametro correttivo del carico orizzontale	0.00
Calcolo della capacità portante per rottura locale	No
	Vesic (1975)
Calcolo della capacità portante per rottura per punzonamento	No
Calcolo della capacità portante per scorrimento	No
-Percentuale di carico orizzontale assorbito dai cordoli <%>	0.00
-Percentuale di spinta passiva mobilitata <%>	0.00
Considera fondazione mista in presenza di pali	No
Calcolo della capacità portante per sollevamento	No
Capacità portante in condizioni sismiche	
Calcolo della capacità portante per rottura generale	Metodo scelto per le condizioni statiche
Riduzione dell'angolo d'attrito per terreni incoerenti ben addensati	No
Calcolo della capacità portante per scorrimento	No
-Percentuale di carico orizzontale assorbito dai cordoli <%>	0.00
-Percentuale di spinta passiva mobilitata <%>	0.00
Cedimenti	
Cedimenti	Bowles
-Spessore del terreno responsabile del cedimento	
-Dal rapporto con le dimensioni della fondazione pari a	5.00
Considera pressioni di esercizio al netto delle tensioni litostatiche	No
Calcola costante di sottofondo per pressioni di esercizio	No
Limita costante di sottofondo ad un valore	No

Caratterizzazione

Specifici	1
Informazioni preliminari	
Coefficiente di uniformità	No
-Pari a	0.00
Definizione della composizione granulometrica, per terreni incoerenti	No
-Sabbia fine uniforme	x
-Sabbia fine ben gradata - sabbia media uniforme	
-Sabbia media ben gradata - sabbia grossa uniforme	
-Sabbia e ghiaia - ghiaia media	
Definizione indici compressibilità edometrica, per terreni coesivi	No
-Indice di compressione (Cc)	0.00
-Indice di ricomprensione (Cr)	0.00
-Considera incremento preconsolidazione costante	No
-Pari a	0.00
Correggi NSPT se la misura è sottofalda	No
Densità relativa	
Correlata con prove SPT	
-Terzaghi e Peck (1948)	Si
-Gibbs e Holtz (1957)	No
-Meyerhof (1957)	No
-Schultze e Menzenbach (1961)	No
-Bazaara (1967)	No
-Marcuson e Bieganousky (1977)	No
-Skempton (1986)	No
Correlata con prove CPT	
-Schmertmann (1976)	Si

Relazione di calcolo

-Jamiolkowski et al. (1985)	No
-Baldi et al. (1986)	No
Elaborazione dei risultati	
-Valore medio	x
-Valore minore	
Angolo d'attrito	
Correlato con prove SPT	
-Terzaghi e Peck (1948)	Si
-Schmertmann (1975)	No
-Wolff (1989)	No
-Hatanaka e Uchida (1996)	No
-Road Bridge Specification	No
-Owasaki e Iwasaki	No
-Japanese National Railway	No
-Peck-Hanson e Thornburn	No
-De Mello	No
Correlato con prove CPT	
-Robertson e Campanella (1983)	Si
-Durgunoglu e Mitchell	No
-Caquot	No
Correlata con proprietà indice	
-In funzione della densità relativa, per terreni incoerenti	No
-In funzione dell'indice di plasticità, per terreni coesivi	No
Elaborazione dei risultati	
-Valore medio	x
-Valore minore	
Coesione non drenata	
Correlata con prove SPT	
-Hara et al. (1971)	Si
-Stroud (1974)	No
Correlata con prove CPT	
-Mayne e Kemper (1988)	Si
-Lunne e Eide	No
Correlata con proprietà indice	
-Bjerrum e Simons (1960)	No
-Skempton (1953)	No
-Calcolata da $\sigma'v_0$ con moltiplicatore pari a	No
Pari a	0.00
Elaborazione dei risultati	
-Valore medio	x
-Valore minore	
Caratteristiche litostatiche	
Grado di sovraconsolidazione	
-Correlato con prove SPT	
-Mayne e Kemper (1988)	No
-Correlato con prove CPT	
-Mayne e Kemper (1988)	No
-Elaborazione dei risultati	
-Valore medio	x
-Valore minore	
Coefficiente di spinta a riposo	
-Calcolo di k_0 (NC)	
-Jaky (1936)	x
-Brooker e Ireland (1965)	
-Alpan (1967)	
-Massarsch (1979)	
-Correlato con D_r	
-Calcolato dal coefficiente di Poisson	
-Calcolo di α	
-Pari a	
-Kulhawy (1989)	x
-Alpan (1967) per terreni coesivi	
-Alpan (1967) per terreni incoerenti	
-Correlato con D_r	
Parametri elastici	
Correlati con prove GFS	
Correlati con prove SPT	
-Stroud e Butler (1975)	
-Stroud (1989)	x
-Schmertmann (1978)	
-Farrent	
-Menzenbach e Malcev	
-D'Appolonia	
-Schulze e Menzenbach	
-Crespellani e Vannucchi	

Relazione di calcolo

-Ohsaki e Iwasaki, per sabbie	
-Ohsaki e Iwasaki, per sabbie con fini	
Correlati con prove CPT	
-Schmertmann (1977)	
-Robertson e Campanella (1983)	
-Kulhawy e Mayne (1990)	
-Rix e Stokoe (1992)	
-Mayne e Rix (1993)	
Fattore correttivo	1.00

Fondazioni profonde

Generali	
Generali	
Calcolo capacità portante per carichi verticali	Secondo formule statiche
Considera capacità portante	Entrambe
Condizioni di calcolo per terreni coesivi	Sia drenate che non drenate
Calcolo della profondità critica	No
Effettua calcolo elasto-plastico per cedimenti	Si
Effettua calcolo elasto-plastico per spostamenti orizzontali	Si
Rapporto di elasticità trazione/compressione pari a	1.00
Fattori di correlazione	1.70
Considera fattori di correlazione anche per carichi orizzontali	No
Considera peso del palo	No
Divisore del raggio del palo per lunghezza conci	1.00
Max numero conci palo	50.00
Attrito laterale limite da prove in sito	
Correlato con prove CPT	No
Correlato con prove SPT	No
Fattore di riduzione attrito laterale per pali trivellati	No
Pressione limite alla base da prove in sito	
Correlata con prove CPT	No
Correlata con prove SPT	No
Fattore di riduzione pressione limite alla base per pali trivellati	No
Spostamenti orizzontali	
Spostamenti orizzontali	Risposta elastica in funzione della stratigrafia

Specifici		1
Attrito laterale limite		
Calcolo dell'attrito laterale limite		Si
-Condizioni non drenate		
-Calcolo di α		
-Pari a		
-A.G.I. (1984)		x
-A.P.I. (1984)		
-Viggiani (1999)		
-Olson e Dennis (1982)		
-Stas e Kulhavy (1984)		
-Skempton (1986)		
-Reese e O'Neill (1989)		
-Metodo di Bustamente e Doix (1985) per micropali		No
-Iniezioni ripetute		x
-Unica iniezione		
-Condizioni drenate		
-Calcolo di β		
-Pari a		0.25
-Reese e O'Neill (1989)		
-Calcolato		
-Calcolo di k		
-Pari a		
-Dal rapporto con k_0 pari a		0.00
-Fleming (1985)		
-Calcolo di δ		
-Pari a <grad>		
-Dal rapporto con ϕ' pari a		0.00
-Calcolo di a' dal rapporto con c'		1.00
Calcolo dell'attrito laterale limite per trazione		
-Considera i risultati del calcolo per l'attrito laterale limite percompressione con un fattore di riduzione pari a		0.66
-Sowa (1970)		No
-Bowles (1991)		No
Considera l'effetto dell'attrito negativo		No
-Coefficiente di Lambe		

Relazione di calcolo

Pressione limite alla base	
Calcolo della pressione limite alla base del palo	Si
-Terzaghi (1943)	x
-Meyerhof (1963)	
-Hansen (1970)	
-Vesic (1975)	
-Berezantzev (1961)	
-Berezantzev (1965)	
-Stagg e Zienkiewicz (1968)	
-Relazione generale, coefficienti di capacità portante	
-In condizioni drenate	
-N _q	
-N _c	
-In condizioni non drenate	
-N _c	
-Fattore di riduzione per terreni coesivi sovraconsolidati	No
Cedimenti	
Risposta elastica laterale	
-Calcolata dalla rigidezza dello strato	x
-Coefficiente di influenza	4.00
-Pari a <daN/mq>	
Risposta elastica alla base	
-Calcolata dalla rigidezza dello strato	x
-Pari a <daN/mq>	
Spostamenti orizzontali	
Risposta elastica	
-Vesic (1961)	
-Broms (1964)	
-Glick (1948)	
-Chen (1978)	
-Pari a <daN/mq>	
-Dal modulo elastico	x
-Coefficiente effetto tridimensionale	2.00
Resistenza limite	
-Calcolata dai parametri plastici	x
-Coefficiente effetto tridimensionale resistenza per attrito	3.00
-Coefficiente effetto tridimensionale resistenza per coesione	4.00
-Pari a <daN/mq>	

Geotecnica

Elenco unità geotecniche

1 Sabbia uniforme sciolta:

Classificazione: Incoerente

Pesi:

- Peso specifico del terreno naturale: $\gamma = 1700.00$ daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: $\gamma_{sat} = 1950.00$ daN/mc

Proprietà indice:

- Densità relativa: $D_r = 30.00$ <%>

Parametri plastici:

- Angolo di attrito efficace: $\phi' = 29.00$ grad
- Coesione efficace: $c' = 0.00$ daN/mq

Caratteristiche litostatiche:

- Grado di sovraconsolidazione: $OCR = 1.00$
- Coeff. di spinta a riposo: $\kappa_0 = 0.52$

Parametri elastici:

- Modulo elastico normale: $E = 5000000.00$ daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: $G = 1950000.00$ daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: $k_j = 0.00$
- Coeff. di Poisson: $\nu = 0.28$
- Modulo edometrico: $E_{ed} = 6390000.00$ daN/mq
- Modulo elastico non drenato: $E_u = 0.00$ daN/mq

Elenco colonne stratigrafiche

Colonna stratigrafica numero 1

Posizione: X=0.00 <m> Y=0.00 <m> Z=0.00 <m>

Falda non presente

Simbologia

Relazione di calcolo

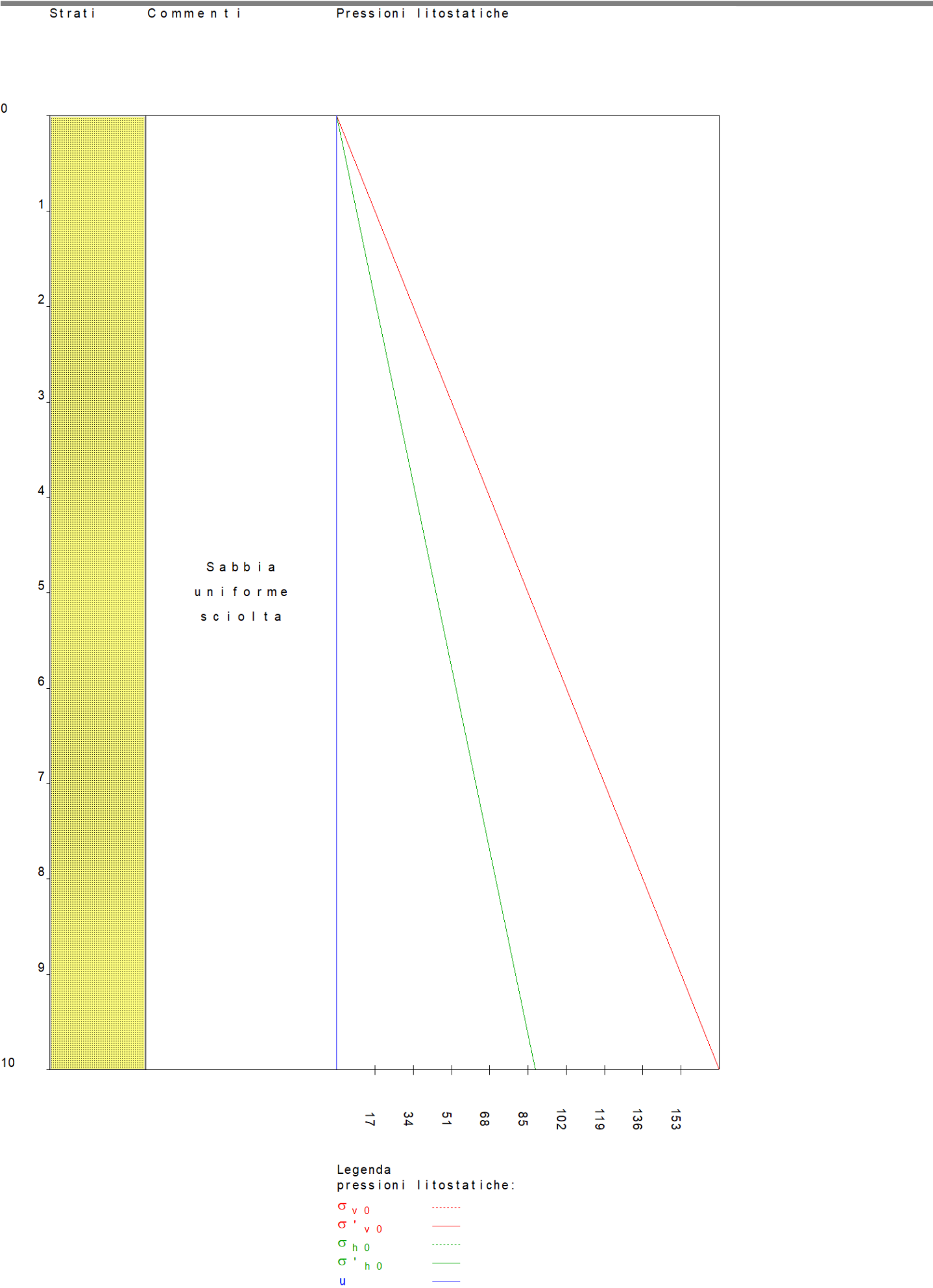
ϕ'	=Angolo di attrito efficace
γ	=Peso specifico del terreno naturale
γ_{sat}	=Peso specifico del terreno saturo
κ_0	=Coeff. di spinta a riposo
Class.	=Classificazione
	Inc. = Incoerente
Crit.	=Criterio di progetto
D_r	=Densità relativa
I_p	=Indice di plasticità
OCR	=Grado di sovraconsolidazione
St.	=Strato
Unità geotecnica	=Unità geotecnica
c_u	=Coesione non drenata
c'	=Coesione efficace
z	=Profondità della superficie superiore dello strato

St.	z	Unità geotecnica	Class.	γ	γ_{sat}	D_r	I_p	ϕ'	c'	c_u	OCR	κ_0	Crit.
	<m>			<daN/mc>	<daN/mc>			<grad>	<daN/mq>	<daN/mq>			
1	0.00	1 Sabbia uniforme sciolta	Inc.	1700.00	1950.00	30.00	0.00	29.00	0.00		1.00	0.52	1

Simbologia

ν	=Coeff. di Poisson
Crit.	=Criterio di progetto
E	=Modulo elastico normale
E_{ed}	=Modulo edometrico
E_u	=Modulo elastico non drenato
G	=Modulo elastico tangenziale
St.	=Strato
k_j	=Esponente del parametro tensionale
z	=Profondità della superficie superiore dello strato

St.	z	E	G	k_j	ν	E_{ed}	E_u	Crit.
	<m>	<daN/mq>	<daN/mq>			<daN/mq>	<daN/mq>	
1	0.00	5000000.00	1950000.00	0.00	0.28	6390000.00	0.00	1



475

Fig. 1: Colonna stratigrafica numero 1 terreno

Le verifiche degli elementi di fondazione sono state effettuate utilizzando l'approccio 2.

Coefficienti parziali per le azioni, per verifiche in condizioni statiche:

Permanenti strutturali, sicurezza a favore $\gamma_A = 1.00$;
 Permanenti strutturali, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.30$;
 Permanenti non strutturali, sicurezza a favore $\gamma_A = 0.00$;
 Permanenti non strutturali, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.50$;
 Variabili, sicurezza a favore $\gamma_A = 0.00$;
 Variabili, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.50$.

I coefficienti parziali per le azioni sono posti pari all'unità per le verifiche in condizioni sismiche.

Tali coefficienti sono comunque desumibili dalla tabella delle combinazioni delle CCE (Parametri di calcolo).

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici:

Tangente dell'angolo di attrito $\gamma_M = 1.00$;
 Coesione efficace $\gamma_M = 1.00$;
 Coesione non drenata $\gamma_M = 1.00$;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni superficiali:

Capacità portante $\gamma_R = 2.30$;
 Scorrimento $\gamma_R = 1.10$;

Tabelle riassuntive verifiche geotecniche

Elem.	Sic.
Platea 704	6.93
Platea 706	4.37

Fondazioni superficiali

Simbologia

β =Inclinazione del piano di campagna
 γ_r =Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
 η =Inclinazione del piano di posa della fondazione
 ϕ'_r =Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
 $\sigma_{v0,f}$ =Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
 B =Base della fondazione
 B' =Base della fondazione reagente
 CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
 D =Profondità del piano di posa della fondazione
 L =Lunghezza della fondazione ($L > B$)
 L' =Lunghezza della fondazione reagente
 M_x =Momento intorno all'asse X
 M_y =Momento intorno all'asse Y
 N =Sforzo normale
 N_c =Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
 N_g =Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
 N_q =Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
 R_d =Resistenza di progetto (Carico limite)
 $Sic.$ =Sicurezza
 T_x =Taglio in dir. X
 T_y =Taglio in dir. Y
 b_c =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
 b_g =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
 b_q =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
 c'_r =Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
 i_c =Fattore di inclinazione relativo alla coesione
 i_g =Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
 i_q =Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
 q_{lim} =Pressione limite
 s_c =Fattore di forma relativo alla coesione
 s_g =Fattore di forma relativo al peso del terreno
 s_q =Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche capacità portante

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea 704

$B=7.42$ <m> $L=19.86$ <m> $D=0.30$ <m> $\beta=0.00$ <grad> $\eta=0.00$ <grad> $\gamma_r=1699.99$ <daN/mc>

Relazione di calcolo

$\sigma_{v0,r}=510.00$ <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

$\phi'_r=29.00$ <grad> $c'_r=0.00$ <daN/mq>

$N_q=16.44$ $N_c=27.86$ $N_g=17.12$ $b_q=1.00$ $b_c=1.00$ $b_g=1.00$

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	S _q	S _c	S _g	i _q	i _c	i _g	Q _{lim} <daN/mq>	R _d <daN>	Sic.
9	775904.00	44673.00	-5497.90	155164.00	690080.00	7.02	18.08	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100170.00	5523600.00	7.119
10	761872.00	43776.90	-8032.49	156179.00	684304.00	7.01	18.06	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100046.00	5503500.00	7.224
11	770510.00	43263.80	-6715.11	147286.00	705433.00	7.03	18.03	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100341.00	5530900.00	7.178
19	775864.00	38021.80	-5364.42	150369.00	673200.00	7.03	18.12	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100336.00	5555760.00	7.161
20	746467.00	31546.40	-9142.66	145091.00	654539.00	7.03	18.10	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100312.00	5547960.00	7.432
21	761832.00	37125.70	-7899.00	151384.00	667423.00	7.02	18.11	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100214.00	5536170.00	7.267
22	770470.00	36612.60	-6581.62	142491.00	688552.00	7.05	18.07	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100508.00	5563330.00	7.221
32	775944.00	51324.20	-5631.39	159959.00	706960.00	7.00	18.04	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100005.00	5491570.00	7.077
33	746601.00	53717.10	-9587.62	161075.00	710807.00	6.98	17.95	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	99739.70	5437180.00	7.283
34	761912.00	50428.10	-8165.97	160974.00	701184.00	6.99	18.02	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	99877.80	5470960.00	7.181
35	770550.00	49915.00	-6848.59	152081.00	722313.00	7.02	17.98	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	100175.00	5498600.00	7.136
45	772641.00	46610.00	-51085.60	194759.00	712982.00	6.91	18.01	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	98944.10	5355100.00	6.931
46	741095.00	45859.90	-85344.70	219075.00	720843.00	6.82	17.91	1.18	1.20	0.89	1.00	1.00	1.00	97892.80	5202460.00	7.020
47	758609.00	45713.90	-53620.20	195774.00	707206.00	6.90	17.99	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	98796.50	5332220.00	7.029
48	767247.00	45200.70	-52302.80	186880.00	728335.00	6.93	17.96	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	99108.60	5361370.00	6.988
58	779167.00	42736.10	40089.80	115570.00	667178.00	7.12	18.15	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	101383.00	5693600.00	7.307
59	751972.00	39403.50	66614.40	87092.20	644502.00	7.18	18.14	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	102119.00	5786790.00	7.695
60	765135.00	41840.00	37555.20	116584.00	661401.00	7.11	18.13	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	101282.00	5676330.00	7.419
61	773773.00	41326.90	38872.60	107691.00	682530.00	7.14	18.09	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	101561.00	5701940.00	7.369

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni sismiche

Metodo utilizzato: Condizioni statiche

$B=7.42$ <m> $L=19.86$ <m> $D=0.30$ <m> $\beta=0.00$ <grad> $\eta=0.00$ <grad> $\gamma_r=1699.99$ <daN/mc>

$\sigma_{v0,r}=510.00$ <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

$\phi'_r=29.00$ <grad> $c'_r=0.00$ <daN/mq>

$N_q=16.44$ $N_c=27.86$ $N_g=17.12$ $b_q=1.00$ $b_c=1.00$ $b_g=1.00$

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	S _q	S _c	S _g	i _q	i _c	i _g	Q _{lim} <daN/mq>	R _d <daN>	Sic.
1	547813.00	80342.20	-64491.90	201248.00	626886.00	6.68	17.57	1.18	1.20	0.89	1.00	1.00	1.00	96061.10	4901960.00	8.948
3	547080.00	63588.30	-12854.10	134436.00	597297.00	6.92	17.67	1.19	1.20	0.88	1.00	1.00	1.00	98896.60	5261710.00	9.618
5	548089.00	70272.00	-104990.00	239764.00	574582.00	6.54	17.76	1.18	1.19	0.89	1.00	1.00	1.00	94547.70	4775110.00	8.712
7	547592.00	44886.60	-88064.90	205966.00	500161.00	6.66	18.03	1.18	1.19	0.89	1.00	1.00	1.00	96103.20	5019830.00	9.167

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea 706

$B=2.30$ <m> $L=2.87$ <m> $D=1.75$ <m> $\beta=0.00$ <grad> $\eta=0.00$ <grad> $\gamma_r=1700.00$ <daN/mc>

$\sigma_{v0,r}=2975.00$ <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

$\phi'_r=29.00$ <grad> $c'_r=0.00$ <daN/mq>

$N_q=16.44$ $N_c=27.86$ $N_g=17.12$ $b_q=1.00$ $b_c=1.00$ $b_g=1.00$

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	S _q	S _c	S _g	i _q	i _c	i _g	Q _{lim} <daN/mq>	R _d <daN>	Sic.
9	60620.10	-44673.00	5497.91	-229.56	52.15	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93231.00	266642.00	4.399
10	59567.10	-43776.90	8032.49	-224.95	78.06	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93234.80	266571.00	4.475
11	60319.10	-43263.80	6715.11	-220.22	64.59	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93236.90	266651.00	4.421
19	60661.40	-43042.90	5364.42	-216.68	50.94	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93237.70	266714.00	4.397
20	58563.00	-39914.90	9142.67	-197.08	89.76	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93249.50	266667.00	4.554
21	59608.40	-42146.80	7899.00	-212.06	76.85	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93241.60	266645.00	4.473
22	60360.40	-41633.70	6581.62	-207.33	63.38	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93243.60	266724.00	4.419
32	60578.80	-46303.20	5631.39	-242.46	53.36	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93224.30	266569.00	4.400
33	58425.40	-45348.60	9587.62	-240.05	93.80	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93226.50	266415.00	4.560
34	59525.80	-45407.10	8165.98	-237.84	79.28	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93228.00	266497.00	4.477
35	60277.90	-44894.00	6848.60	-233.11	65.80	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93230.20	266578.00	4.422
45	60329.70	-46609.80	27513.10	-243.35	285.82	2.29	2.86	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93252.90	265926.00	4.408
46	58010.30	-45859.70	46057.10	-241.55	481.24	2.29	2.85	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93276.10	265301.00	4.573
47	59276.80	-45713.70	30047.70	-238.74	311.74	2.29	2.86	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93257.10	265842.00	4.485
48	60028.80	-45200.60	28730.30	-234.00	298.26	2.29	2.86	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93258.90	265932.00	4.430
58	60910.40	-42736.30	-16517.30	-215.78	-181.52	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93255.00	266373.00	4.373
59	58978.10	-39403.80	-27326.80	-195.58	-297.68	2.29	2.86	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93278.00	266107.00	4.512
60	59857.50	-41840.20	-13982.70	-211.16	-155.61	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93252.50	266440.00	4.451

Relazione di calcolo

61	60609.50	-41327.10	-15300.10	-206.43	-169.08	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93257.80	266448.00	4.396
----	----------	-----------	-----------	---------	---------	------	------	------	------	------	------	------	------	----------	-----------	-------

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni sismiche

Metodo utilizzato: Condizioni statiche

B=2.30 <m> L=2.87 <m> D=1.75 <m> β =0.00 <grad> η =0.00 <grad> γ_r =1700.00 <daN/mc>

$\sigma_{v0, f}$ =2975.00 <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

ϕ'_r =29.00 <grad> c'_r =0.00 <daN/mq>

N_q =16.44 N_c =27.86 N_g =17.12 b_q =1.00 b_c =1.00 b_g =1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	s _q	s _c	s _g	i _q	i _c	i _g	q _{lim} <daN/mq>	R _d <daN>	Sic.
1	44446.10	-50246.80	40241.10	-310.05	418.96	2.29	2.85	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93195.60	264212.00	5.945
3	43719.60	-42202.30	8170.17	-246.75	83.95	2.29	2.87	1.39	1.41	0.76	1.00	1.00	1.00	93180.30	265868.00	6.081
5	44718.50	-48034.30	68038.40	-292.22	707.07	2.29	2.84	1.39	1.42	0.76	1.00	1.00	1.00	93259.20	263310.00	5.888
7	44225.30	-38093.40	59793.70	-213.64	619.01	2.29	2.84	1.39	1.42	0.76	1.00	1.00	1.00	93299.10	264152.00	5.973

Cedimenti

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia

v_r =Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione

B =Base della fondazione

CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari

Ced=Cedimento calcolato

D =Profondità del piano di posa della fondazione

E_r =Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione

H =Spessore del terreno responsabile del cedimento

I_r =Coefficiente di profondità

I_s =Coefficiente di influenza

L =Lunghezza della fondazione (L>B)

N =Sforzo normale

kw =Costante di sottofondo

q_{es} =Pressione di esercizio

Platea 704

B=7.42 <m> L=19.86 <m> D=0.30 <m> H=37.08 <m> E_r =5000000.00 <daN/mq> v_r =0.28

I_s =0.72 I_r =0.98 kw=522487.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	q_{es} <daN/mq>	Ced <cm>
1	547813.00	3720.36	0.71
1	498400.00	3384.78	0.65
2	497639.00	3379.61	0.65
3	547080.00	3715.38	0.71
3	497489.00	3378.59	0.65
4	497198.00	3376.62	0.65
5	548089.00	3722.23	0.71
5	498751.00	3387.17	0.65
6	497808.00	3380.76	0.65
7	547592.00	3718.86	0.71
7	498141.00	3383.02	0.65
8	497513.00	3378.76	0.65
9	775904.00	5269.39	1.01
10	761872.00	5174.10	0.99
11	770510.00	5232.76	1.00
12	557399.00	3785.46	0.72
13	548045.00	3721.93	0.71
14	553803.00	3761.04	0.72
15	504759.00	3427.97	0.66
16	496927.00	3374.78	0.65
17	507583.00	3447.15	0.66
18	496927.00	3374.78	0.65
19	775864.00	5269.12	1.01
20	746467.00	5069.48	0.97
21	761832.00	5173.83	0.99
22	770470.00	5232.49	1.00
23	557372.00	3785.28	0.72
24	537774.00	3652.18	0.70
25	548018.00	3721.75	0.71
26	553776.00	3760.86	0.72
27	504759.00	3427.97	0.66

Relazione di calcolo

28	496918.00	3374.72	0.65
29	496927.00	3374.78	0.65
30	507583.00	3447.15	0.66
31	496927.00	3374.78	0.65
32	775944.00	5269.67	1.01
33	746601.00	5070.39	0.97
34	761912.00	5174.37	0.99
35	770550.00	5233.04	1.00
36	557426.00	3785.64	0.72
37	537864.00	3652.79	0.70
38	548071.00	3722.11	0.71
39	553830.00	3761.22	0.72
40	504759.00	3427.97	0.66
41	496936.00	3374.84	0.65
42	496927.00	3374.78	0.65
43	507583.00	3447.15	0.66
44	496927.00	3374.78	0.65
45	772641.00	5247.23	1.00
46	741095.00	5033.00	0.96
47	758609.00	5151.94	0.99
48	767247.00	5210.60	1.00
49	555223.00	3770.69	0.72
50	534193.00	3627.86	0.69
51	545869.00	3707.16	0.71
52	551628.00	3746.27	0.72
53	504759.00	3427.97	0.66
54	496202.00	3369.85	0.64
55	496927.00	3374.78	0.65
56	507583.00	3447.15	0.66
57	496927.00	3374.78	0.65
58	779167.00	5291.55	1.01
59	751972.00	5106.87	0.98
60	765135.00	5196.26	0.99
61	773773.00	5254.92	1.01
62	559574.00	3800.24	0.73
63	541445.00	3677.11	0.70
64	550220.00	3736.71	0.72
65	555978.00	3775.81	0.72
66	504759.00	3427.97	0.66
67	497652.00	3379.70	0.65
68	496927.00	3374.78	0.65
69	507583.00	3447.15	0.66
70	496927.00	3374.78	0.65

Platea 706
 B=2.30 <m> L=2.87 <m> D=1.75 <m> H=11.50 <m> E_r=5000000.00 <daN/mq> v_r=0.28
 I_s=0.56 I_r=0.70 kw=3017310.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	q _{es} <daN/mq>	Ced <cm>
1	44446.10	6730.48	0.22
1	40791.10	6176.99	0.20
2	40035.00	6062.50	0.20
3	43719.60	6620.46	0.22
3	39887.30	6040.14	0.20
4	39598.20	5996.35	0.20
5	44718.50	6771.72	0.22
5	41137.80	6229.49	0.21
6	40202.70	6087.90	0.20
7	44225.30	6697.04	0.22
7	40531.20	6137.64	0.20
8	39909.70	6043.52	0.20
9	60620.10	9179.70	0.30
10	59567.10	9020.25	0.30
11	60319.10	9134.13	0.30
12	43784.90	6630.34	0.22
13	43082.90	6524.04	0.22
14	43584.20	6599.96	0.22
15	39895.10	6041.31	0.20
16	39328.20	5955.47	0.20
17	40139.30	6078.29	0.20
18	39328.20	5955.47	0.20
19	60661.40	9185.95	0.30
20	58563.00	8868.20	0.29
21	59608.40	9026.50	0.30
22	60360.40	9140.38	0.30
23	43812.40	6634.51	0.22
24	42413.50	6422.67	0.21
25	43110.40	6528.21	0.22

Relazione di calcolo

26	43611.80	6604.13	0.22
27	39895.10	6041.31	0.20
28	39337.40	5956.86	0.20
29	39328.20	5955.47	0.20
30	40139.30	6078.29	0.20
31	39328.20	5955.47	0.20
32	60578.80	9173.45	0.30
33	58425.40	8847.36	0.29
34	59525.80	9014.00	0.30
35	60277.90	9127.88	0.30
36	43757.30	6626.18	0.22
37	42321.70	6408.78	0.21
38	43055.40	6519.88	0.22
39	43556.70	6595.80	0.22
40	39895.10	6041.31	0.20
41	39319.00	5954.08	0.20
42	39328.20	5955.47	0.20
43	40139.30	6078.29	0.20
44	39328.20	5955.47	0.20
45	60329.70	9135.73	0.30
46	58010.30	8784.50	0.29
47	59276.80	8976.28	0.30
48	60028.80	9090.16	0.30
49	43591.30	6601.03	0.22
50	42045.00	6366.87	0.21
51	42889.30	6494.73	0.22
52	43390.70	6570.65	0.22
53	39895.10	6041.31	0.20
54	39263.70	5945.70	0.20
55	39328.20	5955.47	0.20
56	40139.30	6078.29	0.20
57	39328.20	5955.47	0.20
58	60910.40	9223.67	0.31
59	58978.10	8931.06	0.30
60	59857.50	9064.22	0.30
61	60609.50	9178.10	0.30
62	43978.40	6659.66	0.22
63	42690.20	6464.58	0.21
64	43276.50	6553.36	0.22
65	43777.80	6629.27	0.22
66	39895.10	6041.31	0.20
67	39392.70	5965.24	0.20
68	39328.20	5955.47	0.20
69	40139.30	6078.29	0.20
70	39328.20	5955.47	0.20