Rev.N.	Nota sulla revisione:	Data:	Sigla	Visto
01	Cambio orientamento edificio	26.4.20	fd	FD

Committente:

Comune di Cervarese Santa Croce

Piazza A. Moro n.9 - 35030 Cervarese Santa Croce (PD)

Definitivo - Esecutivo

Intervento di adeguamento sismico ed ampliamento del servizio di asilo nido in nuovo edificio in sostituzione di edificio esistente

Relazione specialistica: geotecnica

\- **2.2**

Il Responsabile del Procedimento:

Protocollo:

L'Impresa:

Progettista:

Ing. Dario Fantato

Via Rossini n.21 - 35030 Cervarese S. Croce (PD) -Tel. e Fax 049-9900556 - e-mail: dario@fantato.it

ORDINE DEGLI INGEGNERI DELLA PROVINCIA DI PADOVA - ING. DARIO FANTATO N° 2133

Disegnatore:	Visto:	Data:	Nome file:	Approvato - Data
fd	FD	28.10.2019	Nido	28.10.2019

Questo documento non potrà essere copiato, riprodotto o altrimenti pubblicato in tutto o in parte senza il consenso del progettista (L.22.04.1941, n.633 e Art.2575 e segg. c.c.)

Relazione geotecnica Nido

Relazione geotecnica sulle indagini, caratterizzazione e modellazione del volume significativo di terreno.

Comune di: Cervarese Santa Croce

Sommario

Sommario ... 2
1 Normativa di riferimento ... 8
2 Premessa ... 9
3 Descrizione delle opere in sito ... 9
Risposta sismica locale ... 9
Parametri di analisi ... 10
4 Problemi geotecnici e scelte tipologiche ... 14
Tipologia di fondazione ... 14
4.1 Elementi di fondazione ... 15
4.1.1 Fondazioni di travi ... 15
4.1.2 Fondazioni di piastre ... 15
5 Programma delle indagini e delle prove geotecniche ... 16
5.1 Sondaggi del sito ... 16
6 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito ... 18
6.1 Terreni ... 18
7 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica ... 18
Modello di fondazione ... 18
8 Verifiche delle fondazioni ... 21
8.1 Verifiche travate C.A. di fondazione ... 21
Trave di fondazione a "Fondazione" 1-101 ... 22
Caratteristiche dei materiali ... 22
Elenco delle sezioni ... 22
Output campate ... 23
Campata 1 tra i fili 7 - 18, sezione R 40x60, aste 354, 355, 356, 357 ... 23
Verifiche a flessione in famiglia SLU ... 23
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) ... 23
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) ... 23
Verifiche a taglio in famiglia SLU ... 23
Verifiche a taglio in famiglia SLV ... 23
Verifiche SLD Resistenza a taglio ... 23
Verifiche delle tensioni in esercizio ... 23
Verifica di apertura delle fessure ... 23
Campata 2 tra i fili 18 - 67, sezione R 40x60, aste 358, 359, 360, 361, 362, 363, 364, 365, 366, 367, 368, 369, 370, 371, 372, 373, 374, 375, 376, 377 ... 23
Verifiche a flessione in famiglia SLU ... 23
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) ... 23
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) ... 24
Verifiche a taglio in famiglia SLU ... 24
Verifiche a taglio in famiglia SLV ... 24
Verifiche SLD Resistenza a taglio ... 24
Verifiche delle tensioni in esercizio ... 24
Verifica di apertura delle fessure ... 24
Campata 3 tra i fili 67 - 98, sezione R 40x60, aste 378, 379, 380, 381, 382, 383, 384, 385, 386, 387, 388, 389, 390, 391, 392, 393, 394, 395, 396, 397 ... 24
Verifiche a flessione in famiglia SLU ... 24
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) ... 24
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) ... 24
Verifiche a taglio in famiglia SLU ... 25
Verifiche a taglio in famiglia SLV ... 25
Verifiche SLD Resistenza a taglio ... 25
Verifiche delle tensioni in esercizio ... 25
Verifica di apertura delle fessure ... 25
Verifiche geotecniche ... 25
Trave di fondazione a "Fondazione" 2-1 ... 25
Caratteristiche dei materiali ... 26
Elenco delle sezioni ... 26
Output campate ... 26
Campata 2 tra i fili 2 - 3, sezione R 40x85, aste 123, 124, 125, 126, 127, 128, 129, 130, 131, 132, 133 ... 26
Verifiche a flessione in famiglia SLU ... 26
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) ... 26
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) ... 26
Verifiche a taglio in famiglia SLU ... 26
Verifiche a taglio in famiglia SLV ... 26
Verifiche SLD Resistenza a taglio ... 27
Verifiche delle tensioni in esercizio ... 27
Verifica di apertura delle fessure ... 27
Campata 3 tra i fili 3 - 7, sezione R 40x85, aste 134, 135, 136 ... 27
Verifiche a flessione in famiglia SLU ... 27
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) ... 27
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) ... 27
Verifiche a taglio in famiglia SLU ... 27
Verifiche a taglio in famiglia SLV ... 27
Verifiche SLD Resistenza a taglio ... 27
Verifiche delle tensioni in esercizio ... 27
Verifica di apertura delle fessure ... 28
Verifiche geotecniche ... 28
Trave di fondazione a "Fondazione" 2-99 ... 28
Caratteristiche dei materiali ... 28

Elenco delle sezioni 28
Output campate 29
Campata 2 tra i fili 2 - 9, sezione R 40x60, aste 78, 77, 76, 75 29
Verifiche a flessione in famiglia SLU 29
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 29
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 29
Verifiche a taglio in famiglia SLU 29
Verifiche a taglio in famiglia SLV 29
Verifiche SLD Resistenza a taglio 29
Verifiche delle tensioni in esercizio 29
Verifica di apertura delle fessure 30
Campata 3 tra i fili 9 - 20, sezione R 40x60, aste 74, 73, 72, 71 30
Verifiche a flessione in famiglia SLU 30
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 30
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 30
Verifiche a taglio in famiglia SLU 30
Verifiche a taglio in famiglia SLV 30
Verifiche SLD Resistenza a taglio 30
Verifiche delle tensioni in esercizio 30
Verifica di apertura delle fessure 30
Campata 4 tra i fili 20 - 30, sezione R 40x60, aste 70, 69, 68, 67 30
Verifiche a flessione in famiglia SLU 30
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 30
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 31
Verifiche a taglio in famiglia SLU 31
Verifiche a taglio in famiglia SLV 31
Verifiche SLD Resistenza a taglio 31
Verifiche delle tensioni in esercizio 31
Verifica di apertura delle fessure 31
Campata 5 tra i fili 30 - 39, sezione R 40x60, aste 66, 65, 64, 63 31
Verifiche a flessione in famiglia SLU 31
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 31
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 31
Verifiche a taglio in famiglia SLU 31
Verifiche a taglio in famiglia SLV 32
Verifiche SLD Resistenza a taglio 32
Verifiche delle tensioni in esercizio 32
Verifica di apertura delle fessure 32
Campata 6 tra i fili 39 - 49, sezione R 40x60, aste 62, 61, 60, 59 32
Verifiche a flessione in famiglia SLU 32
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 32
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 32
Verifiche a taglio in famiglia SLU 32
Verifiche a taglio in famiglia SLV 32
Verifiche SLD Resistenza a taglio 32
Verifiche delle tensioni in esercizio 33
Verifica di apertura delle fessure 33
Campata 7 tra i fili 49 - 59, sezione R 40x60, aste 58, 57, 56, 55 33
Verifiche a flessione in famiglia SLU 33
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 33
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 33
Verifiche a taglio in famiglia SLU 33
Verifiche a taglio in famiglia SLV 33
Verifiche SLD Resistenza a taglio 33
Verifiche delle tensioni in esercizio 33
Verifica di apertura delle fessure 33
Campata 8 tra i fili 59 - 69, sezione R 40x60, aste 54, 53, 52, 51 33
Verifiche a flessione in famiglia SLU 33
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 34
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 34
Verifiche a taglio in famiglia SLU 34
Verifiche a taglio in famiglia SLV 34
Verifiche SLD Resistenza a taglio 34
Verifiche delle tensioni in esercizio 34
Verifica di apertura delle fessure 34
Campata 9 tra i fili 69 - 75, sezione R 40x60, aste 50, 49, 48, 47 34
Verifiche a flessione in famiglia SLU 34
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 34
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 34
Verifiche a taglio in famiglia SLU 35
Verifiche a taglio in famiglia SLV 35
Verifiche SLD Resistenza a taglio 35
Verifiche delle tensioni in esercizio 35
Verifica di apertura delle fessure 35
Campata 10 tra i fili 75 - 81, sezione R 40x60, aste 46, 45, 44, 43 35
Verifiche a flessione in famiglia SLU 35
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 35
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 35
Verifiche a taglio in famiglia SLU 35
Verifiche a taglio in famiglia SLV 35
Verifiche SLD Resistenza a taglio 35

Verifiche delle tensioni in esercizio 36
Verifica di apertura delle fessure 36
Campata 11 tra i fili 81 - 87, sezione R 40x60, aste 42, 41, 40, 39 36
Verifiche a flessione in famiglia SLU 36
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 36
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 36
Verifiche a taglio in famiglia SLU 36
Verifiche a taglio in famiglia SLV 36
Verifiche SLD Resistenza a taglio 36
Verifiche delle tensioni in esercizio 36
Verifica di apertura delle fessure 36
Campata 12 tra i fili 87 - 93, sezione R 40x60, aste 38, 37, 36, 35 37
Verifiche a flessione in famiglia SLU 37
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 37
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 37
Verifiche a taglio in famiglia SLU 37
Verifiche a taglio in famiglia SLV 37
Verifiche SLD Resistenza a taglio 37
Verifiche delle tensioni in esercizio 37
Verifica di apertura delle fessure 37
Verifiche geotecniche 37
Trave di fondazione a "Fondazione" 6-100 38
Caratteristiche dei materiali 38
Elenco delle sezioni 38
Output campate 38
Campata 2 tra i fili 3 - 10, sezione R 40x60, aste 122, 121, 120, 119 38
Verifiche a flessione in famiglia SLU 38
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 38
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 39
Verifiche a taglio in famiglia SLU 39
Verifiche a taglio in famiglia SLV 39
Verifiche SLD Resistenza a taglio 39
Verifiche delle tensioni in esercizio 39
Verifica di apertura delle fessure 39
Campata 3 tra i fili 10 - 21, sezione R 40x60, aste 118, 117, 116, 115 39
Verifiche a flessione in famiglia SLU 39
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 39
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 39
Verifiche a taglio in famiglia SLU 39
Verifiche a taglio in famiglia SLV 40
Verifiche SLD Resistenza a taglio 40
Verifiche delle tensioni in esercizio 40
Verifica di apertura delle fessure 40
Campata 4 tra i fili 21 - 31, sezione R 40x60, aste 114, 113, 112, 111 40
Verifiche a flessione in famiglia SLU 40
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 40
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 40
Verifiche a taglio in famiglia SLU 40
Verifiche a taglio in famiglia SLV 40
Verifiche SLD Resistenza a taglio 40
Verifiche delle tensioni in esercizio 41
Verifica di apertura delle fessure 41
Campata 5 tra i fili 31 - 40, sezione R 40x60, aste 110, 109, 108, 107 41
Verifiche a flessione in famiglia SLU 41
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 41
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 41
Verifiche a taglio in famiglia SLU 41
Verifiche a taglio in famiglia SLV 41
Verifiche SLD Resistenza a taglio 41
Verifiche delle tensioni in esercizio 41
Verifica di apertura delle fessure 41
Campata 6 tra i fili 40 - 50, sezione R 40x60, aste 106, 105, 104, 103 42
Verifiche a flessione in famiglia SLU 42
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 42
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 42
Verifiche a taglio in famiglia SLU 42
Verifiche a taglio in famiglia SLV 42
Verifiche SLD Resistenza a taglio 42
Verifiche delle tensioni in esercizio 42
Verifica di apertura delle fessure 42
Campata 7 tra i fili 50 - 60, sezione R 40x60, aste 102, 101, 100, 99 42
Verifiche a flessione in famiglia SLU 42
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 42
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 43
Verifiche a taglio in famiglia SLU 43
Verifiche a taglio in famiglia SLV 43
Verifiche SLD Resistenza a taglio 43
Verifiche delle tensioni in esercizio 43
Verifica di apertura delle fessure 43
Campata 8 tra i fili 60 - 70, sezione R 40x60, aste 98, 97, 96, 95 43
Verifiche a flessione in famiglia SLU 43

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 43
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 43
Verifiche a taglio in famiglia SLU 43
Verifiche a taglio in famiglia SLV 43
Verifiche SLD Resistenza a taglio 44
Verifiche delle tensioni in esercizio 44
Verifica di apertura delle fessure 44
Campata 9 tra i fili 70 - 76, sezione R 40x60, aste 94, 93, 92, 91 44
Verifiche a flessione in famiglia SLU 44
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 44
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 44
Verifiche a taglio in famiglia SLU 44
Verifiche a taglio in famiglia SLV 44
Verifiche SLD Resistenza a taglio 44
Verifiche delle tensioni in esercizio 45
Verifica di apertura delle fessure 45
Campata 10 tra i fili 76 - 82, sezione R 40x60, aste 90, 89, 88, 87 45
Verifiche a flessione in famiglia SLU 45
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 45
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 45
Verifiche a taglio in famiglia SLU 45
Verifiche a taglio in famiglia SLV 45
Verifiche SLD Resistenza a taglio 45
Verifiche delle tensioni in esercizio 45
Verifica di apertura delle fessure 45
Campata 11 tra i fili 82 - 88, sezione R 40x60, aste 86, 85, 84, 83 45
Verifiche a flessione in famiglia SLU 45
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 46
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 46
Verifiche a taglio in famiglia SLU 46
Verifiche a taglio in famiglia SLV 46
Verifiche SLD Resistenza a taglio 46
Verifiche delle tensioni in esercizio 46
Verifica di apertura delle fessure 46
Campata 12 tra i fili 88 - 94, sezione R 40x60, aste 82, 81, 80, 79 46
Verifiche a flessione in famiglia SLU 46
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 46
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 46
Verifiche a taglio in famiglia SLU 47
Verifiche a taglio in famiglia SLV 47
Verifiche SLD Resistenza a taglio 47
Verifiche delle tensioni in esercizio 47
Verifica di apertura delle fessure 47
Verifiche geotecniche 47
Trave di fondazione a "Fondazione" 11-68 47
Caratteristiche dei materiali 48
Elenco delle sezioni 48
Output campate 48
Campata 2 tra i fili 8 - 19, sezione R 40x60, aste 34, 33, 32, 31 48
Verifiche a flessione in famiglia SLU 48
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 48
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 49
Verifiche a taglio in famiglia SLU 49
Verifiche a taglio in famiglia SLV 49
Verifiche SLD Resistenza a taglio 49
Verifiche delle tensioni in esercizio 49
Verifica di apertura delle fessure 49
Campata 3 tra i fili 19 - 29, sezione R 40x60, aste 30, 29, 28, 27 49
Verifiche a flessione in famiglia SLU 49
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 49
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 49
Verifiche a taglio in famiglia SLU 49
Verifiche a taglio in famiglia SLV 50
Verifiche SLD Resistenza a taglio 50
Verifiche delle tensioni in esercizio 50
Verifica di apertura delle fessure 50
Campata 4 tra i fili 29 - 48, sezione R 40x60, aste 26, 25, 24, 23, 22, 21, 20, 19 50
Verifiche a flessione in famiglia SLU 50
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 50
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 50
Verifiche a taglio in famiglia SLU 50
Verifiche a taglio in famiglia SLV 50
Verifiche SLD Resistenza a taglio 50
Verifiche delle tensioni in esercizio 51
Verifica di apertura delle fessure 51
Campata 5 tra i fili 48 - 58, sezione R 40x60, aste 18, 17, 16, 15 51
Verifiche a flessione in famiglia SLU 51
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 51
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 51
Verifiche a taglio in famiglia SLU 51
Verifiche a taglio in famiglia SLV 51

Verifiche SLD Resistenza a taglio 51
Verifiche delle tensioni in esercizio 51
Verifica di apertura delle fessure 51
Verifiche geotecniche 52
Trave di fondazione a "Fondazione" 17-18 52
Caratteristiche dei materiali 52
Elenco delle sezioni 52
Output campate 53
Campata 2 tra i fili 8 - 9, sezione R 40x85, aste 353, 352, 351, 350, 349, 348, 347, 346, 345, 344, 343 53
Verifiche a flessione in famiglia SLU 53
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 53
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 53
Verifiche a taglio in famiglia SLU 53
Verifiche a taglio in famiglia SLV 53
Verifiche SLD Resistenza a taglio 53
Verifiche delle tensioni in esercizio 53
Verifica di apertura delle fessure 53
Campata 3 tra i fili 9 - 10, sezione R 40x85, aste 342, 341, 340, 339, 338, 337, 336, 335, 334, 333, 332 54
Verifiche a flessione in famiglia SLU 54
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 54
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 54
Verifiche a taglio in famiglia SLU 54
Verifiche a taglio in famiglia SLV 54
Verifiche SLD Resistenza a taglio 54
Verifiche delle tensioni in esercizio 54
Verifica di apertura delle fessure 54
Campata 4 tra i fili 10 - 18, sezione R 40x85, aste 331, 330, 329 54
Verifiche a flessione in famiglia SLU 54
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 54
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 54
Verifiche a taglio in famiglia SLU 55
Verifiche a taglio in famiglia SLV 55
Verifiche SLD Resistenza a taglio 55
Verifiche delle tensioni in esercizio 55
Verifica di apertura delle fessure 55
Verifiche geotecniche 55
Trave di fondazione a "Fondazione" 61-67 55
Caratteristiche dei materiali 56
Elenco delle sezioni 56
Output campate 56
Campata 2 tra i fili 58 - 59, sezione R 40x85, aste 304, 305, 306, 307, 308, 309, 310, 311, 312, 313, 314 56
Verifiche a flessione in famiglia SLU 56
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 56
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 57
Verifiche a taglio in famiglia SLU 57
Verifiche a taglio in famiglia SLV 57
Verifiche SLD Resistenza a taglio 57
Verifiche delle tensioni in esercizio 57
Verifica di apertura delle fessure 57
Campata 3 tra i fili 59 - 60, sezione R 40x85, aste 315, 316, 317, 318, 319, 320, 321, 322, 323, 324, 325 57
Verifiche a flessione in famiglia SLU 57
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 57
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 57
Verifiche a taglio in famiglia SLU 57
Verifiche a taglio in famiglia SLV 58
Verifiche SLD Resistenza a taglio 58
Verifiche delle tensioni in esercizio 58
Verifica di apertura delle fessure 58
Campata 4 tra i fili 60 - 67, sezione R 40x85, aste 326, 327, 328 58
Verifiche a flessione in famiglia SLU 58
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 58
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 58
Verifiche a taglio in famiglia SLU 58
Verifiche a taglio in famiglia SLV 58
Verifiche SLD Resistenza a taglio 58
Verifiche delle tensioni in esercizio 58
Verifica di apertura delle fessure 59
Verifiche geotecniche 59
Trave di fondazione a "Fondazione" 99-101 59
Caratteristiche dei materiali 59
Elenco delle sezioni 59
Output campate 60
Campata 2 tra i fili 93 - 94, sezione R 40x85, aste 14, 13, 12, 11, 10, 9, 8, 7, 6, 5, 4 60
Verifiche a flessione in famiglia SLU 60
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) 60
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) 60
Verifiche a taglio in famiglia SLU 60
Verifiche a taglio in famiglia SLV 60
Verifiche SLD Resistenza a taglio 60
Verifiche delle tensioni in esercizio 61
Verifica di apertura delle fessure 61

Campata 3 tra i fili 94 - 98, sezione R 40x85, aste 3, 2, 1 ... 61
Verifiche a flessione in famiglia SLU ... 61
Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici) ... 61
Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici) ... 61
Verifiche a taglio in famiglia SLU ... 61
Verifiche a taglio in famiglia SLV ... 61
Verifiche SLD Resistenza a taglio ... 61
Verifiche delle tensioni in esercizio ... 61
Verifica di apertura delle fessure ... 61
Verifiche geotecniche ... 61
8.2 Verifiche piastre C.A. di fondazione ... 62
Platea a "Fondazione" ... 63
Caratteristiche dei materiali ... 63
Sistema di riferimento e direzioni di armatura ... 63
Verifiche nei nodi ... 63
Verifiche SLU flessione nei nodi ... 63
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi ... 63
Verifiche SLU taglio nei nodi ... 63
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi ... 64
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi ... 64
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi ... 64
Verifiche SLE fessurazione nei nodi ... 64
Verifiche geotecniche ... 64
Dati geometrici dell'impronta di calcolo ... 64
Verifica di capacità portante sul piano di posa ... 64
8.3 Pressioni terreno in SLU ... 65
8.4 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc ... 77
8.5 Pressioni terreno in SLE/SLD ... 89
8.6 Cedimenti fondazioni superficiali ... 101

1 Normativa di riferimento

NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI NTC 2018
Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018.

NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI NTC 2008
Norme tecniche per le costruzioni D.M. 14 gennaio 2008.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI
Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008. Circolare 2 febbraio 2009.

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI
Pericolosità sismica e Criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale. Allegato al voto n. 36 del 27.07.2007

NORMA TECNICA UNI EN 1997-1:2005 (EUROCODICE 7 - PROGETTAZIONE GEOTECNICA)

Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.

EUROCODICE 8
Indicazioni progettuali per la resistenza sismica delle strutture - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.

D.M. 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 (norma possibile se si opera in Zona sismica 4, attuali Classi I e II).

2 Premessa

Si tratta della realizzazione di un asilo nido, con fabbricato di un solo piano e superficie di circa 250 mq, posto nell'area della scuola materna di Cervarese Santa Croce Capoluogo, realizzata circa 15 anni fa.
Per le valutazioni geotecniche oggetto della presente relazione si è fatto riferimento alla relazione geologica redatta dal Geol. Antonio Stella nel 2004, ed inserita all'interno della presente relazione geotecnica.
Le valutazioni geotecniche a suo tempo effettuate si ritengono sufficienti a definire il quadro geotecnico dei terreni interessati dalle fondazioni delle opere oggetto della presente progettazione e di cui, di seguito, si riportano i dati di interazione tra terreni e fondazioni di progetto

3 Descrizione delle opere in sito

Le opere da realizzarsi, pilastri in c.a. che sostengono il la copertura in legno lamellare, sono impostate su una fondazione superficiale a platea dello spessore di 40 cm.

La **struttura in oggetto** è stata analizzata secondo la norma D.M. 17-01-18 (N.T.C.), considerandola come tipo di costruzione 2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari. In particolare si è prevista, in accordo con il committente, una vita nominale dell'opera di Vn=50 anni per una classe d'uso II, e quindi una vita di riferimento di 50 anni (NTC18 e NTC08 §2.4.3).
L'opera è edificata in località Padova, Cervarese Santa Croce; Latitudine ED50 45,4238° (45° 25' 26"); Longitudine ED50 11,689° (11° 41' 20"); Altitudine s.l.m. 20,81 m. (coordinate esatte: 45,423753 11,688952).

La pericolosità sismica di base del sito di costruzione è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa al suolo in condizioni ideali su sito di riferimento rigido e superficie topografica orizzontale. Le azioni di progetto si ricavano, ai sensi delle NTC, dalle accelerazioni ag e dalle relative forme spettrali. I tre parametri fondamentali (accelerazione ag, fattore di amplificazione Fo e periodo T*C) si ricavano per ciascun nodo del del reticolo di riferimento in funzione del periodo di ritorno dell'azione sismica TR previsto, espresso in anni; quest'ultimo è noto una volta fissate la vita di riferimento Vr della costruzione e la probabilità di superamento attesa nell'arco della vita di riferimento. Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento PVr cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati sono riportate nella tabella 3.2.I del §3.2.1 della norma; i valori di PVr forniti in tabella possono essere ridotti in funzione del grado di protezione che si vuole raggiungere.
Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri sismici:

PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	50	
Ag/g SLD	0.0405	
Fo SLD	2.583	
Tc* SLD	0.26	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	475	
Ag/g SLV	0.1057	
Fo SLV	2.495	
Tc* SLV	0.312	[s]

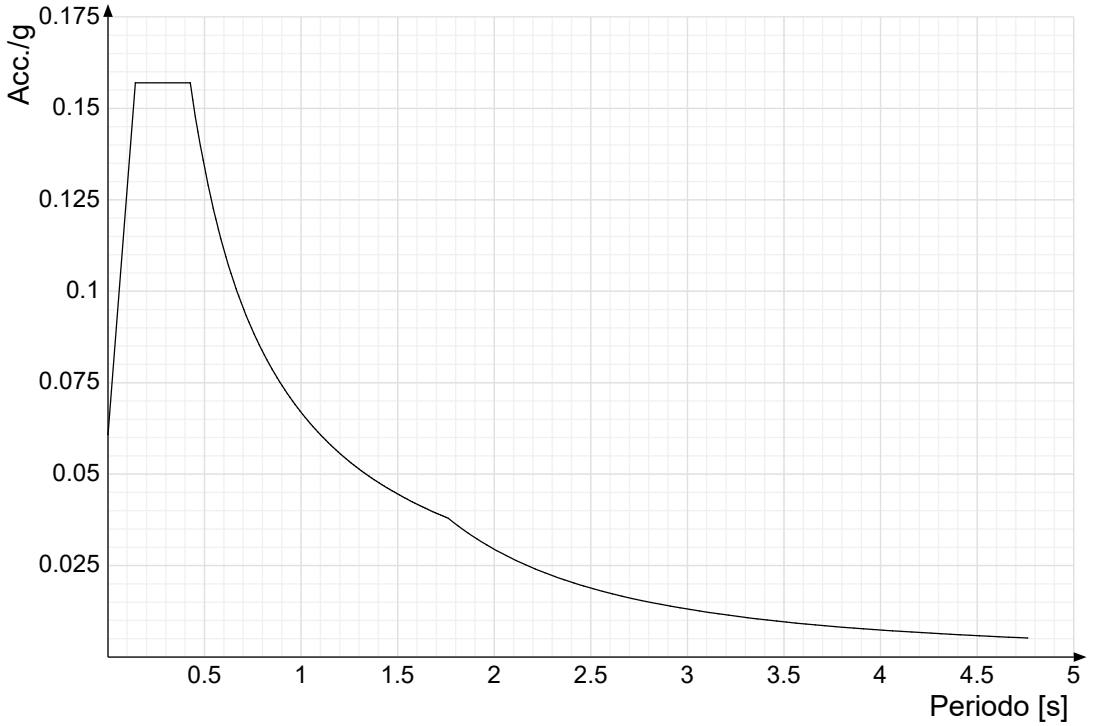
Risposta sismica locale

Le condizioni stratigrafiche del volume di terreno interessato dall'opera e le condizioni topografiche concorrono a modificare l'azione sismica in superficie rispetto a quella attesa su un sito rigido con superficie orizzontale. Tali modifiche, in ampiezza, durata e contenuto in frequenza, sono il risultato della risposta sismica locale.
Gli effetti stratigrafici sono legati alla successione stratigrafica, alle proprietà meccaniche dei terreni, alla geometria del contatto tra il substrato rigido e i terreni sovrastanti ed alla geometria dei contatti tra gli strati di terreno. Gli effetti topografici sono invece legati alla configurazione topografica del piano campagna ed alla possibile focalizzazione delle onde sismiche in punti particolari (pendii, creste).
Nella presente progettazione l'effetto della risposta sismica locale è stato valutato individuando la categoria di sottosuolo di riferimento corrispondente alla situazione in sito e considerando le condizioni topografiche locali (NTC18 e NTC08 §3.2.2).Per la valutazione del coefficiente di amplificazione stratigrafica SS la caratterizzazione geotecnica condotta nel volume significativo consente di identificare il sottosuolo prevalente nella categoria C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (NTC18 e NTC08 Tab. 3.2.II).

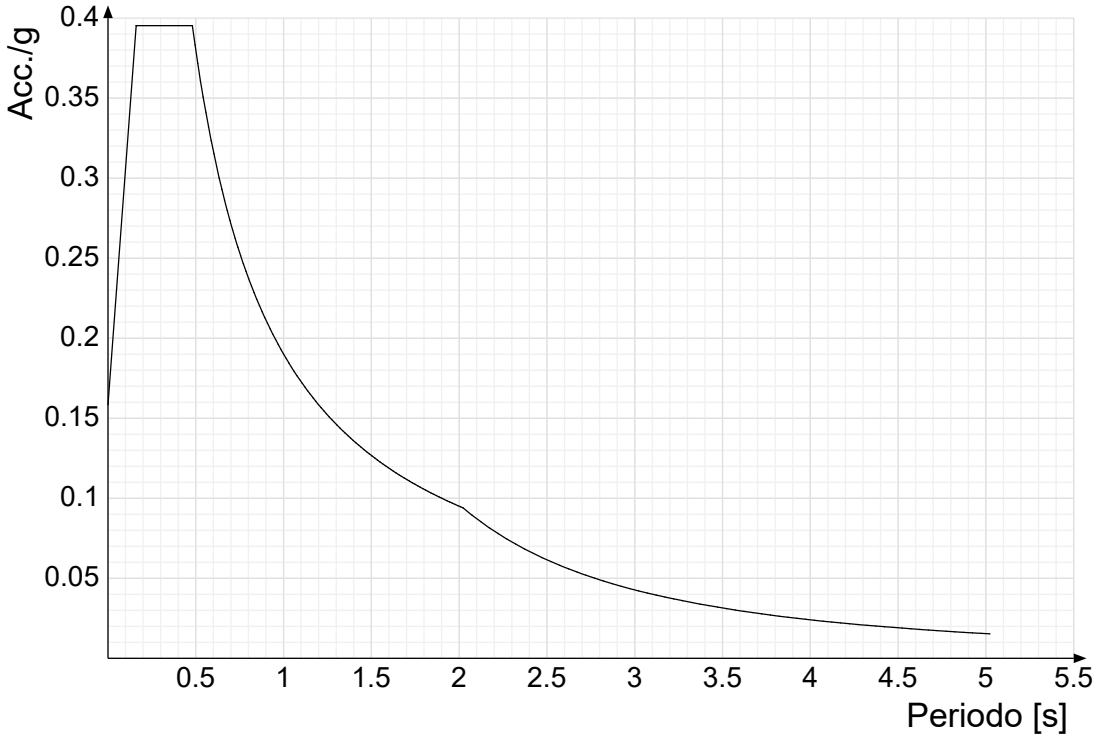
Categoria topografica T1*: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°*

In base alle categorie scelte si sono infine adottati i seguenti coefficienti di amplificazione e spettrali:

Si riportano infine gli spettri di risposta elastici delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati.
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".



Parametri di analisi

Si è condotta una analisi di tipo Lineare dinamica su una costruzione di calcestruzzo/legno.

Si è considerata una classe di duttilità Non dissipativa, a cui corrispondono per la struttura in esame i seguenti fattori di struttura:

Altri parametri che influenzano l'azione sismica di progetto sono riassunti in questo prospetto:

Smorzamento viscoso (%)	5	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[cm]

Nell'analisi dinamica modale si sono analizzati 3 modi di vibrare valutati secondo il metodo di Ritz.

Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nellalocalizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale (NTC18 e NTC08 §7.2.6), in aggiunta alla eccentricità naturale della costruzione, mediante

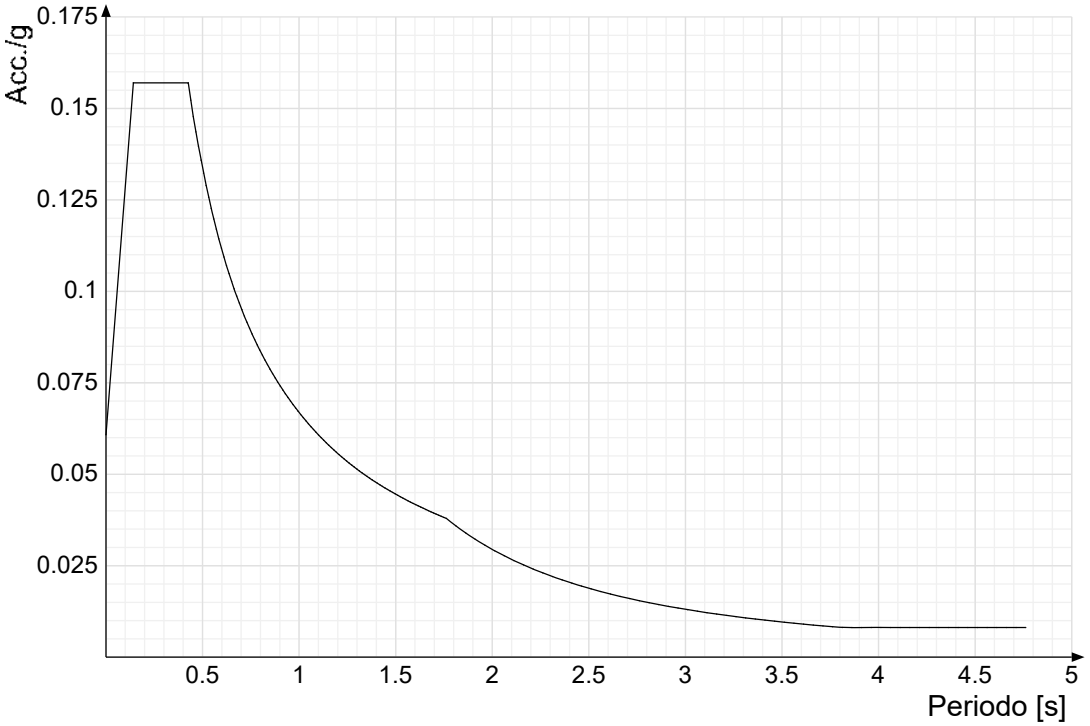
l'applicazione di carichi statici costituiti da momenti torcenti di valore pari alla risultante orizzontale della forza agente al piano, moltiplicata per l'eccentricità accidentale del baricentro delle masse rispetto alla sua posizione di calcolo.

Nella struttura in oggetto si è applicata una eccentricità accidentale secondo il seguente prospetto:

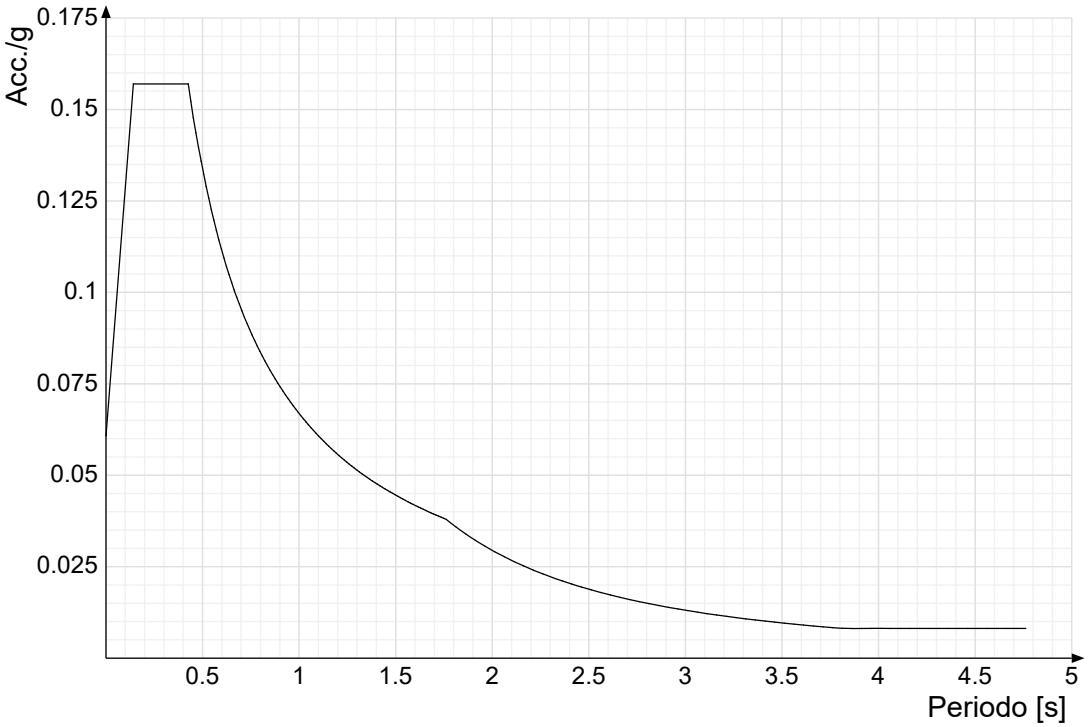
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0	[cm]

Si riportano infine gli spettri di risposta di progetto delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati.

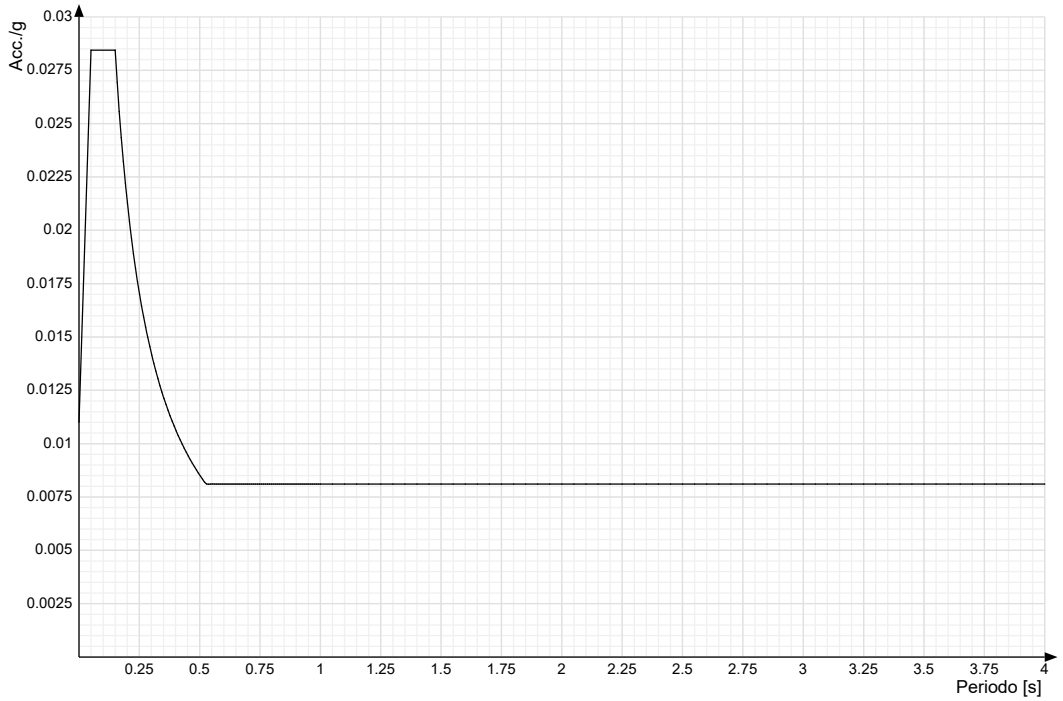
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5".



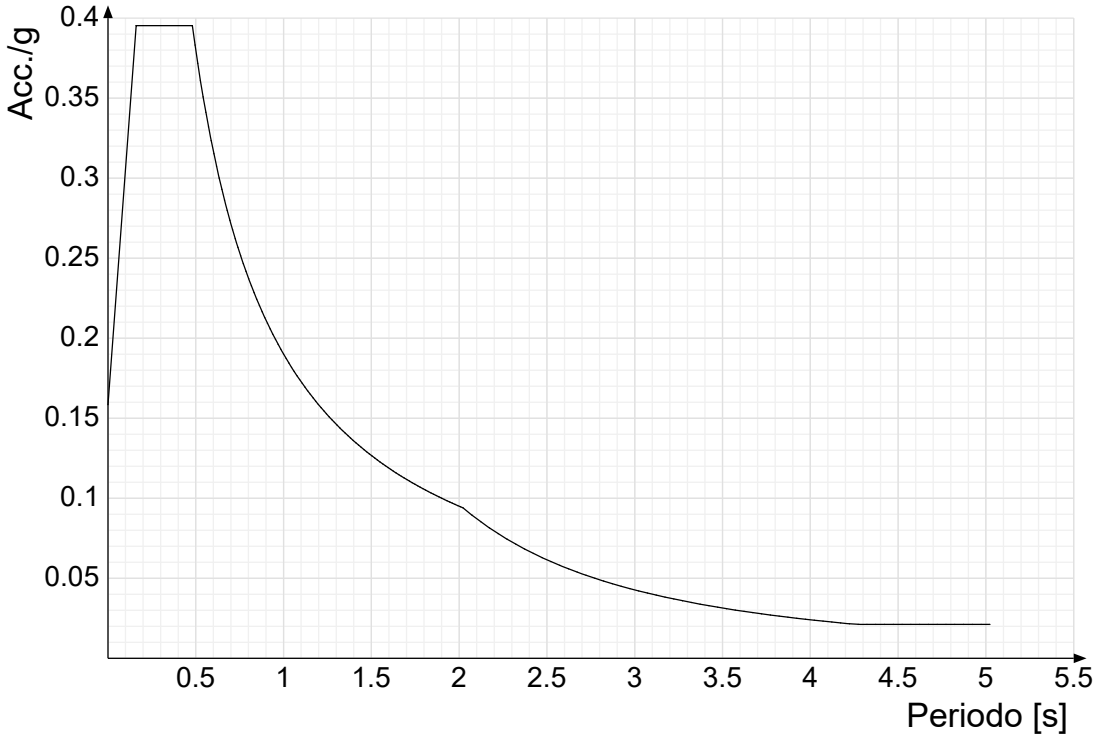
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5".



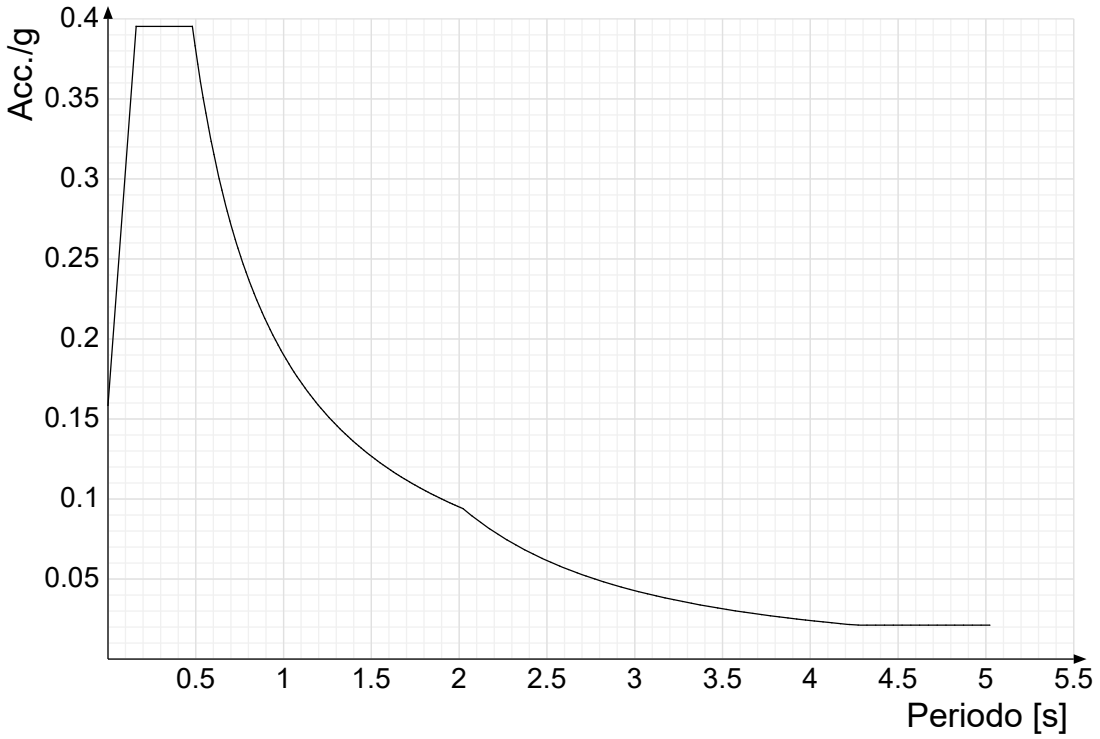
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.5".



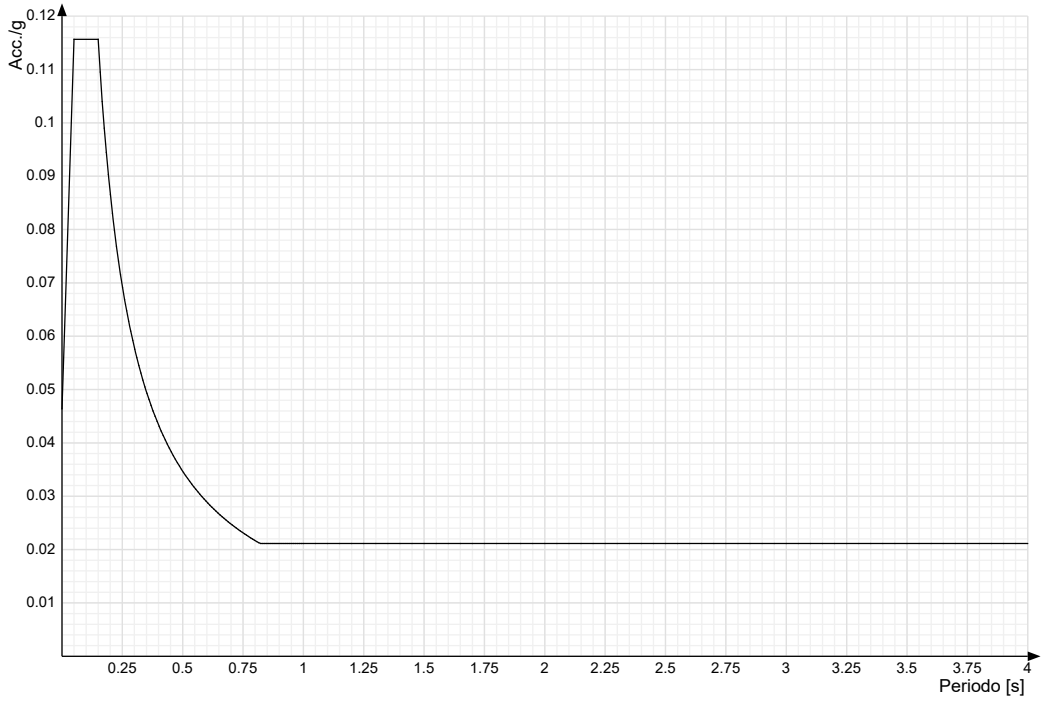
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5".



Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri geotecnici di verifica:

Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7
Coefficiente di sicurezza per ribaltamento (plinti superficiali)	1.15

<testo utente: si consiglia di riepilogare la pericolosità sismica di base del sito in esame (clic dx per modificare il paragrafo)>

4 Problemi geotecnici e scelte tipologiche

Problemi geotecnici e scelte tipologiche: contiene la valutazione eseguita dal progettista sulle problematiche geotecniche inerenti l'opera in oggetto, sulla base di quanto emerso dalle documentazioni esistenti, in particolare dalla relazione geologica del sito; a questo proposito è possibile richiamare i termini presenti nella carta geologica. Viene indicata la tipologia di fondazioni previste, le modalità costruttive, gli accertamenti preliminari necessari, gli eventuali interventi aggiuntivi richiesti (sbancamenti, consolidamenti, sistemi di drenaggio, abbassamento di falda, ecc.).

Tipologia di fondazione

Nella modellazione si è considerata la presenza di fondazioni superficiali, schematizzando il suolo con un letto di molle elastiche di assegnata rigidezza. In direzione orizzontale si è considerata la struttura bloccata.

I valori di default dei parametri di modellazione del suolo, cioè quelli adottati dove non diversamente specificato, sono i seguenti:.

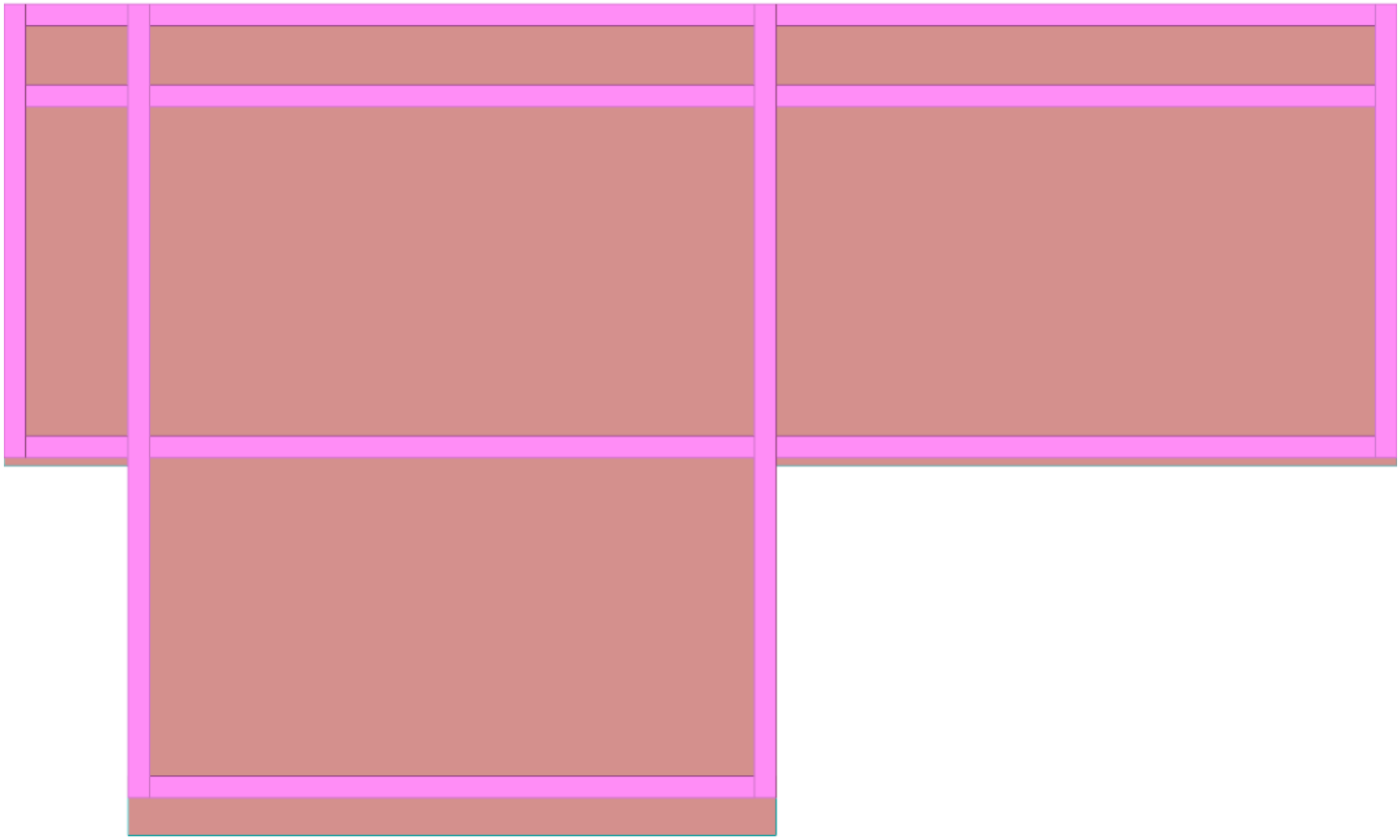
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm³]
K punta palo (default)	4	[daN/cm³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm²]

Per elementi nei quali si sono valutati i parametri geotecnici in funzione della stratigrafia sottostante si sono adottate le seguenti formulazioni di letteratura:

Metodo di calcolo della K verticale	Vesic
Metodo di calcolo della capacità portante	Vesic
Metodo di calcolo della pressione limite punta palo	Vesic

La resistenza limite offerta dai pali in direzione orizzontale e verticale è funzione dell'attrito e della coesione che si può sviluppare all'interfaccia con il terreno. Oltre ai dati del suolo, descritti nelle seguenti stratigrafie, hanno influenza anche i seguenti parametri:

Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7



Rappresentazione in pianta di tutti gli elementi strutturali di fondazione.

4.1 Elementi di fondazione

4.1.1 Fondazioni di travi

***Descrizione breve**: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle travi di fondazione.*
***Stratigrafia**: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.*
***Angolo pendio**: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]*
***K verticale**: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm³]*
***Limite compressione**: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm²]*
***Limite trazione**: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm²]*
***Magrone**: presenza e caratteristiche dell'eventuale magrone.*
***Terreno laterale**: caratteristiche del terreno presente lateralmente all'elemento di fondazione. Il suo spessore rappresenta l'approfondimento della fondazione e costituisce un sovraccarico agente sul piano di posa.*

Descrizione breve	Stratigrafia	Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione	Magrone	Terreno laterale
FT1	Piu' vicino in sito : 0	0	Default (3)	Default (10)	Default (0.001)	No	Si; Default (Riporto); Default (85); 0
FT2	Piu' vicino in sito : 0	0	Default (3)	Default (10)	Default (0.001)	No	Si; Default (Riporto); Default (60); 0

4.1.2 Fondazioni di piastre

***Descrizione breve**: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle piastre di fondazione.*
***Stratigrafia**: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.*
***Sondaggio**: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.*
***Estradosso**: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]*
***Deformazione volumetrica**: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.*
***Angolo pendio**: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo*

per opere al piede di un pendio. [deg]
***K verticale**: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm³]*
***Limite compressione**: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm²]*
***Limite trazione**: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm²]*

Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Piu' vicino in sito	0		0	Default (3)	Default (10)	Default (0.001)

5 Programma delle indagini e delle prove geotecniche

Programma delle indagini e delle prove geotecniche: contiene il programma delle indagini e delle prove geotecniche, definito dal progettista in base alle caratteristiche dell'opera in progetto e alle presumibili caratteristiche del sottosuolo. Le indagini geotecniche devono permettere un'adeguata caratterizzazione geotecnica del volume significativo di terreno, che è la parte di sottosuolo influenzata, direttamente o indirettamente, dalla costruzione dell'opera e che influenza l'opera stessa. La posizione dei punti di indagine e la loro quota assoluta devono essere rilevate topograficamente e riportate in planimetria. I risultati delle indagini e prove geotecniche in sito devono essere documentati con indicazioni sui tipi di indagine condotte e le caratteristiche delle attrezzature impiegate:

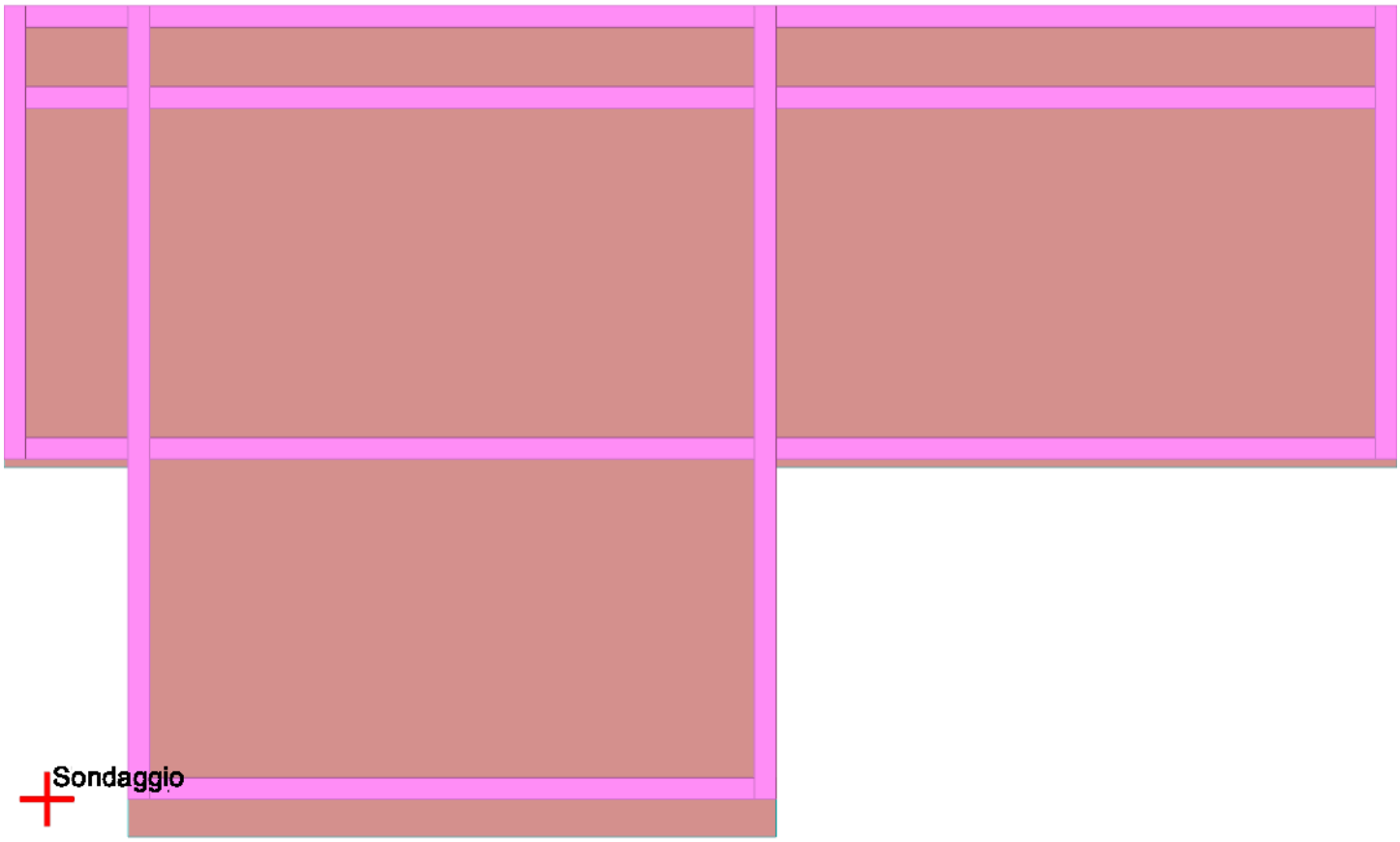


Immagine: planimetria della zona con indicate le posizioni delle verticali di indagine

5.1 Sondaggi del sito

Vengono elencati in modo sintetico tutti i sondaggi risultanti dalle verticali di indagine condotte in sito, con l'indicazione dei terreni incontrati, degli spessori e dell'eventuale falda acquifera.

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio
Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 0, 0
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 0
I valori sono espressi in cm

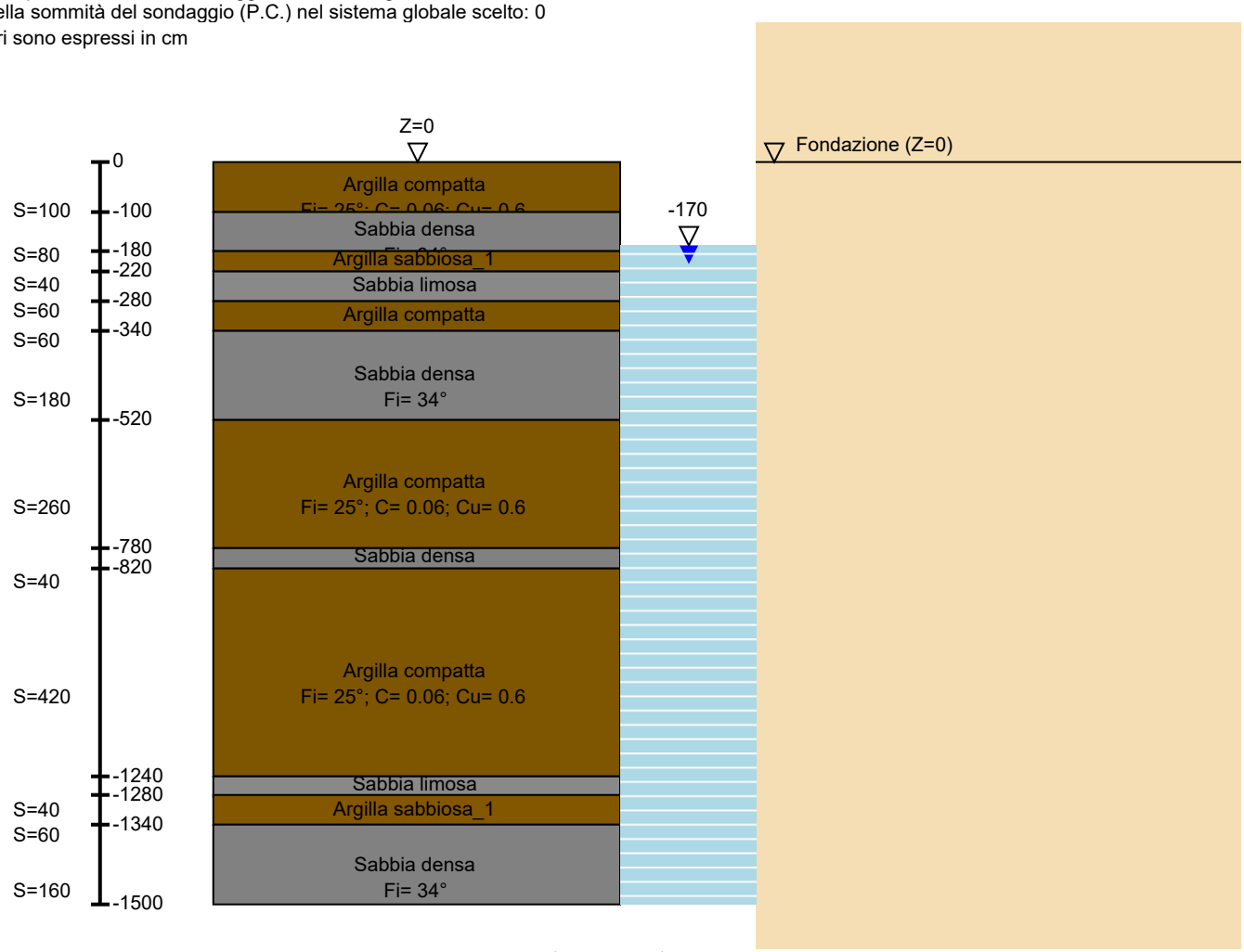


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

***Terreno**: terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
***Sp.**: spessore dello strato. [cm]*
***Liqf**: indica se considerare lo strato come liquefacibile nelle combinazioni sismiche.Con 'Da verifica' viene considerato quanto risulta dalla verifica condotta a fine calcolo solutore.*
***Kor,i**: coefficiente K orizzontale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]*
***Kor,s**: coefficiente K orizzontale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]*
***Kve,i**: coefficiente K verticale al livello inferiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]*
***Kve,s**: coefficiente K verticale al livello superiore dello strato per modellazione palo. [daN/cm³]*
***Eel,s**: modulo elastico al livello superiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]*
***Eel,i**: modulo elastico al livello inferiore dello strato per calcolo cedimenti istantanei; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]*
***Eed,s**: modulo edometrico al livello superiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]*
***Eed,i**: modulo edometrico al livello inferiore per calcolo cedimenti complessivi; 0 per non calcolarli. [daN/cm²]*
***CC,s**: coefficiente di compressione vergine CC al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***CC,i**: coefficiente di compressione vergine CC al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***CR,s**: coefficiente di ricompressione CR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***CR,i**: coefficiente di ricompressione CR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 0 per non calcolarli. Il valore è adimensionale.*
***E0,s**: indice dei vuoti E0 al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
***E0,i**: indice dei vuoti E0 al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione. Il valore è adimensionale.*
***OCR,s**: indice di sovraconsolidazione OCR al livello superiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*
***OCR,i**: indice di sovraconsolidazione OCR al livello inferiore per calcolo cedimenti di consolidazione; 1 per terreno NC. Il valore è adimensionale.*

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Argilla compatta	100	No	1.5	1	1	1	60	60	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia densa	80	No	1.5	1	1	1	500	500	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Argilla sabbiosa_1	40	No	1.5	1	1	1	40	40	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia limosa	60	No	1.5	1	1	1	100	100	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Argilla compatta	60	No	1.5	1	1	1	60	60	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia densa	180	No	1.5	1	1	1	500	500	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Argilla compatta	260	No	1.5	1	1	1	60	60	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

Terreno	Sp.	Liqf	Kor,i	Kor,s	Kve,i	Kve,s	Eel,s	Eel,i	Eed,s	Eed,i	CC,s	CC,i	CR,s	CR,i	E0,s	E0,i	OCR,s	OCR,i
Sabbia densa	40	No	1.5	1	1	1	500	500	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Argilla compatta	420	No	1.5	1	1	1	60	60	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia limosa	40	No	1.5	1	1	1	100	100	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Argilla sabbiosa_1	60	No	1.5	1	1	1	40	40	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1
Sabbia densa	160	No	1.5	1	1	1	500	500	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

Falde acquifere

***Profondità**: profondità della superficie superiore della falda dalla quota del punto di riferimento. [cm]*
***Carico piezometrico**: carico piezometrico rispetto alla superficie superiore, 0 per falde freatiche. [cm]*
***Spessore**: spessore dell'acquifero.*

Profondità	Carico piezometrico	Spessore
170	0	Fino in fondo

6 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito

Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito: contiene i profili geotecnici, cioè la successione stratigrafica considerata per la progettazione (sezioni geotecniche), il regime delle pressioni interstiziali, le caratteristiche meccaniche dei terreni e tutti gli elementi significativi del sottosuolo. L'insieme di questi dati deve permettere la determinazione dei parametri geotecnici caratteristici.

6.1 Terreni

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione efficace del terreno. [daN/cm²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno, per terreni eminentemente coesivi. [daN/cm²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Coeff. α di adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls, compreso tra 0 ed 1. Il valore è adimensionale.*
***Coeff. di spinta K0**: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.*
***γ naturale**: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [daN/cm³]*
***γ saturo**: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [daN/cm³]*
***E**: modulo elastico longitudinale del terreno. [daN/cm²]*
***v**: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.*
***Rqd**: rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.*
***Permeabilità Kh**: permeabilità orizzontale. Permeabilità orizzontale del terreno. [cm/s]*
***Permeabilità Kv**: permeabilità verticale. Permeabilità verticale del terreno. [cm/s]*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Coeff. α di adesione	Coeff. di spinta K0	γ naturale	γ saturo	E	v	Rqd	Permeabilità Kh	Permeabilità Kv
Riporto	0	0	29	10	1	0.52	0.0016	0.00215	900	0.3	0	0.1	0.01
Sabbia densa	0	0	34	24	0	0.44	0.00195	0.00205	500	0.25	0	0.1	0.01
Sabbia limosa	0	0	32	23	0	0.47	0.0018	0.00195	100	0.3	0	0.1	0.01
Argilla compatta	0.06	0.6	25	17	0.4	0.58	0.0018	0.002	60	0.3	0	0.00001	1.00E-6
Argilla sabbiosa_1	0.1	1	27	18	0.6	0.55	0.002	0.0022	40	0.3	0	0.00001	1.00E-6

7 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica

Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica: contiene la descrizione del modello di calcolo adottato per il suolo, con i relativi parametri di modellazione; sono indicati anche gli eventuali metodi adottati per ricavare i parametri di modellazione ed i metodi e le condizioni con cui sono condotte le verifiche geotecniche.

Modello di fondazione

Le travi di fondazione sono modellate tramite uno specifico elemento finito che gestisce il suolo elastico alla Winkler. Le fondazioni a plinto superficiale sono modellate con un numero elevato di molle verticali elastiche agenti su nodi collegati rigidamente al nodo centrale. Le fondazioni a platea sono modellate con l'inserimento di molle verticali elastiche agenti nei nodi delle mesh.

Verifica di scorrimento

La verifica di scorrimento della fondazione superficiale viene eseguita considerando le caratteristiche del terreno immediatamente sottostante al piano di posa della fondazione, ricavato in base alla stratigrafia associata all'elemento, e trascurando, a favore di sicurezza, l'eventuale spinta passiva laterale.
Qualora l'elemento in verifica sia formato da parti non omogenee tra loro, ad esempio una travata in cui le singole travi di fondazione siano associate ad un differente sondaggio, verranno condotte verifiche geotecniche distinte sui singoli tratti.
Lo scorrimento di una fondazione avviene nel momento in cui le componenti delle forze parallele al piano di contatto tra fondazione e terreno vincono l'attrito e la coesione terreno-fondazione e, qualora fosse presente, la spinta passiva laterale.
Il coefficiente di sicurezza a scorrimento si ottiene dal rapporto tra le forze stabilizzanti di progetto (Rd) e quelle instabilizzanti (Ed):

$$Rd = (N \cdot Tan(\varphi) + c_a \cdot B \cdot L + \alpha \cdot S_p) / \gamma_{Rs}$$

$$|Ed = \sqrt{T_x^{\,2} + T_y^{\,2}}$$

dove:
N = risultante delle forze normali al piano di scorrimento;
Tx, Ty = componenti delle forze tangenziali al piano di scorrimento;
tan(phi) = coefficiente di attrito terreno-fondazione;
ca = aderenza alla base, pari alla coesione del terreno di fondazione o ad una sua frazione;
B, L = dimensioni della fondazione;
alpha = fattore di riduzione della spinta passiva;
Sp = spinta passiva dell'eventuale terreno laterale;
gamma rs = fattore di sicurezza parziale per lo scorrimento;

Le normative prevedono che il fattore di sicurezza a scorrimento FS=Rd/Ed sia non minore di un prefissato limite.

Verifica di capacità portante

La verifica di capacità portante della fondazione superficiale viene eseguita mediante formulazioni di letteratura geotecnica considerando le caratteristiche dei terreni sottostanti al piano di posa della fondazione, ricavati in base alla stratigrafia associata all'elemento.
Qualora l'elemento in verifica sia formato da parti non omogenee tra loro, ad esempio una travata in cui le singole travi di fondazione siano associate ad un differente sondaggio, verranno condotte verifiche geotecniche distinte sui singoli tratti.
La verifica viene fatta raffrontando la portanza di progetto (Rd) con la sollecitazione di progetto (Ed); la prima deriva dalla portanza calcolata con metodi della letteratura geotecnica, ridotta da opportuni fattori di sicurezza parziali; la seconda viene valutata ricavando la risultante della sollecitazione scaricata al suolo con una integrazione delle pressioni nel tratto di calcolo. Le normative prevedono che il fattore di sicurezza alla capacità portante, espresso come rapporto tra il carico ultimo di progetto della fondazione (Rd) ed il carico agente (Ed), sia non minore di un prefissato limite.
La portanza di una fondazione rappresenta il carico ultimo trasmissibile al suolo prima di arrivare alla rottura del terreno. Le formule di calcolo presenti in letteratura sono nate per la fondazione nastriforme indefinita ma aggiungono una serie di termini correttivi per considerare le effettive condizioni al contorno della fondazione, esprimendo la capacità portante ultima in termini di pressione limite agente su di una fondazione equivalente soggetta a carico centrato.
La determinazione della capacità portante ai fini della verifica è stata condotta secondo il metodo di Vesic, che viene descritto nei paragrafi successivi.

Metodo di Vesic

La capacità portante valutata attraverso la formula di Vesic risulta, nel caso generale:

$$Q_{\lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + \tfrac{1}{2}\, \gamma' \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

Nel caso di terreno eminentemente coesivo (phi = 0) tale relazione diventa:

$$Q_{\lim} = (2+\pi) \cdot c_u \cdot (1 + s'_c + d'_c - i'_c - b'_c - g'_c) + q$$

dove:
gamma' = peso di volume efficace dello strato di fondazione;
B = larghezza efficace della fondazione (B = Bf - 2e);
L = lunghezza efficace della fondazione (L = Lf - 2e);
c = coesione dello strato di fondazione;
cu = coesione non drenata dello strato di fondazione;
q = sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione;
Nc, Nq, Ny = fattori di capacità portante;
sc, sq, sy = fattori di forma della fondazione;
dc, dq, dy = fattori di profondità del piano di posa della fondazione;
ic, iq, iy = fattori di inclinazione del carico;
bc, bq, by = fattori di inclinazione della base della fondazione;
gc, gq, gy = fattori di inclinazione del piano campagna;
Nel caso di piano di campagna inclinato (beta > 0) e phi = 0, Vesic propone l'aggiunta, nella formula sopra definita, del termine
0.5 * gamma * B * N_gamma con N_gamma = -2 * sen beta
Per la teoria di Vesic i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$N_c = (N_q - 1)\cdot ctg\phi\,;\quad N_q = tg^2\left(45^o + \frac{\phi}{2}\right)\cdot e^{(\pi\cdot tg\varphi)}\,;\quad N_\gamma = 2\cdot(N_q + 1)\cdot tg\phi$$

$$s_c = 1 + \frac{B}{L}\cdot\frac{N_q}{N_c}\,;\quad s'_c = 0.2\cdot\frac{B}{L}\,;\quad s_q = 1 + \frac{B}{L}\cdot tg\phi\,;\quad s_\gamma = 1 - 0.4\cdot\frac{B}{L}$$

$$d_c = 1 + 0.4\cdot k\,;\quad d'_c = 0.4\cdot k\,;\quad d_q = 1 + 2\cdot k\cdot tg\phi\cdot(1 - \sin\phi)^2\,;\quad d_\gamma = 1$$

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}\,;\quad i'_c = \frac{m\cdot H}{B\cdot L\cdot c_a\cdot N_c}\,;\quad i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B\cdot L\cdot c_a\cdot ctg\phi}\right)^m\,;$$

$$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V + B\cdot L\cdot c_a\cdot ctg\phi}\right)^{m+1}$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^o}{147^o}\,;\quad g'_c = \frac{\beta^o}{147^o}\,;\quad g_q = (1 - tg\beta)^2\,;\quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^o}{147^o}\,;\quad b'_c = \frac{\eta^o}{147^o}\,;\quad b_q = (1 - \eta\cdot tg\phi)^2\,;\quad b_\gamma = b_q$$

$$k = \frac{D}{B_f}\quad (\text{se } \frac{D}{B_f} \le 1);\quad k = arctg\left(\frac{D}{B_f}\right)\quad (\text{se } \frac{D}{B_f} > 1);\quad m = \frac{2 + \frac{B}{L}}{1 + \frac{B}{L}}$$

nelle quali si sono considerati i seguenti dati:
phi = angolo di attrito dello strato di fondazione;
ca = aderenza alla base della fondazione;
nu = inclinazione del piano di posa della fondazione sull'orizzontale (nu = 0 se orizzontale);
beta = inclinazione del pendio;
H = componente orizzontale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;
V = componente verticale del carico trasmesso sul piano di posa della fondazione;
D = profondità del piano di posa della fondazione dal piano campagna;

Influenza degli strati sulla capacità portante

Le formulazioni utilizzate per la portanza prevedono la presenza di uno stesso terreno nella zona interessata dalla potenziale rottura. In prima approssimazione lo spessore di tale zona è pari a:

$$H = ½ \cdot B \cdot Tan(45° + \phi / 2)$$

In presenza di stratificazioni di terreni diversi all'interno di tale zona, il calcolo diventa più complesso; non esiste una metodologia univoca per questi casi, differenti autori hanno proposto soluzioni diverse a seconda dei casi che si possono presentare. In prima approssimazione, nel caso di stratificazioni, viene trovata una media delle caratteristiche dei terreni, pesata sullo spessore degli strati interessati. Nel caso in cui il primo strato incontrato sia coesivo viene anche verificato che la compressione media agente sulla fondazione non superi la tensione limite di espulsione, circostanza che provocherebbe il rifluimento del terreno da sotto la fondazione, rendendo impossibile la portanza.
La tensione limite di espulsione qult per terreno coesivo viene calcolata come:

$$q_{ult} = 4c + q$$

dove c è la coesione e q è il sovraccarico agente sul piano di posa.

Influenza del sisma sulla capacità portante

La capacità portante nelle combinazioni sismiche viene valutata mediante l'estensione di procedure classiche al caso di azione sismica.
L'**effetto inerziale** prodotto dalla struttura in elevazione sulla fondazione può essere considerato tenendo conto dell'effetto dell'inclinazione (rapporto tra forze T parallele al piano di posa e carico normale N) e dell'eccentricità (rapporto tra momento M e carico normale N) delle azioni in fondazione, e produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite, oltre alla riduzione dell'area efficace.
L'**effetto cinematico** si manifesta per effetto dell'inerzia delle masse del suolo sotto la fondazione come una riduzione della resistenza teorica calcolata in condizioni statiche; tale riduzione è in funzione del coefficiente sismico orizzontale kh, cioè dell'accelerazione normalizzata massima attesa al suolo, e delle caratteristiche del suolo. L'effetto è più marcato su terreni granulari, mentre nei suoli coesivi è poco rilevante.
Per tener conto nella determinazione del carico limite di tali effetti inerziali vengono introdotti nelle combinazioni sismiche anche i fattori correttivi e (earthquake), valutati secondo **Paolucci** e **Pecker**:

$$e_q = \left(1 - \frac{k_h}{tg\phi}\right)^{0.35}\quad ;\quad e_c = 1 - 0.32\cdot k_h\,;\quad e_\gamma = e_q$$

8 Verifiche delle fondazioni

Le verifiche nei confronti degli Stati Limite ultimi SLU strutturali (STR) e geotecnici (GEO) sono state effettuate applicando la combinazione (A1+M1+R3) di coefficienti parziali prevista dall'approccio 2:

DA1.2 - Approccio 2:
- Combinazione 1:(A1+M1+R3)

Le verifiche strutturali delle fondazioni in combinazioni sismiche sono state condotte in campo sostanzialmente elastico.

8.1 Verifiche travate C.A. di fondazione

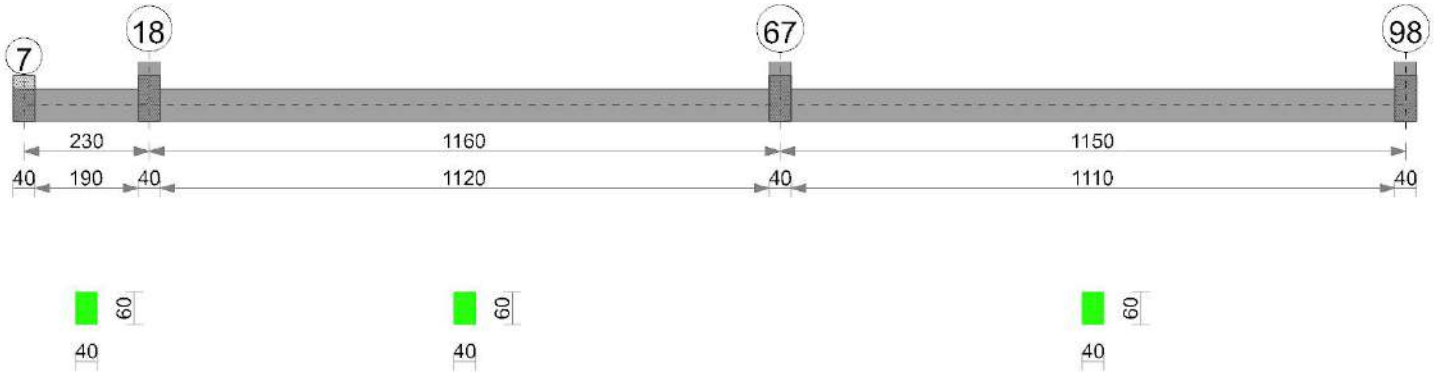
Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

***N°**: indice progressivo della sezione.*
***Descrizione**: descrizione della sezione.*
***Tipo**: tipo di sezione.*
***Base**: base della sezione. [cm]*
***Altezza**: altezza della sezione. [cm]*
***Copriferro sup.**: distanza del bordo della staffa dalla superficie superiore del getto. [cm]*
***Copriferro inf.**: distanza del bordo della staffa dalla superficie inferiore del getto. [cm]*
***Copriferro lat.**: distanza del bordo della staffa dalle superfici laterali del getto. [cm]*
***x**: distanza da asse appoggio sinistro. [cm]*
***A sup.**: area efficace di armatura longitudinale superiore. [cm²]*
***C.b. sup.**: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale superiore. [cm]*
***A inf.**: area efficace di armatura longitudinale inferiore. [cm²]*
***C.b. inf.**: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale inferiore. [cm]*
***M+ela**: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre inferiori. [daN*cm]*
***Comb.**: combinazione.*
***M+des**: momento flettente di progetto che tende le fibre inferiori. [daN*cm]*
***M+ult**: momento ultimo per trazione delle fibre inferiori. [daN*cm]*
***x/d**: rapporto tra posizione asse neutro e altezza utile.*
***M-ela**: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre superiori. [daN*cm]*
***M-des**: momento flettente di progetto che tende le fibre superiori. [daN*cm]*
***M-ult**: momento ultimo per trazione delle fibre superiori. [daN*cm]*
***Verifica**: stato di verifica.*
***A st**: area di staffe per unità di lunghezza. [cm²]*
***A sl**: area di armatura longitudinale tesa per valutazione resistenza taglio in assenza di armature a taglio. [cm²]*
***A sag**: area equivalente di barre piegate per unità di lunghezza. [cm²]*
***Vela**: taglio elastico. [daN]*
***Vdes**: taglio di progetto. [daN]*
***Vrd**: resistenza a taglio della sezione senza armature. [daN]*
***Vrcd**: sforzo di taglio che produce il cedimento delle bielle. [daN]*
***Vrsd**: resistenza a taglio per la presenza delle armature. [daN]*
***Vult**: taglio ultimo. [daN]*
***cotgθ**: cotg dell'angolo di inclinazione dei puntoni in calcestruzzo.*
***Rara**: famiglia di combinazione di verifica.*
***Mela**: momento elastico. [daN*cm]*
***Mdes**: momento di progetto. [daN*cm]*
***σ c**: tensione di compressione nel calcestruzzo. [daN/cm²]*
***σ c lim.**: tensione limite di compressione nel calcestruzzo. [daN/cm²]*
***σ f.**: tensione di trazione nell'acciaio. [daN/cm²]*
***σ f lim.**: tensione limite di trazione nell'acciaio. [daN/cm²]*
***Quasi permanente**: famiglia di combinazione di verifica.*
***σ FRP**: tensione di trazione nell'FRP. [daN/cm²]*
***σ FRP lim.**: tensione limite di trazione nell'FRP. [daN/cm²]*
***Tipo**: tipologia di cedimento considerato (E = elastico, D = edometrico, Z = consolidazione primaria).*
***Assoluto**: cedimento assoluto massimo.*
***Sa adm**: cedimento assoluto ammissibile. [cm]*
***Sa**: cedimento assoluto massimo. [cm]*
***Nodo**: nodo dove avviene il cedimento assoluto massimo.*
***Differenziale**: cedimento differenziale massimo.*
***Sd adm**: cedimento differenziale ammissibile. [cm]*
***Sd**: cedimento differenziale massimo. [cm]*
***Nodo I**: nodo dove avviene il cedimento differenziale massimo.*
***Nodo j**: nodo dove avviene il cedimento differenziale massimo.*
***Relativo**: cedimento relativo massimo.*
***Sr adm**: cedimento relativo ammissibile. [cm]*
***Sr**: cedimento relativo massimo. [cm]*
***Nodo**: nodo dove avviene il cedimento relativo massimo.*
***Rapp. inflessione**: rapporto di inflessione (cedimento relativo max su lunghezza complessiva tratta).*
***RI adm**: rapporto di inflessione ammissibile.*
***RI**: rapporto di inflessione (cedimento relativo max su lunghezza complessiva tratta).*
***Rotazione rigida**: rotazione rigida valutata tra primo ed ultimo punto.*
***RR adm**: rotazione rigida ammissibile. [deg]*
***RR**: rotazione rigida massima (tra primo ed ultimo punto). [deg]*
***Rotazione assoluta**: rotazione assoluta dei singoli tratti.*

***R Adm**: rotazione assoluta ammissibile. [deg]*
***R Max**: rotazione assoluta massima. [deg]*
***Nodo I**: dal nodo.*
***Nodo J**: al nodo.*
***Distorsione angolare positiva**: distorsione angolare positiva (concavità verso l'alto).*
***D+ adm**: distorsione angolare ammissibile. [deg]*
***D+**: distorsione angolare massima positiva (concavità verso l'alto). [deg]*
***Nodo**: nodo dove avviene la distorsione angolare massima positiva (concavità verso l'alto).*
***Distorsione angolare negativa**: distorsione angolare negativa (concavità verso il basso).*
***D- adm**: distorsione angolare ammissibile. [deg]*
***D-**: distorsione angolare massima negativa (concavità verso il basso). [deg]*
***Nodo**: nodo dove avviene la distorsione angolare massima negativa (concavità verso il basso).*

Trave di fondazione a "Fondazione" 1-101

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x60	Rettangolare	40	60	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

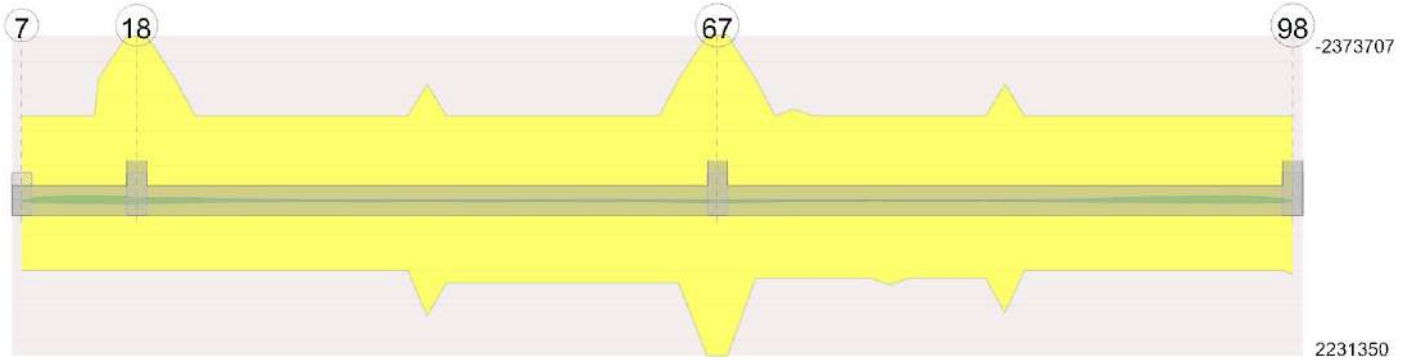
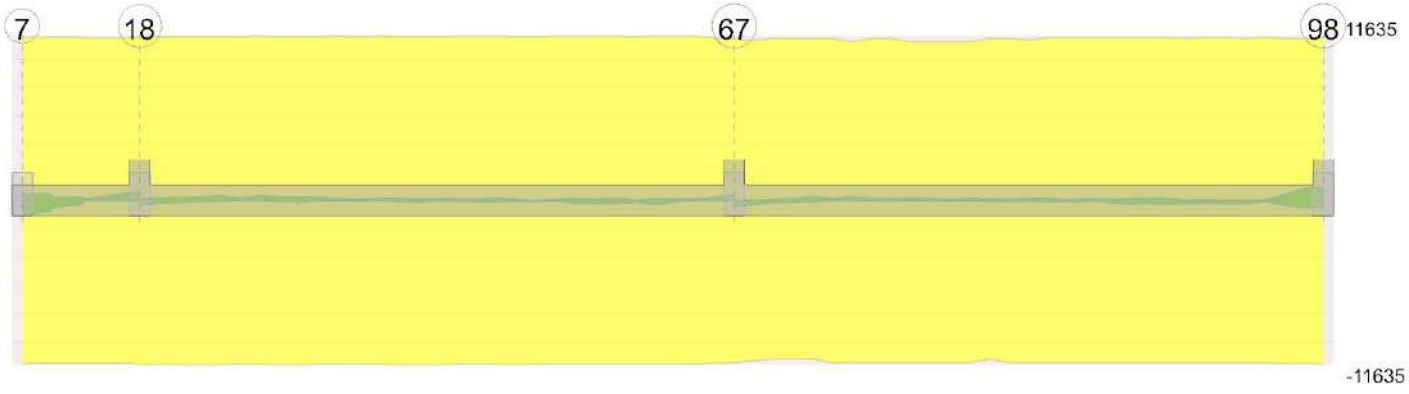


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 1 tra i fili 7 - 18, sezione R 40x60, aste 354, 355, 356, 357

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	11640	SLU 18	6027	1057268	0.098						Si
20	6.28	5.8	5.09	5.5	2143	SLU 20	2143	1057268	0.098	1012	SLU 1	-7185	-1279346	0.102	Si
107	6.28	5.8	5.09	5.5						-20809	SLU 18	-24093	-1279346	0.102	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-20812	SLU 18	-24093	-1279346	0.102	Si
210	12.57	5.8	5.09	5.5	3234	SLU 10	3234	1058480	0.101	-3701	SLU 11	-10987	-2476263	0.152	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	14848	SLU 10	8132	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	11641	SLV 7	5969	999158	0.185						Si
20	6.28	5.8	5.09	5.5	12382	SLV 13	24218	999158	0.185	-9718	SLV 3	-33091	-1219580	0.207	Si
107	6.28	5.8	5.09	5.5	37697	SLV 13	39871	999158	0.185	-64222	SLV 3	-66719	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	39871	SLV 13	39871	999158	0.185	-66719	SLV 3	-66719	-1219580	0.207	Si
210	12.57	5.8	5.09	5.5	44633	SLV 13	44633	999217	0.176	-45578	SLV 3	-53973	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	49805	SLV 13	46854	999217	0.176	-37452	SLV 3	-37452	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	8963	SLD 7	5664	999158	0.185						Si
20	6.28	5.8	5.09	5.5	5720	SLD 13	6941	999158	0.185	-3055	SLD 3	-15814	-1219580	0.207	Si
107	6.28	5.8	5.09	5.5	6972	SLD 13	7738	999158	0.185	-33497	SLD 3	-35048	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	7738	SLD 13	7738	999158	0.185	-34586	SLD 3	-35048	-1219580	0.207	Si
210	12.57	5.8	5.09	5.5	17437	SLD 13	17437	999217	0.176	-18382	SLD 3	-25880	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	23500	SLD 13	20039	999217	0.176	-11147	SLD 3	-11147	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.06	5.09	0	-485	SLU 18	-485	-7743	-69159	-11569	-11569	1	Si
20	0.06	5.09	0	-399	SLU 18	-399	-7743	-69159	-11569	-11569	1	Si
115	0.06	6.28	0	67	SLU 10	67	8081	68829	11514	11514	1	Si
115	0.06	6.28	0	-85	SLU 11	-85	-8081	-68829	-11514	-11514	1	Si
210	0.06	5.09	0	510	SLU 18	510	7743	69159	11569	11569	1	Si
230	0.061	5.09	0	592	SLU 20	592	7743	69159	11635	11635	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.06	5.09	0	430	SLV 13	430	7743	69159	11569	11569	1	Si
0	0.06	5.09	0	-1018	SLV 3	-1018	-7743	-69159	-11569	-11569	1	Si
20	0.06	5.09	0	438	SLV 13	438	7743	69159	11569	11569	1	Si
20	0.06	6.28	0	-930	SLV 3	-930	-8081	-68829	-11514	-11514	1	Si
115	0.06	5.09	0	265	SLV 13	265	7743	69159	11569	11569	1	Si
115	0.06	6.28	0	-287	SLV 3	-287	-8081	-68829	-11514	-11514	1	Si
210	0.06	9.14	0	349	SLV 3	349	9158	68829	11514	11514	1	Si
230	0.061	10.53	0	404	SLV 7	404	9600	68829	11580	11580	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.06	5.09	0	-581	SLD 3	-581	-7743	-69159	-11569	-11569	1	Si
20	0.06	5.09	0	26	SLD 13	26	7743	69159	11569	11569	1	Si
20	0.06	6.28	0	-518	SLD 3	-518	-8081	-68829	-11514	-11514	1	Si
115	0.06	5.09	0	99	SLD 13	99	7743	69159	11569	11569	1	Si
115	0.06	6.28	0	-121	SLD 3	-121	-8081	-68829	-11514	-11514	1	Si
210	0.06	9.14	0	310	SLD 3	310	9158	68829	11514	11514	1	Si
230	0.061	10.53	0	357	SLD 7	357	9600	68829	11580	11580	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	8240	3	4283	0.3	149.4	16.8	3600	7200	2	3793	0.3	112.1	0	+∞	Si
20	1503	5	1503	0.1	149.4	5.9	3600	1332	2	1332	0.1	112.1	0	+∞	Si
115	-15349	3	-17383	1.2	149.4	55.6	3600	-13424	2	-14999	1	112.1	0	+∞	Si
210	543	5	543	0	149.4	2.1	3600								Si
210	-1601	1	-8216	0.4	149.4	13.5	3600	-1601	1	-7397	0.4	112.1	0	+∞	Si
230	8663	5	4007	0.3	149.4	15.7	3600	6177	2	2381	0.2	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 2 tra i fili 18 - 67, sezione R 40x60, aste 358, 359, 360, 361, 362, 363, 364, 365, 366, 367, 368, 369, 370, 371, 372, 373, 374, 375, 376, 377

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	5808	SLU 10	4396	1058480	0.101	-1530	SLU 11	-1530	-2476263	0.152	Si
20	12.57	5.8	5.09	5.5	3802	SLU 10	3802	1058480	0.101	-2855	SLU 11	-4721	-2476263	0.152	Si
580	8.7	5.8	8.61	5.6	1967	SLU 10	1967	1732494	0.116	-2425	SLU 11	-2478	-1741688	0.114	Si
1121	11.44	5.8	10.13	6.1	15754	SLU 17	20359	1999518	0.122						Si
1140	12.57	5.8	12.06	6.3	20359	SLU 18	20359	2357571	0.13						Si
1160	12.57	5.8	12.06	6.3	27162	SLU 18	23400	2357571	0.13						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	44144	SLV 13	42507	999217	0.176	-41149	SLV 3	-41149	-2361211	0.289	Si
20	12.57	5.8	5.09	5.5	41165	SLV 13	41165	999217	0.176	-40947	SLV 3	-40947	-2361211	0.289	Si
580	8.7	5.8	8.61	5.6	1935	SLV 3	3616	1657095	0.232	-2637	SLV 13	-5071	-1669565	0.234	Si
1140	12.57	5.8	12.06	6.3	25437	SLV 9	25437	2231350	0.265	1949	SLV 7	-4038	-2373707	0.272	Si
1160	12.57	5.8	12.06	6.3	27498	SLV 9	26502	2231350	0.265						Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	18431	SLD 13	17250	999217	0.176	-15436	SLD 3	-15436	-2361211	0.289	Si
20	12.57	5.8	5.09	5.5	16411	SLD 13	16411	999217	0.176	-16193	SLD 3	-16818	-2361211	0.289	Si
580	8.7	5.8	8.61	5.6	557	SLD 3	1059	1657095	0.232	-1259	SLD 13	-2463	-1669565	0.234	Si
1140	12.57	5.8	12.06	6.3	18356	SLD 9	18356	2231350	0.265						Si
1160	12.57	5.8	12.06	6.3	21548	SLD 9	19854	2231350	0.265						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-149	SLU 20	-149	-7743	-69159	-11635	-11635	1	Si
20	0.061	5.09	0	-74	SLU 18	-74	-7743	-69159	-11635	-11635	1	Si
580	0.061	5.09	0	104	SLU 10	104	7740	69118	11628	11628	1	Si
1140	0.061	6.03	0	304	SLU 18	304	7939	68236	11480	11480	1	Si
1160	0.061	10.13	0	379	SLU 20	379	9438	68236	11480	11480	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	11.44	0	140	SLV 5	140	9868	68829	11580	11580	1	Si
0	0.061	5.09	0	-317	SLV 11	-317	-7743	-69159	-11635	-11635	1	Si
20	0.061	9.1	0	155	SLV 5	155	9145	68829	11580	11580	1	Si
20	0.061	5.09	0	-256	SLV 11	-256	-7743	-69159	-11635	-11635	1	Si
580	0.061	6.28	0	118	SLV 5	118	8081	68829	11580	11580	1	Si
580	0.061	5.09	0	-29	SLV 11	-29	-7740	-69118	-11628	-11628	1	Si
1140	0.061	6.03	0	289	SLV 11	289	7939	68236	11480	11480	1	Si
1160	0.061	10.13	0	353	SLV 11	353	9438	68236	11480	11480	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	11.44	0	3	SLD 5	3	9868	68829	11580	11580	1	Si
0	0.061	5.09	0	-179	SLD 11	-179	-7743	-69159	-11635	-11635	1	Si
20	0.061	9.1	0	31	SLD 5	31	9145	68829	11580	11580	1	Si
20	0.061	5.09	0	-132	SLD 11	-132	-7743	-69159	-11635	-11635	1	Si
580	0.061	6.28	0	74	SLD 5	74	8081	68829	11580	11580	1	Si
1140	0.061	6.03	0	222	SLD 11	222	7939	68236	11480	11480	1	Si
1160	0.061	10.13	0	270	SLD 11	270	9438	68236	11480	11480	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	2713	5	1682	0.1	149.4	6.6	3600	1498	2	617	0	112.1	0	+∞	Si
20	1145	5	1145	0.1	149.4	4.5	3600	109	2	109	0	112.1	0	+∞	Si
20	-962	1	-2494	0.1	149.4	4.1	3600	-962	1	-2494	0.1	112.1	0	+∞	Si
580	272	5	272	0	149.4	0.6	3600								Si
580	-1082	1	-1260	0.1	149.4	2.9	3600	-1082	1	-1260	0.1	112.1	0	+∞	Si
1140	15180	3	15180	0.7	149.4	26.5	3600	13693	2	13693	0.7	112.1	0	+∞	Si
1160	19869	3	17296	0.8	149.4	30.2	3600	17630	2	15476	0.7	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 67 - 98, sezione R 40x60, aste 378, 379, 380, 381, 382, 383, 384, 385, 386, 387, 388, 389, 390, 391, 392, 393, 394, 395, 396, 397

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	12.06	6.3	28113	SLU 18	23821	2357571	0.13						Si
20	12.57	5.8	12.06	6.3	20394	SLU 18	20394	2357571	0.13						Si
575	8.7	5.8	8.61	6.3	2832	SLU 10	2832	1708117	0.118	-4301	SLU 11	-4929	-1762273	0.124	Si
1035	6.28	5.8	5.09	5.5						-25109	SLU 18	-25109	-1279346	0.102	Si
1130	6.28	5.8	5.09	5.5	6457	SLU 20	6457	1057268	0.098	2518	SLU 1	-3164	-1279346	0.102	Si
1150	6.28	5.8	5.09	5.5	13488	SLU 18	9462	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	12.06	6.3	30405	SLV 9	28064	2231350	0.265						Si
20	12.57	5.8	12.06	6.3	26216	SLV 9	26216	2231350	0.265	1242	SLV 7	-3464	-2373707	0.272	Si
575	8.7	5.8	8.61	6.3	3624	SLV 1	4870	1607662	0.234	-5444	SLV 15	-8053	-1666790	0.235	Si
1035	6.28	5.8	5.09	5.5	32755	SLV 1	33445	999158	0.185	-65224	SLV 15	-65224	-1219580	0.207	Si
1130	6.28	5.8	5.09	5.5	14057	SLV 1	24131	999158	0.185	-6741	SLV 15	-26794	-1219580	0.207	Si
1150	6.28	5.8	5.09	5.5	12199	SLV 15	6513	999158	0.185						Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	12.06	6.3	23043	SLD 9	20630	2231350	0.265						Si
20	12.57	5.8	12.06	6.3	18687	SLD 9	18687	2231350	0.265						Si
575	8.7	5.8	8.61	6.3	890	SLD 1	974	1607662	0.234	-2710	SLD 15	-4157	-1666790	0.235	Si
1035	6.28	5.8	5.09	5.5	3218	SLD 1	4792	999158	0.185	-35686	SLD 15	-35686	-1219580	0.207	Si
1130	6.28	5.8	5.09	5.5	7787	SLD 1	9370	999158	0.185	-471	SLD 15	-11442	-1219580	0.207	Si
1150	6.28	5.8	5.09	5.5	9799	SLD 15	7027	999158	0.185						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.17	0	-418	SLU 20	-418	-9448	-68236	-11480	-11480	1	Si
20	0.06	6.03	0	-343	SLU 18	-343	-7939	-68236	-11382	-11382	1	Si
575	0.06	5.09	0	124	SLU 10	124	7666	68199	11376	11376	1	Si
575	0.06	6.28	0	-9	SLU 11	-9	-8081	-68829	-11481	-11481	1	Si
1130	0.06	5.09	0	310	SLU 18	310	7743	69159	11536	11536	1	Si
1150	0.06	5.09	0	391	SLU 18	391	7743	69159	11536	11536	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.17	0	-311	SLV 3	-311	-9448	-68236	-11480	-11480	1	Si
20	0.06	6.03	0	-266	SLV 1	-266	-7939	-68236	-11382	-11382	1	Si
575	0.06	5.09	0	144	SLV 3	144	7666	68199	11376	11376	1	Si
575	0.06	6.28	0	-54	SLV 13	-54	-8081	-68829	-11481	-11481	1	Si
1130	0.06	6.28	0	890	SLV 15	890	8081	68829	11481	11481	1	Si
1130	0.06	5.09	0	-486	SLV 1	-486	-7743	-69159	-11536	-11536	1	Si
1150	0.06	5.09	0	972	SLV 15	972	7743	69159	11536	11536	1	Si
1150	0.06	5.09	0	-479	SLV 1	-479	-7743	-69159	-11536	-11536	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.17	0	-267	SLD 3	-267	-9448	-68236	-11480	-11480	1	Si
20	0.06	6.03	0	-227	SLD 1	-227	-7939	-68236	-11382	-11382	1	Si
575	0.06	5.09	0	84	SLD 3	84	7666	68199	11376	11376	1	Si
1130	0.06	6.28	0	475	SLD 15	475	8081	68829	11481	11481	1	Si
1130	0.06	5.09	0	-71	SLD 1	-71	-7743	-69159	-11536	-11536	1	Si
1150	0.06	5.09	0	534	SLD 15	534	7743	69159	11536	11536	1	Si
1150	0.06	5.09	0	-42	SLD 1	-42	-7743	-69159	-11536	-11536	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	20541	3	17600	0.8	149.4	30.7	3600	18194	2	15735	0.7	112.1	0	+∞	Si
20	15215	3	15215	0.7	149.4	26.5	3600	13729	2	13729	0.7	112.1	0	+∞	Si
575	114	5	114	0	149.4	0.3	3600								Si
575	-2050	1	-2638	0.1	149.4	6.2	3600	-2050	1	-2638	0.1	112.1	0	+∞	Si
1130	4404	5	4404	0.3	149.4	17.2	3600	3658	2	3658	0.3	112.1	0	+∞	Si
1150	9501	3	6614	0.5	149.4	25.9	3600	8219	2	5679	0.4	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

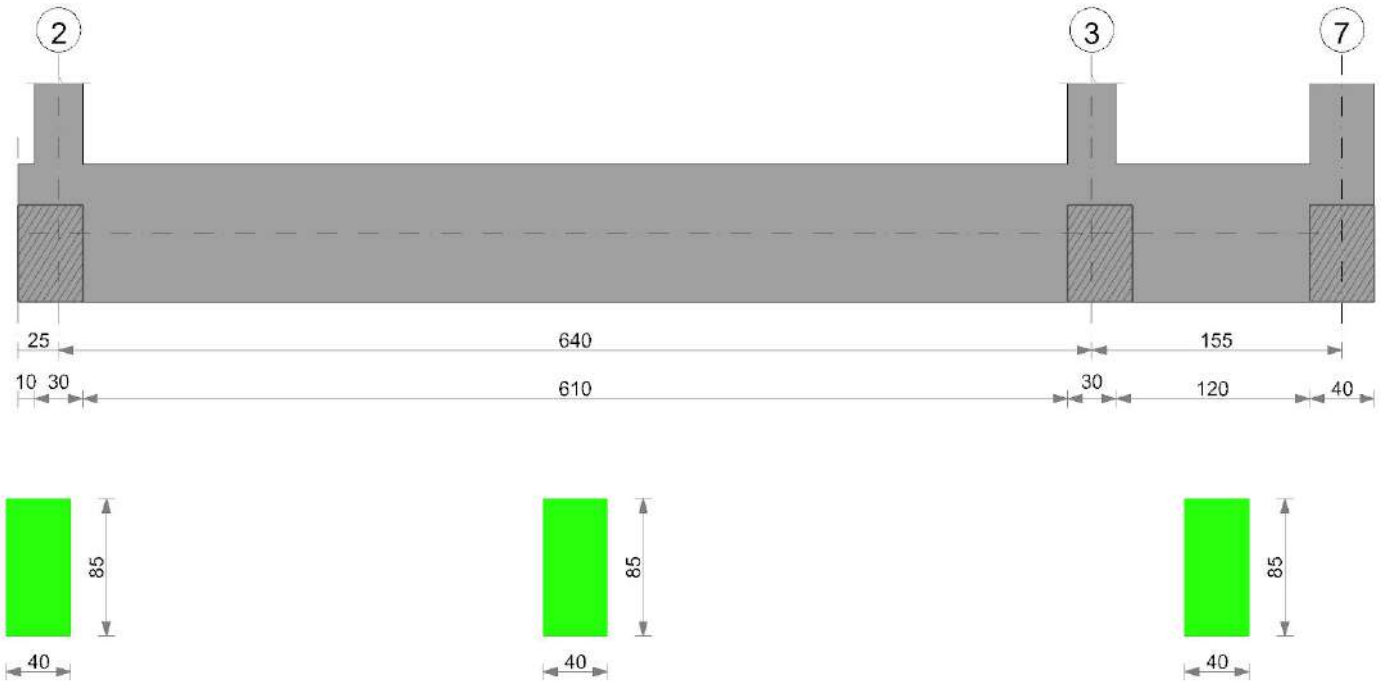
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	2.2	1086	SLE RA 5	5	0.9	1086	1106	SLE RA 5	5	0.9	1086	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 1	Si
D	5	0	1062	SLE RA 1	5	0	1062	1062	SLE RA 1	5	0	1066	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	1062	SLE RA 1	5	0	1062	1062	SLE RA 1	5	0	1066	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0	SLE RA 5	0.19	0.12	1062	1066	SLE RA 5	0.19	0.1	1066	SLE RA 5	0.1	0	1062	SLE RA 1	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	1062	1066	SLE RA 1	0.19	0	1062	SLE RA 1	0.1	0	1066	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	1062	1066	SLE RA 1	0.19	0	1062	SLE RA 1	0.1	0	1066	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 2-1

Geometria



Caratteristiche dei materiali

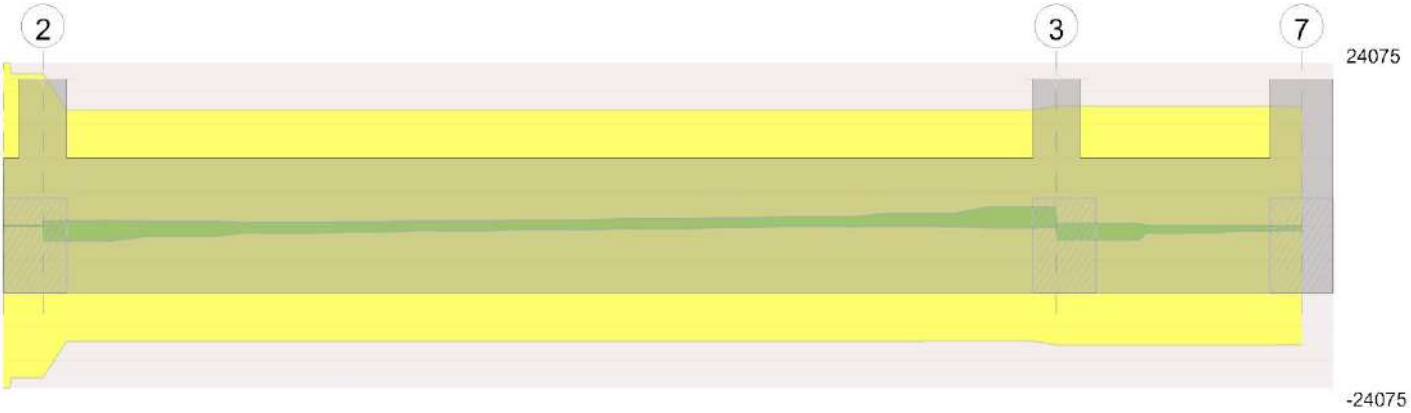
Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x85	Rettangolare	40	85	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 2 - 3, sezione R 40x85, aste 123, 124, 125, 126, 127, 128, 129, 130, 131, 132, 133

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	73439	SLU 18	62317	2137374	0.072						Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	52144	SLU 18	52144	2137374	0.072						Si
320	7.1	5.6	7.1	5.6						-136441	SLU 18	-139664	-2137374	0.072	Si
625	16.52	5.7	7.1	5.6	170199	SLU 18	170199	2137502	0.073						Si
640	16.52	5.7	7.1	5.6	203423	SLU 18	186147	2137502	0.073						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	319603	SLV 7	301627	2047200	0.18	-232205	SLV 9	-226975	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	285703	SLV 7	285703	2047200	0.18	-222845	SLV 9	-222845	-2047200	0.18	Si
320	7.1	5.6	7.1	5.6	6759	SLV 15	14282	2047200	0.18	-166190	SLV 1	-176287	-2047200	0.18	Si
625	16.52	5.7	7.1	5.6	358016	SLV 5	358016	2055594	0.166	-166785	SLV 11	-166785	-4578072	0.272	Si
640	16.52	5.7	7.1	5.6	398368	SLV 5	377386	2055594	0.166	-169775	SLV 11	-168141	-4578072	0.272	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	153251	SLD 7	142271	2047200	0.18	-65853	SLD 9	-65853	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	132393	SLD 7	132393	2047200	0.18	-69535	SLD 9	-78345	-2047200	0.18	Si
320	7.1	5.6	7.1	5.6						-114051	SLD 1	-119245	-2047200	0.18	Si
625	16.52	5.7	7.1	5.6	199806	SLD 5	199806	2055594	0.166	-8575	SLD 11	-29625	-4578072	0.272	Si
640	16.52	5.7	7.1	5.6	227092	SLD 5	212928	2055594	0.166						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-1376	SLU 18	-1376	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1356	SLU 18	-1356	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	148	SLU 20	148	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	2126	SLU 18	2126	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	2137	SLU 18	2137	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	667	SLV 5	667	10214	100885	22501	22501	1	Si
0	0.08	7.1	0	-2243	SLV 11	-2243	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
15	0.061	7.1	0	689	SLV 5	689	10214	100885	17140	17140	1	Si
15	0.061	7.1	0	-2261	SLV 11	-2261	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	807	SLV 5	807	10214	100885	17140	17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	-621	SLV 11	-621	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
597	0.061	7.1	0	2774	SLV 9	2774	10214	100885	17140	17140	1	Si
597	0.061	7.1	0	-354	SLV 7	-354	-10202	-100733	-17114	-17114	1	Si
625	0.061	7.1	0	2748	SLV 9	2748	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	-346	SLV 7	-346	-10200	-100709	-17110	-17110	1	Si
640	0.063	7.1	0	2732	SLV 9	2732	10214	100885	17679	17679	1	Si
640	0.063	7.1	0	-339	SLV 7	-339	-10200	-100709	-17649	-17649	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-1366	SLD 11	-1366	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1372	SLD 11	-1372	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	377	SLD 5	377	10214	100885	17140	17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	-190	SLD 11	-190	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
597	0.061	7.1	0	1831	SLD 9	1831	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	1815	SLD 9	1815	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	1806	SLD 9	1806	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	51693	3	43970	1.5	149.4	83.9	3600	43699	2	37326	1.3	112.1	0	+∞	Si
15	36864	3	36864	1.2	149.4	70.3	3600	31429	2	31429	1.1	112.1	0	+∞	Si
320	-96513	3	-98897	3.3	149.4	188.6	3600	-79715	2	-81938	2.8	112.1	0	+∞	Si
625	116461	3	116461	3.4	149.4	221.3	3600	95616	2	95616	2.8	112.1	0	+∞	Si
640	139417	3	127503	3.8	149.4	242.3	3600	114296	2	104623	3.1	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 3 - 7, sezione R 40x85, aste 134, 135, 136

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	7.1	5.6	188581	SLU 18	173061	2137502	0.073						Si
15	16.52	5.7	7.1	5.6	160804	SLU 18	160804	2137502	0.073						Si
78	9.42	5.8	7.1	5.6	64202	SLU 18	111735	2137642	0.074						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	7186	SLU 20	37433	2137642	0.074						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-9910	SLU 18	-500	-2802733	0.082	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	7.1	5.6	211802	SLV 7	196568	2055594	0.166	-1738	SLV 9	-1738	-4578072	0.272	Si
15	16.52	5.7	7.1	5.6	184544	SLV 7	184544	2055594	0.166	-4438	SLV 9	-55950	-4578072	0.272	Si
78	9.42	5.8	7.1	5.6	74592	SLV 3	166845	2048683	0.176	-1469	SLV 13	-57560	-2684015	0.207	Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	6406	SLV 15	54091	2048683	0.176	1974	SLV 1	-12977	-2684015	0.207	Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-11436	SLV 3	-3976	-2684015	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	7.1	5.6	147426	SLD 7	136357	2055594	0.166						Si
15	16.52	5.7	7.1	5.6	127572	SLD 7	127572	2055594	0.166						Si
78	9.42	5.8	7.1	5.6	51662	SLD 3	104304	2048683	0.176						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	5070	SLD 15	34450	2048683	0.176						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-8123	SLD 3	-1737	-2684015	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-1646	SLU 18	-1646	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-1634	SLU 18	-1634	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1099	SLU 18	-1099	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
135	0.063	7.1	0	-763	SLU 20	-763	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-747	SLU 18	-747	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	348	SLV 5	348	10214	100885	17679	17679	1	Si
0	0.063	7.1	0	-2112	SLV 11	-2112	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	344	SLV 5	344	10214	100885	17679	17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-2117	SLV 11	-2117	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	326	SLV 5	326	10214	100885	17679	17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	-2124	SLV 11	-2124	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1116	SLV 7	-1116	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
135	0.063	7.1	0	-684	SLV 7	-684	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-654	SLV 7	-654	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-1370	SLD 11	-1370	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-1375	SLD 11	-1375	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	-1385	SLD 11	-1385	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-810	SLD 7	-810	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
135	0.063	7.1	0	-540	SLD 7	-540	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-532	SLD 7	-532	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	128559	3	118130	3.5	149.4	224.4	3600	105032	2	96705	2.9	112.1	0	+∞	Si
15	109850	3	109850	3.3	149.4	208.7	3600	90053	2	90053	2.7	112.1	0	+∞	Si

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
78	44014	3	76529	2.5	149.4	145.9	3600	36561	2	63117	2.1	112.1	0	+∞	Si
135	4956	5	25724	0.8	149.4	49	3600	4190	2	21515	0.7	112.1	0	+∞	Si
155	-6950	3	-352	0	149.4	0.5	3600	-5941	2	-261	0	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

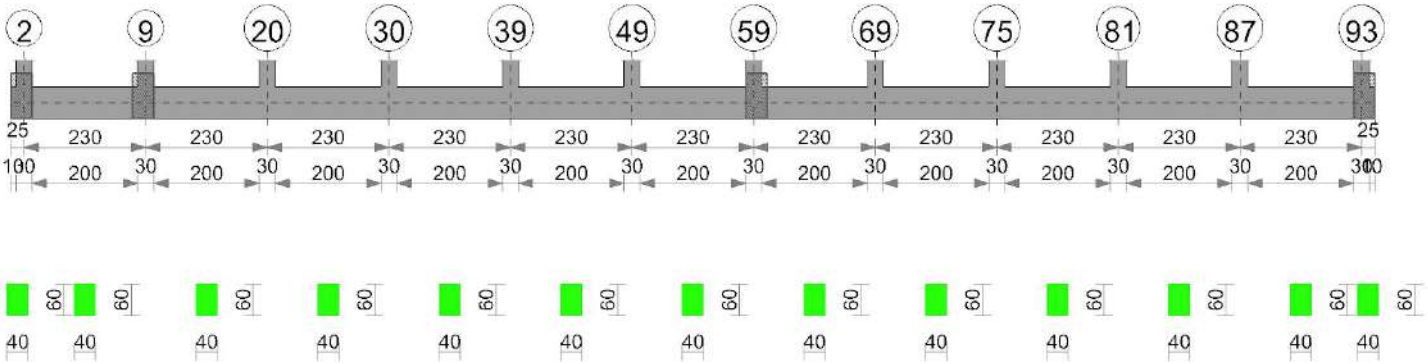
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	1.7	901	SLE RA 5	5	0.4	901	1108	SLE RA 5	5	0.3	901	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 1	Si
D	5	0	306	SLE RA 1	5	0	306	306	SLE RA 1	5	0	901	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	306	SLE RA 1	5	0	306	306	SLE RA 1	5	0	901	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0.02	SLE RA 5	0.19	0.13	901	1108	SLE RA 5	0.19	0.14	901	SLE RA 5	0.1	0	306	SLE RA 1	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	306	901	SLE RA 1	0.19	0	306	SLE RA 1	0.1	0	901	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	306	901	SLE RA 1	0.19	0	306	SLE RA 1	0.1	0	901	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 2-99

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x60	Rettangolare	40	60	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

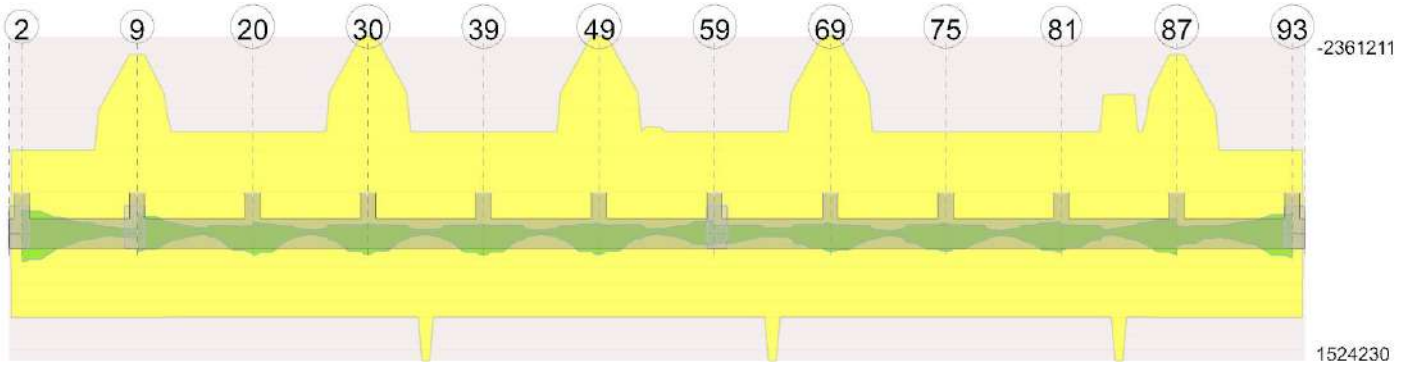
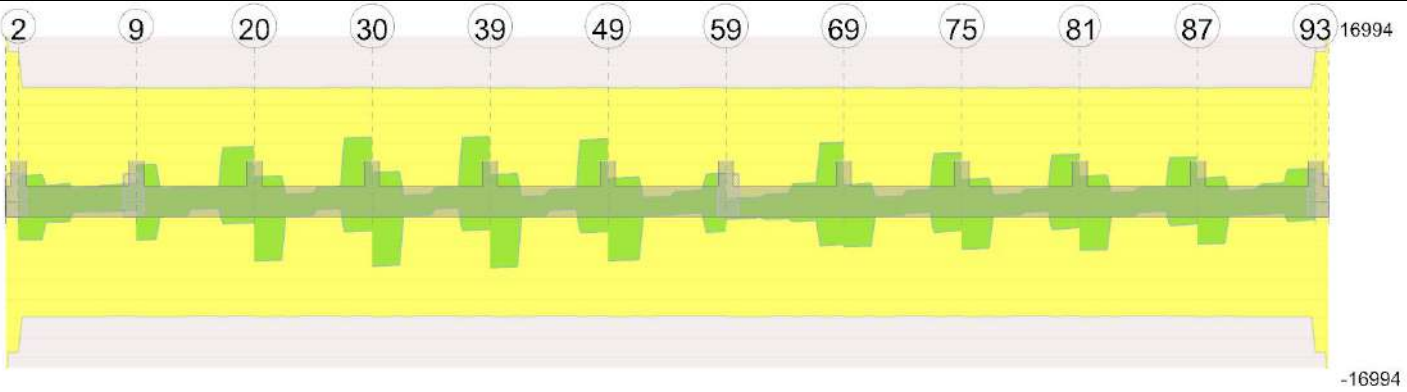


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 2 - 9, sezione R 40x60, aste 78, 77, 76, 75

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	49196	SLU 18	39744	1054887	0.094						Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	32489	SLU 18	32489	1054887	0.094						Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5						-49945	SLU 18	-52574	-1054887	0.094	Si
138	5.09	5.5	5.09	5.5						-40293	SLU 18	-54679	-1054887	0.094	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5						-11649	SLU 18	-32894	-2256369	0.14	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	3673	SLU 10	3673	1057525	0.099	-1170	SLU 11	-1170	-2256369	0.14	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	369701	SLV 13	335479	999641	0.187	-307499	SLV 3	-285003	-999641	0.187	Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	307459	SLV 13	307459	999641	0.187	-266022	SLV 3	-266022	-999641	0.187	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	60975	SLV 15	86876	999641	0.187	-121755	SLV 1	-133421	-999641	0.187	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	43559	SLV 3	43559	999709	0.177	-58828	SLV 13	-58828	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	74398	SLV 3	57336	999709	0.177	-72749	SLV 13	-65239	-2143723	0.275	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	165548	SLD 13	148424	999641	0.187	-103346	SLD 3	-97948	-999641	0.187	Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	134573	SLD 13	134573	999641	0.187	-93137	SLD 3	-93137	-999641	0.187	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	5888	SLD 15	23621	999641	0.187	-66668	SLD 1	-72214	-999641	0.187	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	12693	SLD 3	12693	999709	0.177	-27962	SLD 13	-30851	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	30038	SLD 3	20384	999709	0.177	-28389	SLD 13	-28287	-2143723	0.275	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	-1042	SLU 18	-1042	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	-1004	SLU 18	-1004	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-967	SLU 18	-967	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	327	SLU 18	327	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	837	SLU 18	837	8809	68977	11705	11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	903	SLU 18	903	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	2594	SLV 1	2594	7743	69159	15425	15425	1	Si
0	0.08	5.09	0	-3887	SLV 15	-3887	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	2637	SLV 1	2637	7743	69159	11737	11737	1	Si
8	0.061	5.09	0	-3884	SLV 15	-3884	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	2676	SLV 1	2676	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3881	SLV 15	-3881	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	1386	SLV 1	1386	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-1010	SLV 15	-1010	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1847	SLV 1	1847	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	-865	SLV 15	-865	-8809	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	1886	SLV 1	1886	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	9.04	0	-833	SLV 15	-833	-9132	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	640	SLD 1	640	7743	69159	15425	15425	1	Si
0	0.08	5.09	0	-1933	SLD 15	-1933	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	671	SLD 1	671	7743	69159	11737	11737	1	Si
8	0.061	5.09	0	-1918	SLD 15	-1918	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	699	SLD 1	699	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1904	SLD 15	-1904	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	664	SLD 1	664	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-288	SLD 15	-288	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1029	SLD 1	1029	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	-47	SLD 15	-47	-8809	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	1066	SLD 1	1066	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	9.04	0	-14	SLD 15	-14	-9132	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	35341	3	28626	2.1	149.4	111.9	3600	31101	2	25238	1.8	112.1	0	+∞	Si
15	23450	3	23450	1.7	149.4	91.7	3600	20718	2	20718	1.5	112.1	0	+∞	Si
115	-35405	3	-37270	2.7	149.4	145.7	3600	-30390	2	-31905	2.3	112.1	0	+∞	Si
215	-8464	3	-23303	1.2	149.4	42.2	3600	-7635	2	-20165	1.1	112.1	0	+∞	Si

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
230	1645	5	1645	0.1	149.4	6.4	3600	824	2	824	0.1	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 9 - 20, sezione R 40x60, aste 74, 73, 72, 71

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5						-13492	SLU 18	-13492	-2256369	0.14	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5						-14276	SLU 18	-17318	-2256369	0.14	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-51038	SLU 18	-56244	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	107711	SLU 8	107711	1057268	0.098	32088	SLU 11	-1233	-1279346	0.102	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	155652	SLU 18	131048	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	245089	SLV 15	215843	999709	0.177	-261357	SLV 1	-232968	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	186821	SLV 15	186821	999709	0.177	-204331	SLV 1	-204331	-2143723	0.275	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-2913	SLV 13	19548	999158	0.185	-60041	SLV 3	-71285	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	196501	SLV 3	196501	999158	0.185	-87287	SLV 13	-87287	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	269074	SLV 3	232677	999158	0.185	-106470	SLV 13	-97008	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	92413	SLD 15	80541	999709	0.177	-108680	SLD 1	-97666	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	68901	SLD 15	68901	999709	0.177	-86412	SLD 1	-86412	-2143723	0.275	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-42819	SLD 3	-49015	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	110949	SLD 3	110949	999158	0.185	-1734	SLD 13	-14536	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	155860	SLD 3	133288	999158	0.185						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	-104	SLU 19	-104	-9053	-68977	-11705	-11705	1	Si
15	0.061	6.28	0	-42	SLU 19	-42	-8090	-68977	-11705	-11705	1	Si
115	0.061	6.28	0	694	SLU 18	694	8081	68829	11680	11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3217	SLU 18	3217	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3281	SLU 18	3281	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	3785	SLV 1	3785	9053	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-3899	SLV 15	-3899	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	3818	SLV 1	3818	8090	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3870	SLV 15	-3870	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	1474	SLV 3	1474	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-709	SLV 13	-709	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	5677	SLV 7	5677	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2150	SLV 9	-2150	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	5712	SLV 7	5712	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2121	SLV 9	-2121	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	1468	SLD 1	1468	9053	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-1583	SLD 15	-1583	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	1501	SLD 1	1501	8090	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1552	SLD 15	-1552	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	816	SLD 3	816	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-51	SLD 13	-51	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3318	SLD 7	3318	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3351	SLD 7	3351	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	-9673	3	-9673	0.5	149.4	17.5	3600	-8134	2	-8134	0.4	112.1	0	+∞	Si
15	-10209	3	-12462	0.7	149.4	22.6	3600	-8755	2	-10887	0.6	112.1	0	+∞	Si
115	-36728	3	-40325	2.7	149.4	129.1	3600	-31477	2	-34350	2.3	112.1	0	+∞	Si
215	70927	3	70927	5	149.4	277.6	3600	54607	2	54607	3.9	112.1	0	+∞	Si
230	104168	3	87399	6.2	149.4	342	3600	81302	2	67834	4.8	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 4 tra i fili 20 - 30, sezione R 40x60, aste 70, 69, 68, 67

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	148869	SLU 18	124842	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	101793	SLU 8	101793	1057268	0.098	29954	SLU 11	-1241	-1279346	0.102	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-44736	SLU 18	-44736	-1279346	0.102	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	100216	SLU 18	100216	1058480	0.101						Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	149987	SLU 18	124853	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	300251	SLV 15	260979	999158	0.185	-145431	SLV 1	-132359	-1219580	0.207	Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
15	6.28	5.8	5.09	5.5	221955	SLV 15	221955	999158	0.185	-119054	SLV 1	-119054	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-14239	SLV 5	3862	999158	0.185	-40115	SLV 11	-44697	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	210992	SLV 3	210992	999217	0.176	-104202	SLV 13	-104202	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	288351	SLV 3	249565	999217	0.176	-126561	SLV 13	-115522	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	165893	SLD 15	142401	999158	0.185	-11072	SLD 1	-11072	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	119152	SLD 15	119152	999158	0.185	-16251	SLD 1	-25456	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-32314	SLD 11	-33964	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	115972	SLD 3	115972	999217	0.176	-9182	SLD 13	-24023	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	163269	SLD 3	139503	999217	0.176	-1479	SLD 13	-1479	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3228	SLU 18	-3228	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3164	SLU 18	-3164	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-476	SLU 18	-476	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3285	SLU 18	3285	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3351	SLU 18	3351	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2557	SLV 5	2557	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-6050	SLV 11	-6050	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2585	SLV 5	2585	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-6014	SLV 11	-6014	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	862	SLV 1	862	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1361	SLV 15	-1361	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	6636	SLV 7	6636	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-3002	SLV 9	-3002	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	6672	SLV 7	6672	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-2973	SLV 9	-2973	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3456	SLD 11	-3456	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3422	SLD 11	-3422	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	192	SLD 1	192	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-691	SLD 15	-691	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3730	SLD 7	3730	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-97	SLD 9	-97	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3765	SLD 7	3765	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	-65	SLD 9	-65	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	99450	3	83026	5.9	149.4	324.9	3600	77410	2	64310	4.6	112.1	0	+∞	Si
15	66900	3	66900	4.7	149.4	261.8	3600	51450	2	51450	3.7	112.1	0	+∞	Si
115	-32067	3	-32067	2.1	149.4	102.6	3600	-27177	2	-27177	1.8	112.1	0	+∞	Si
215	67574	3	67574	4.4	149.4	264.7	3600	53395	2	53395	3.5	112.1	0	+∞	Si
230	101638	3	84452	5.5	149.4	330.8	3600	80895	2	67021	4.4	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 5 tra i fili 30 - 39, sezione R 40x60, aste 66, 65, 64, 63

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	146593	SLU 18	122206	1058480	0.101						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	98317	SLU 18	98317	1058480	0.101						Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5						-45605	SLU 18	-45605	-1279395	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	114440	SLU 18	114440	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	167415	SLU 18	140675	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	289746	SLV 15	249964	999217	0.176	-131987	SLV 1	-118853	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	210410	SLV 15	210410	999217	0.176	-105451	SLV 1	-105451	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5	-4548	SLV 5	5745	1522412	0.228	-48272	SLV 11	-48272	-1220795	0.201	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	222701	SLV 3	222701	999158	0.185	-99527	SLV 13	-99527	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	302958	SLV 3	262698	999158	0.185	-121649	SLV 13	-110709	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	162608	SLD 15	138778	999217	0.176	-4849	SLD 1	-4849	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	115189	SLD 15	115189	999217	0.176	-10229	SLD 1	-21365	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5						-35091	SLD 11	-35091	-1220795	0.201	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	125560	SLD 3	125560	999158	0.185	-2386	SLD 13	-19180	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	174953	SLD 3	150128	999158	0.185						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3252	SLU 18	-3252	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3185	SLU 18	-3185	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-480	SLU 18	-480	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3498	SLU 18	3498	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3565	SLU 18	3565	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	3019	SLV 5	3019	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-6572	SLV 11	-6572	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	3048	SLV 5	3048	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-6535	SLV 11	-6535	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	776	SLV 1	776	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1310	SLV 15	-1310	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	6700	SLV 7	6700	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2857	SLV 9	-2857	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	6737	SLV 7	6737	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2827	SLV 9	-2827	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	127	SLD 5	127	7743	69159	11737	11737	1	Si
0	0.061	5.09	0	-3681	SLD 11	-3681	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	159	SLD 5	159	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3646	SLD 11	-3646	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	147	SLD 1	147	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-681	SLD 15	-681	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3818	SLD 7	3818	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3854	SLD 7	3854	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	99245	3	82643	5.4	149.4	323.7	3600	78880	2	65556	4.3	112.1	0	+∞	Si
15	66351	3	66351	4.3	149.4	259.9	3600	52480	2	52480	3.4	112.1	0	+∞	Si
115	-31995	3	-31995	2	149.4	102.3	3600	-26410	2	-26410	1.7	112.1	0	+∞	Si
215	77521	3	77521	5.5	149.4	303.4	3600	61587	2	61587	4.4	112.1	0	+∞	Si
230	113676	3	95441	6.8	149.4	373.5	3600	90655	2	75994	5.4	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 6 tra i fili 39 - 49, sezione R 40x60, aste 62, 61, 60, 59

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	169526	SLU 18	142405	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	115787	SLU 18	115787	1057268	0.098						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-42758	SLU 18	-43218	-1279346	0.102	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	96547	SLU 18	96547	1058480	0.101						Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	143085	SLU 18	119575	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	297820	SLV 15	257577	999158	0.185	-114531	SLV 1	-104101	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	217595	SLV 15	217595	999158	0.185	-93428	SLV 1	-93428	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-8756	SLV 9	2569	999158	0.185	-42103	SLV 7	-42662	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	215232	SLV 3	215232	999217	0.176	-112822	SLV 13	-112822	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	293936	SLV 3	254479	999217	0.176	-140476	SLV 13	-126789	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	173510	SLD 15	148543	999158	0.185						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	123832	SLD 15	123832	999158	0.185	335	SLD 1	-17491	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-32050	SLD 7	-32490	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	116335	SLD 3	116335	999217	0.176	-13924	SLD 13	-22206	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	162975	SLD 3	139539	999217	0.176	-9515	SLD 13	-9515	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3616	SLU 18	-3616	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3549	SLU 18	-3549	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	398	SLU 18	398	8081	68829	11680	11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3070	SLU 18	3070	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	3135	SLU 18	3135	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2781	SLV 5	2781	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-6756	SLV 11	-6756	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2811	SLV 5	2811	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-6719	SLV 11	-6719	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	1267	SLV 3	1267	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-829	SLV 13	-829	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	6435	SLV 7	6435	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-3065	SLV 9	-3065	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	6471	SLV 7	6471	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-3035	SLV 9	-3035	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3881	SLD 11	-3881	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3846	SLD 11	-3846	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	635	SLD 3	635	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-197	SLD 13	-197	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	3571	SLD 7	3571	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-201	SLD 9	-201	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	3605	SLD 7	3605	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-169	SLD 9	-169	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	115031	3	96513	6.8	149.4	377.7	3600	91645	2	76738	5.4	112.1	0	+∞	Si
15	78310	3	78310	5.6	149.4	306.5	3600	62083	2	62083	4.4	112.1	0	+∞	Si
115	-30364	3	-30719	2	149.4	98.3	3600	-25429	2	-25790	1.7	112.1	0	+∞	Si
215	64963	3	64963	4.2	149.4	254.5	3600	51205	2	51205	3.3	112.1	0	+∞	Si
230	96705	3	80683	5.3	149.4	316	3600	76730	2	63845	4.2	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 7 tra i fili 49 - 59, sezione R 40x60, aste 58, 57, 56, 55

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	153010	SLU 18	128241	1058480	0.101						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	103952	SLU 18	103952	1058480	0.101						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-54600	SLU 18	-60248	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	7884	SLU 11	7884	1057268	0.098	-29031	SLU 10	-29031	-1279346	0.102	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	9367	SLU 11	8594	1057268	0.098	-33788	SLU 10	-31673	-1279346	0.102	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	283120	SLV 15	246868	999217	0.176	-118329	SLV 1	-109252	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	210828	SLV 15	210828	999217	0.176	-99899	SLV 1	-99899	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-36418	SLV 15	-46594	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	128448	SLV 3	128448	999158	0.185	-142650	SLV 13	-142650	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	172135	SLV 3	150174	999158	0.185	-188262	SLV 13	-165576	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	162097	SLD 15	139509	999217	0.176						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	117154	SLD 15	117154	999217	0.176	-6225	SLD 1	-19765	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-32888	SLD 15	-38784	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	46721	SLD 3	46721	999158	0.185	-60923	SLD 13	-60923	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	63487	SLD 3	54986	999158	0.185	-79614	SLD 13	-70388	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3303	SLU 18	-3303	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3239	SLU 18	-3239	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-752	SLU 18	-752	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	95	SLU 11	95	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-365	SLU 8	-365	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	103	SLU 11	103	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-300	SLU 8	-300	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	2400	SLV 5	2400	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-6024	SLV 11	-6024	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	2430	SLV 5	2430	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-5988	SLV 11	-5988	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	520	SLV 1	520	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1339	SLV 15	-1339	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2897	SLV 3	2897	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-3057	SLV 13	-3057	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2928	SLV 3	2928	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-3025	SLV 13	-3025	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-3484	SLD 11	-3484	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3450	SLD 11	-3450	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-779	SLD 15	-779	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	1102	SLD 3	1102	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-1262	SLD 13	-1262	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	1134	SLD 3	1134	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-1230	SLD 13	-1230	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	103622	3	86729	5.7	149.4	339.7	3600	82396	2	68808	4.5	112.1	0	+∞	Si
15	70138	3	70138	4.6	149.4	274.7	3600	55464	2	55464	3.6	112.1	0	+∞	Si
115	-37695	3	-41578	2.8	149.4	133.1	3600	-30563	2	-33641	2.2	112.1	0	+∞	Si
215	-13460	5	-13460	0.9	149.4	43.1	3600	-7101	2	-7332	0.5	112.1	0	+∞	Si
230	-15593	5	-14685	1	149.4	47	3600	-8064	2	-7701	0.5	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 8 tra i fili 59 - 69, sezione R 40x60, aste 54, 53, 52, 51

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	28206	SLU 12	23251	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	18551	SLU 11	18551	1057268	0.098	-10509	SLU 10	-35311	-1279346	0.102	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5	-12263	SLU 11	3747	1594166	0.114	-48181	SLU 10	-52696	-1279395	0.102	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	59400	SLU 18	59400	1058480	0.101						Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	82468	SLU 18	70682	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	126234	SLV 15	116105	999158	0.185	-96071	SLV 1	-96071	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	106259	SLV 15	106259	999158	0.185	-97278	SLV 1	-98291	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5	9274	SLV 11	38947	1522412	0.228	-56777	SLV 5	-66379	-1220795	0.201	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	180050	SLV 3	180050	999217	0.176	-109505	SLV 13	-109505	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	247045	SLV 3	213432	999217	0.176	-150426	SLV 13	-130120	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	59216	SLD 15	51930	999158	0.185	-29054	SLD 1	-29054	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	44899	SLD 15	44899	999158	0.185	-35918	SLD 1	-46115	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5	-10638	SLD 11	12357	1522412	0.228	-36865	SLD 5	-42652	-1220795	0.201	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	92758	SLD 3	92758	999217	0.176	-22214	SLD 13	-23497	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	127221	SLD 3	109863	999217	0.176	-30602	SLD 13	-26550	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-1248	SLU 18	-1248	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	-1188	SLU 18	-1188	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-718	SLU 18	-718	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	1504	SLU 18	1504	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	1572	SLU 18	1572	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	314	SLV 3	314	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-1758	SLV 13	-1758	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	345	SLV 3	345	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1725	SLV 13	-1725	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	821	SLV 7	821	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1693	SLV 9	-1693	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	6075	SLV 7	6075	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-4373	SLV 9	-4373	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	6100	SLV 7	6100	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-4326	SLV 9	-4326	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-1133	SLD 13	-1133	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1101	SLD 13	-1101	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	63	SLD 7	63	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-935	SLD 9	-935	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2925	SLD 7	2925	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-1223	SLD 9	-1223	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2957	SLD 7	2957	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-1183	SLD 9	-1183	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	18565	2	13748	1	149.4	53.8	3600	18439	1	13748	1	112.1	0	+∞	Si
15	9205	1	9205	0.7	149.4	36	3600	9205	1	9205	0.7	112.1	0	+∞	Si
115	-30975	5	-34789	2.2	149.4	111.3	3600	-23752	2	-27027	1.7	112.1	0	+∞	Si
215	41901	3	41901	2.7	149.4	164.1	3600	35272	2	35272	2.3	112.1	0	+∞	Si
230	57691	3	49634	3.2	149.4	194.4	3600	48310	2	41656	2.7	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 9 tra i fili 69 - 75, sezione R 40x60, aste 50, 49, 48, 47

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	111629	SLU 18	93096	1058480	0.101						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	75074	SLU 18	75074	1058480	0.101						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-28305	SLU 18	-28305	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	67060	SLU 18	67060	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	93998	SLU 18	80255	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	254325	SLV 15	222397	999217	0.176	-123874	SLV 1	-113409	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	190718	SLV 15	190718	999217	0.176	-102648	SLV 1	-102648	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-4855	SLV 9	22487	999158	0.185	-28276	SLV 7	-34654	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	185064	SLV 3	185064	999158	0.185	-109675	SLV 13	-109675	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	247398	SLV 3	216104	999158	0.185	-141297	SLV 13	-125650	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	140311	SLD 15	121163	999217	0.176	-9859	SLD 1	-9859	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	102278	SLD 15	102278	999217	0.176	-14208	SLD 1	-27899	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-11916	SLD 9	5453	999158	0.185	-21215	SLD 7	-21215	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	96210	SLD 3	96210	999158	0.185	-20821	SLD 13	-23925	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	130219	SLD 3	113076	999158	0.185	-24119	SLD 13	-22622	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2471	SLU 18	-2471	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2403	SLU 18	-2403	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-635	SLU 18	-635	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	1759	SLU 18	1759	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	1833	SLU 18	1833	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	1726	SLV 5	1726	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4588	SLV 11	-4588	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	1773	SLV 5	1773	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4562	SLV 11	-4562	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	586	SLV 3	586	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1343	SLV 13	-1343	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4998	SLV 7	4998	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2990	SLV 9	-2990	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	5020	SLV 7	5020	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2934	SLV 9	-2934	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2684	SLD 11	-2684	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2652	SLD 11	-2652	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	4	SLD 3	4	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-762	SLD 13	-762	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2590	SLD 7	2590	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-582	SLD 9	-582	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2622	SLD 7	2622	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-536	SLD 9	-536	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	78260	3	65340	4.3	149.4	255.9	3600	65226	2	54494	3.6	112.1	0	+∞	Si
15	52749	3	52749	3.4	149.4	206.6	3600	44035	2	44035	2.9	112.1	0	+∞	Si
115	-19866	3	-19866	1.3	149.4	63.6	3600	-16566	2	-16566	1.1	112.1	0	+∞	Si
215	46138	3	46138	3.3	149.4	180.6	3600	37695	2	37695	2.7	112.1	0	+∞	Si
230	64724	3	55255	3.9	149.4	216.2	3600	53050	2	45227	3.2	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 10 tra i fili 75 - 81, sezione R 40x60, aste 46, 45, 44, 43

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	103845	SLU 18	87073	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	70851	SLU 18	70851	1057268	0.098						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-25205	SLU 18	-25205	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	62116	SLU 18	62116	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	91831	SLU 18	76694	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	248092	SLV 15	216203	999158	0.185	-130493	SLV 1	-117866	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	184565	SLV 15	184565	999158	0.185	-104906	SLV 1	-104906	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-272	SLV 5	19420	999158	0.185	-31619	SLV 11	-40011	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	194285	SLV 3	194285	999158	0.185	-127608	SLV 13	-127608	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	258600	SLV 3	226311	999158	0.185	-158247	SLV 13	-143092	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	133961	SLD 15	115492	999158	0.185	-16362	SLD 1	-16362	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	97299	SLD 15	97299	999158	0.185	-17640	SLD 1	-26553	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-9722	SLD 5	1503	999158	0.185	-22169	SLD 11	-22169	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	97245	SLD 3	97245	999158	0.185	-30568	SLD 13	-33076	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	132934	SLD 3	114948	999158	0.185	-32581	SLD 13	-31729	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2236	SLU 18	-2236	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2163	SLU 18	-2163	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-387	SLU 18	-387	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	1944	SLU 18	1944	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2018	SLU 18	2018	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2256	SLV 5	2256	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4825	SLV 11	-4825	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2313	SLV 5	2313	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4803	SLV 11	-4803	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	841	SLV 1	841	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1309	SLV 15	-1309	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4875	SLV 7	4875	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2669	SLV 9	-2669	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4896	SLV 7	4896	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2611	SLV 9	-2611	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	122	SLD 5	122	7743	69159	11737	11737	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2690	SLD 11	-2690	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	168	SLD 5	168	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2658	SLD 11	-2658	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	193	SLD 1	193	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-661	SLD 15	-661	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2601	SLD 7	2601	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-395	SLD 9	-395	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2633	SLD 7	2633	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-348	SLD 9	-348	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	71678	3	60052	4.3	149.4	235	3600	58800	2	49169	3.5	112.1	0	+∞	Si
15	48780	3	48780	3.5	149.4	190.9	3600	39830	2	39830	2.8	112.1	0	+∞	Si
115	-18276	3	-18276	1.2	149.4	58.5	3600	-15945	2	-15945	1.1	112.1	0	+∞	Si
215	41931	3	41931	3	149.4	164.1	3600	33338	2	33338	2.4	112.1	0	+∞	Si
230	62416	3	51994	3.7	149.4	203.5	3600	50176	2	41609	3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 11 tra i fili 81 - 87, sezione R 40x60, aste 42, 41, 40, 39

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	90922	SLU 18	75516	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	60669	SLU 18	60669	1057268	0.098	20735	SLU 1	-2684	-1279346	0.102	Si
115	8.7	5.8	7.88	5.5						-34850	SLU 17	-34850	-1741960	0.114	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	54888	SLU 10	54888	1057525	0.099	11781	SLU 11	-12461	-2256369	0.14	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	84692	SLU 8	69452	1057525	0.099						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	228520	SLV 15	196414	999158	0.185	-129363	SLV 1	-114976	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	164556	SLV 15	164556	999158	0.185	-100243	SLV 1	-100243	-1219580	0.207	Si
115	8.7	5.8	7.88	5.5	-1611	SLV 1	32071	1524230	0.223	-45164	SLV 15	-68183	-1668999	0.235	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	217570	SLV 3	217570	999709	0.177	-165622	SLV 13	-165622	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	284156	SLV 3	250748	999709	0.177	-196269	SLV 13	-181131	-2143723	0.275	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	120630	SLD 15	102541	999158	0.185	-21473	SLD 1	-21102	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	84728	SLD 15	84728	999158	0.185	-20415	SLD 1	-24287	-1219580	0.207	Si
115	8.7	5.8	7.88	5.5	-14741	SLD 1	1848	1524230	0.223	-32034	SLD 15	-37960	-1668999	0.235	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	102051	SLD 3	102051	999709	0.177	-50102	SLD 13	-51638	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	139324	SLD 3	120551	999709	0.177	-51437	SLD 13	-50934	-2143723	0.275	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2054	SLU 18	-2054	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1980	SLU 18	-1980	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	332	SLU 18	332	8081	68829	11680	11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2072	SLU 18	2072	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2147	SLU 18	2147	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2577	SLV 5	2577	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4940	SLV 11	-4940	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2636	SLV 5	2636	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4920	SLV 11	-4920	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	1433	SLV 3	1433	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1063	SLV 13	-1063	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4625	SLV 7	4625	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2269	SLV 9	-2269	-8090	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	4646	SLV 7	4646	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	8.8	0	-2209	SLV 9	-2209	-9053	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	311	SLD 5	311	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2674	SLD 11	-2674	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	358	SLD 5	358	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2642	SLD 11	-2642	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	681	SLD 3	681	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-310	SLD 13	-310	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2547	SLD 7	2547	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-191	SLD 9	-191	-8090	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	2579	SLD 7	2579	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	8.8	0	-143	SLD 9	-143	-9053	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	61702	3	51032	3.6	149.4	199.7	3600	49578	2	40719	2.9	112.1	0	+∞	Si
15	40722	3	40722	2.9	149.4	159.4	3600	32157	2	32157	2.3	112.1	0	+∞	Si
115	-26092	2	-26092	1.5	149.4	60.9	3600	-23509	1	-23509	1.3	112.1	0	+∞	Si
215	34538	5	34538	2.3	149.4	135.2	3600	25974	2	25974	1.7	112.1	0	+∞	Si
230	56339	3	45226	3	149.4	177	3600	43944	2	34809	2.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 12 tra i fili 87 - 93, sezione R 40x60, aste 38, 37, 36, 35

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	74502	SLU 10	59307	1057525	0.099						Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	47448	SLU 10	47448	1057525	0.099	4816	SLU 11	-15370	-2256369	0.14	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5						-37975	SLU 18	-45395	-1054887	0.094	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	24979	SLU 18	24979	1054887	0.094	14358	SLU 1	-6308	-1054887	0.094	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	46032	SLU 18	34153	1054887	0.094						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	180166	SLV 15	144563	999709	0.177	-107851	SLV 1	-90280	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	115614	SLV 15	115614	999709	0.177	-75534	SLV 1	-75534	-2143723	0.275	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	50840	SLV 1	73856	999641	0.187	-100950	SLV 15	-121086	-999641	0.187	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	259159	SLV 1	259159	999641	0.187	-226610	SLV 15	-226610	-999641	0.187	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	315671	SLV 1	284554	999641	0.187	-256986	SLV 15	-240587	-999641	0.187	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	93338	SLD 15	73766	999709	0.177	-21023	SLD 1	-19483	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	57989	SLD 15	57989	999709	0.177	-17909	SLD 1	-17909	-2143723	0.275	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	5080	SLD 1	15088	999641	0.187	-55190	SLD 15	-62317	-999641	0.187	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	112716	SLD 1	112716	999641	0.187	-80166	SLD 15	-80166	-999641	0.187	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	143034	SLD 1	126242	999641	0.187	-84349	SLD 15	-82275	-999641	0.187	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-1756	SLU 18	-1756	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1673	SLU 18	-1673	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	56	SLU 11	56	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-5	SLU 10	-5	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1223	SLU 18	1223	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	1309	SLU 18	1309	7743	69159	15425	15425	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	9.04	0	2352	SLV 5	2352	9132	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4335	SLV 11	-4335	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	8.11	0	2416	SLV 5	2416	8809	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4310	SLV 11	-4310	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	1276	SLV 1	1276	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-1227	SLV 15	-1227	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	3386	SLV 1	3386	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-1864	SLV 15	-1864	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	3410	SLV 1	3410	7743	69159	15425	15425	1	Si
230	0.08	5.09	0	-1789	SLV 15	-1789	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	9.04	0	336	SLD 5	336	9132	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2319	SLD 11	-2319	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	8.11	0	389	SLD 5	389	8809	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2282	SLD 11	-2282	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	521	SLD 1	521	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-472	SLD 15	-472	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1803	SLD 1	1803	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-281	SLD 15	-281	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	1843	SLD 1	1843	7743	69159	15425	15425	1	Si
230	0.08	5.09	0	-221	SLD 15	-221	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	47441	5	36572	2.4	149.4	143.1	3600	36157	2	27141	1.8	112.1	0	+∞	Si
15	28036	5	28036	1.8	149.4	109.7	3600	20040	2	20040	1.3	112.1	0	+∞	Si
115	-27984	3	-33167	2.4	149.4	129.7	3600	-25055	2	-28999	2.1	112.1	0	+∞	Si
215	18122	3	18122	1.3	149.4	70.9	3600	16275	2	16275	1.2	112.1	0	+∞	Si
230	33172	3	24695	1.8	149.4	96.6	3600	29343	2	21983	1.6	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

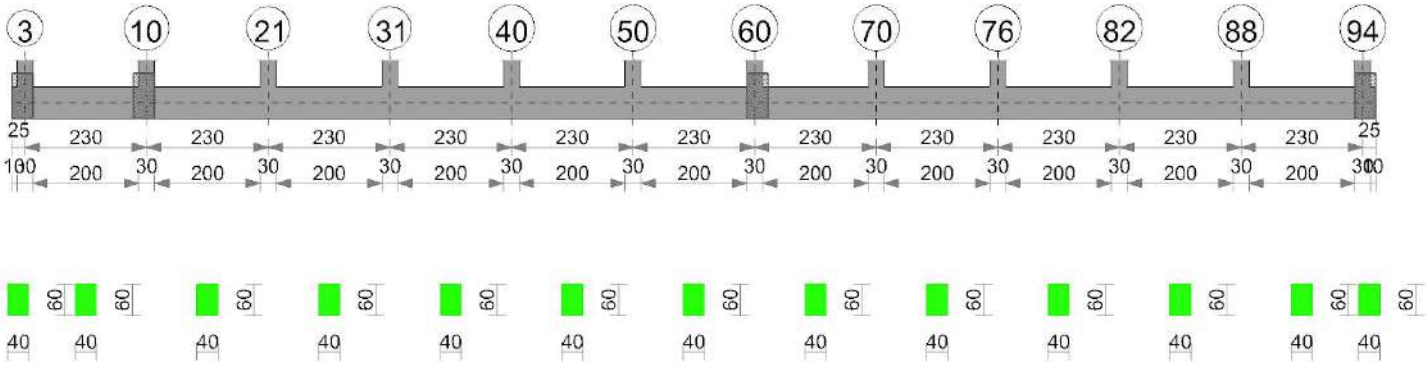
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	2.9	368	SLE RA 5	5	1.7	368	396	SLE RA 5	5	1.5	368	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 5	Si
D	5	0	352	SLE RA 1	5	0	352	352	SLE RA 1	5	0	356	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	352	SLE RA 1	5	0	352	352	SLE RA 1	5	0	356	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0.01	SLE RA 5	0.19	0.18	352	356	SLE RA 5	0.19	0.1	356	SLE RA 5	0.1	0.02	380	SLE RA 5	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	352	356	SLE RA 1	0.19	0	352	SLE RA 1	0.1	0	356	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	352	356	SLE RA 1	0.19	0	352	SLE RA 1	0.1	0	356	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 6-100

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x60	Rettangolare	40	60	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

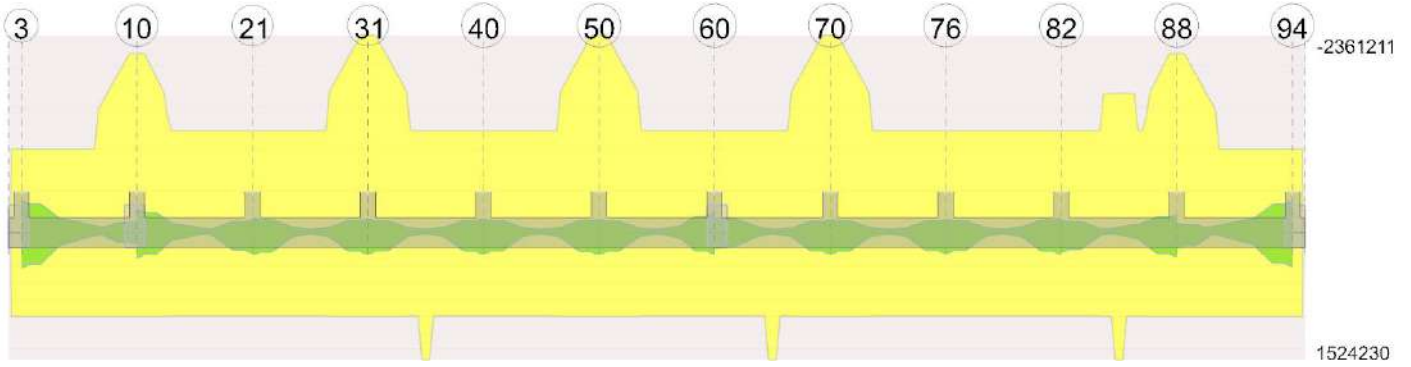
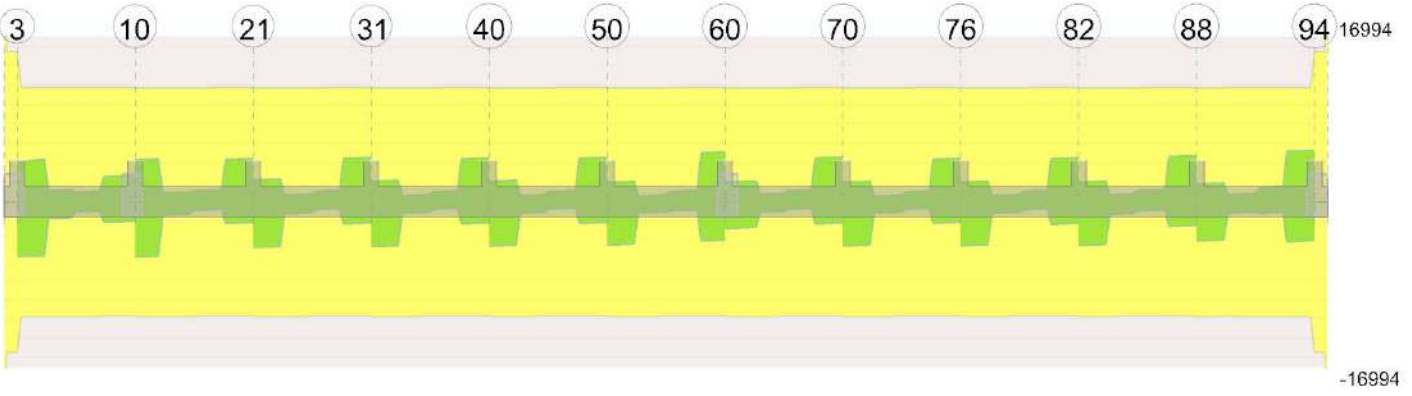


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 3 - 10, sezione R 40x60, aste 122, 121, 120, 119

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	47730	SLU 18	37076	1054887	0.094						Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	28772	SLU 18	28772	1054887	0.094	15505	SLU 1	-117	-1054887	0.094	Si
92	5.09	5.5	5.09	5.5						-31359	SLU 18	-37294	-1054887	0.094	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5						-37294	SLU 18	-37294	-1054887	0.094	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	427	SLU 10	427	1057525	0.099	-4522	SLU 11	-16706	-2256369	0.14	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	10610	SLU 10	4749	1057525	0.099						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	469640	SLV 15	418666	999641	0.187	-410951	SLV 1	-372846	-999641	0.187	Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	376881	SLV 15	376881	999641	0.187	-341129	SLV 1	-341129	-999641	0.187	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	46266	SLV 13	87468	999641	0.187	-91566	SLV 3	-124506	-999641	0.187	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	113722	SLV 3	113722	999709	0.177	-117665	SLV 13	-117665	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	159236	SLV 3	134114	999709	0.177	-150866	SLV 13	-132749	-2143723	0.275	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	204172	SLD 15	180052	999641	0.187	-145482	SLD 1	-134231	-999641	0.187	Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	160425	SLD 15	160425	999641	0.187	-124673	SLD 1	-124673	-999641	0.187	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	4714	SLD 13	23565	999641	0.187	-50015	SLD 3	-60603	-999641	0.187	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	43966	SLD 3	43966	999709	0.177	-47909	SLD 13	-47909	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	65750	SLD 3	53664	999709	0.177	-57381	SLD 13	-52299	-2143723	0.275	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	-1173	SLU 18	-1173	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	-1139	SLU 18	-1139	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1107	SLU 18	-1107	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	64	SLU 12	64	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-3	SLU 9	-3	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	621	SLU 18	621	8809	68977	11705	11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	684	SLU 18	684	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	4167	SLV 1	4167	7743	69159	15425	15425	1	Si
0	0.08	5.09	0	-5583	SLV 15	-5583	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	4199	SLV 1	4199	7743	69159	11737	11737	1	Si
8	0.061	5.09	0	-5578	SLV 15	-5578	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	4229	SLV 1	4229	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-5571	SLV 15	-5571	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	1035	SLV 3	1035	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-993	SLV 13	-993	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	2719	SLV 3	2719	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	-2011	SLV 13	-2011	-8809	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	2755	SLV 3	2755	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	9.04	0	-1981	SLV 13	-1981	-9132	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	1228	SLD 1	1228	7743	69159	15425	15425	1	Si
0	0.08	5.09	0	-2644	SLD 15	-2644	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	1252	SLD 1	1252	7743	69159	11737	11737	1	Si
8	0.061	5.09	0	-2630	SLD 15	-2630	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	1274	SLD 1	1274	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2617	SLD 15	-2617	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	424	SLD 3	424	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-381	SLD 13	-381	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1293	SLD 3	1293	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	-585	SLD 13	-585	-8809	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	1327	SLD 3	1327	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	9.04	0	-554	SLD 13	-554	-9132	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	34112	3	26567	1.9	149.4	103.9	3600	29345	2	22910	1.6	112.1	0	+∞	Si
15	20664	3	20664	1.5	149.4	80.8	3600	17876	2	17876	1.3	112.1	0	+∞	Si
115	-26701	3	-26701	1.9	149.4	104.4	3600	-22650	2	-22650	1.6	112.1	0	+∞	Si
215	-2676	1	-12224	0.7	149.4	22.2	3600	-2676	1	-10841	0.6	112.1	0	+∞	Si
230	6075	5	1862	0.1	149.4	7.3	3600	4185	2	682	0	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 10 - 21, sezione R 40x60, aste 118, 117, 116, 115

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	36364	SLU 18	27549	1057525	0.099						Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	19264	SLU 8	19264	1057525	0.099	5769	SLU 11	-7635	-2256369	0.14	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-30732	SLU 18	-31388	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	75962	SLU 8	75962	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	107367	SLU 18	91304	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	342568	SLV 15	300177	999709	0.177	-304051	SLV 1	-271553	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	258019	SLV 15	258019	999709	0.177	-238847	SLV 1	-238847	-2143723	0.275	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	4033	SLV 13	33421	999158	0.185	-42438	SLV 3	-68287	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	208492	SLV 1	208492	999158	0.185	-131509	SLV 15	-131509	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	275139	SLV 1	241715	999158	0.185	-163410	SLV 15	-147585	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	147634	SLD 15	127820	999709	0.177	-109117	SLD 1	-99196	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	108230	SLD 15	108230	999709	0.177	-89059	SLD 1	-89059	-2143723	0.275	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-9976	SLD 13	2759	999158	0.185	-28428	SLD 3	-37625	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	105993	SLD 1	105993	999158	0.185	-29010	SLD 15	-29010	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	142931	SLD 1	124354	999158	0.185	-31202	SLD 15	-30224	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-1175	SLU 18	-1175	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1119	SLU 18	-1119	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
115	0.061	6.28	0	270	SLU 18	270	8081	68829	11680	11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2105	SLU 18	2105	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2165	SLU 18	2165	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	4333	SLV 1	4333	9053	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-5652	SLV 15	-5652	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	4361	SLV 1	4361	8090	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-5621	SLV 15	-5621	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	1162	SLV 1	1162	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	5.09	0	-867	SLV 15	-867	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	4430	SLV 1	4430	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2143	SLV 15	-2143	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4457	SLV 1	4457	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2110	SLV 15	-2110	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	1323	SLD 1	1323	9053	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2642	SLD 15	-2642	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	1352	SLD 1	1352	8090	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2612	SLD 15	-2612	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	551	SLD 1	551	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-255	SLD 15	-255	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2448	SLD 1	2448	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-162	SLD 15	-162	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2477	SLD 1	2477	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-130	SLD 15	-130	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	24594	3	18525	1.2	149.4	72.5	3600	19259	2	14312	0.9	112.1	0	+∞	Si
15	12722	3	12722	0.8	149.4	49.8	3600	9586	2	9586	0.6	112.1	0	+∞	Si
115	-22259	3	-22682	1.5	149.4	72.6	3600	-19202	2	-19510	1.3	112.1	0	+∞	Si
215	49951	3	49951	3.5	149.4	195.5	3600	38491	2	38491	2.7	112.1	0	+∞	Si
230	71682	3	60474	4.3	149.4	236.7	3600	55864	2	46975	3.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 4 tra i fili 21 - 31, sezione R 40x60, aste 114, 113, 112, 111

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	107047	SLU 18	90293	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	74283	SLU 8	74283	1057268	0.098						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-31913	SLU 18	-31913	-1279346	0.102	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	73427	SLU 18	73427	1058480	0.101						Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	106546	SLU 18	89756	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	301749	SLV 13	266517	999158	0.185	-189847	SLV 3	-172746	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	231528	SLV 13	231528	999158	0.185	-155435	SLV 3	-155435	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-17056	SLV 13	11071	999158	0.185	-21770	SLV 3	-41345	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	223832	SLV 1	223832	999217	0.176	-145847	SLV 15	-145847	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	292727	SLV 1	258171	999217	0.176	-178424	SLV 15	-162258	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	153549	SLD 13	134094	999158	0.185	-41647	SLD 3	-40323	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	114872	SLD 13	114872	999158	0.185	-38778	SLD 3	-38778	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-20349	SLD 3	-25543	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	112386	SLD 1	112386	999217	0.176	-34401	SLD 15	-34401	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	150691	SLD 1	131426	999217	0.176	-36388	SLD 15	-35513	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2234	SLU 18	-2234	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2174	SLU 18	-2174	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-273	SLU 18	-273	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2177	SLU 18	2177	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2239	SLU 18	2239	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2280	SLV 3	2280	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4698	SLV 13	-4698	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2308	SLV 3	2308	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4665	SLV 13	-4665	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	823	SLV 3	823	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1123	SLV 13	-1123	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4579	SLV 1	4579	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-2188	SLV 15	-2188	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4607	SLV 1	4607	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-2155	SLV 15	-2155	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	177	SLD 3	177	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2594	SLD 13	-2594	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	206	SLD 3	206	8081	68829	11680	11680	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
15	0.061	5.09	0	-2563	SLD 13	-2563	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	237	SLD 3	237	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-536	SLD 13	-536	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2539	SLD 1	2539	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-148	SLD 15	-148	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2569	SLD 1	2569	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-117	SLD 15	-117	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	71626	3	60474	4.3	149.4	236.7	3600	55951	2	46975	3.3	112.1	0	+∞	Si
15	49195	3	49195	3.5	149.4	192.5	3600	38047	2	38047	2.7	112.1	0	+∞	Si
115	-22905	3	-22905	1.5	149.4	73.3	3600	-19413	2	-19413	1.3	112.1	0	+∞	Si
215	49449	3	49449	3.2	149.4	193.7	3600	38992	2	38992	2.5	112.1	0	+∞	Si
230	72030	3	60596	3.9	149.4	237.4	3600	57151	2	47957	3.1	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 5 tra i fili 31 - 40, sezione R 40x60, aste 110, 109, 108, 107

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	106308	SLU 18	89388	1058480	0.101						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	72928	SLU 18	72928	1058480	0.101						Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5						-34287	SLU 18	-34287	-1279395	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	68390	SLU 18	68390	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	100687	SLU 18	84308	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	288790	SLV 13	254373	999217	0.176	-174789	SLV 3	-158771	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	220193	SLV 13	220193	999217	0.176	-142529	SLV 3	-142529	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5	-17659	SLV 1	9228	1522412	0.228	-21812	SLV 15	-40366	-1220795	0.201	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	222261	SLV 1	222261	999158	0.185	-147964	SLV 15	-147964	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	290351	SLV 1	256192	999158	0.185	-180528	SLV 15	-164365	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	149036	SLD 13	129824	999217	0.176	-35035	SLD 3	-34222	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	110844	SLD 13	110844	999217	0.176	-33180	SLD 3	-33180	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5						-20560	SLD 15	-25415	-1220795	0.201	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	110650	SLD 1	110650	999158	0.185	-36354	SLD 15	-36354	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	148396	SLD 1	129408	999158	0.185	-38574	SLD 15	-37581	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2256	SLU 18	-2256	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2195	SLU 18	-2195	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-278	SLU 18	-278	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2122	SLU 18	2122	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2184	SLU 18	2184	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	2135	SLV 3	2135	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4589	SLV 13	-4589	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	2166	SLV 3	2166	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4557	SLV 13	-4557	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	765	SLV 1	765	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1076	SLV 15	-1076	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4524	SLV 1	4524	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2187	SLV 15	-2187	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4554	SLV 1	4554	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2155	SLV 15	-2155	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	108	SLD 3	108	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2562	SLD 13	-2562	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	139	SLD 3	139	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2531	SLD 13	-2531	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	210	SLD 1	210	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-521	SLD 15	-521	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2501	SLD 1	2501	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-164	SLD 15	-164	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2532	SLD 1	2532	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-132	SLD 15	-132	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	71863	3	60374	3.9	149.4	236.5	3600	57001	2	47801	3.1	112.1	0	+∞	Si
15	49173	3	49173	3.2	149.4	192.6	3600	38832	2	38832	2.5	112.1	0	+∞	Si
115	-24010	3	-24010	1.5	149.4	76.8	3600	-19735	2	-19735	1.3	112.1	0	+∞	Si
215	46449	3	46449	3.3	149.4	181.8	3600	37148	2	37148	2.6	112.1	0	+∞	Si
230	68485	3	57360	4.1	149.4	224.5	3600	54911	2	45904	3.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 6 tra i fili 40 - 50, sezione R 40x60, aste 106, 105, 104, 103

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	100817	SLU 18	84539	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	68722	SLU 18	68722	1057268	0.098						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-32473	SLU 18	-32473	-1279346	0.102	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	77101	SLU 18	77101	1058480	0.101						Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	111019	SLU 18	94223	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	285216	SLV 13	251330	999158	0.185	-175578	SLV 3	-159541	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	217674	SLV 13	217674	999158	0.185	-143270	SLV 3	-143270	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-16783	SLV 1	10420	999158	0.185	-20485	SLV 15	-38053	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	227083	SLV 1	227083	999217	0.176	-142818	SLV 15	-142818	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	296313	SLV 1	261583	999217	0.176	-174636	SLV 15	-158844	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	146302	SLD 13	127466	999158	0.185	-36664	SLD 3	-35677	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	108861	SLD 13	108861	999158	0.185	-34457	SLD 3	-34457	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-19369	SLD 15	-23440	-1219580	0.207	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	115570	SLD 1	115570	999217	0.176	-31305	SLD 15	-31305	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	154338	SLD 1	134838	999217	0.176	-32661	SLD 15	-32099	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2171	SLU 18	-2171	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2109	SLU 18	-2109	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	298	SLU 18	298	8081	68829	11680	11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2231	SLU 18	2231	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2292	SLU 18	2292	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2138	SLV 3	2138	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4518	SLV 13	-4518	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2170	SLV 3	2170	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4488	SLV 13	-4488	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	1086	SLV 1	1086	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-744	SLV 15	-744	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4600	SLV 1	4600	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-2137	SLV 15	-2137	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4631	SLV 1	4631	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-2105	SLV 15	-2105	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	131	SLD 3	131	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2511	SLD 13	-2511	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	163	SLD 3	163	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2481	SLD 13	-2481	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	535	SLD 1	535	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-192	SLD 15	-192	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2569	SLD 1	2569	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-106	SLD 15	-106	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2600	SLD 1	2600	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-75	SLD 15	-75	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	68482	3	57360	4.1	149.4	224.5	3600	54819	2	45904	3.3	112.1	0	+∞	Si
15	46602	3	46602	3.3	149.4	182.4	3600	37202	2	37202	2.6	112.1	0	+∞	Si
115	-22717	3	-22717	1.5	149.4	72.7	3600	-18634	2	-18634	1.2	112.1	0	+∞	Si
215	52583	3	52583	3.4	149.4	206	3600	42132	2	42132	2.7	112.1	0	+∞	Si
230	75777	3	64037	4.2	149.4	250.8	3600	60839	2	51370	3.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 7 tra i fili 50 - 60, sezione R 40x60, aste 102, 101, 100, 99

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	111075	SLU 18	94223	1058480	0.101						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	78604	SLU 18	78604	1058480	0.101						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-29364	SLU 8	-30363	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	22403	SLU 12	22403	1057268	0.098	4406	SLU 9	-13649	-1279346	0.102	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	33916	SLU 12	28110	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	290472	SLV 13	257278	999217	0.176	-169178	SLV 3	-153855	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	224308	SLV 13	224308	999217	0.176	-138295	SLV 3	-138295	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-14013	SLV 3	12035	999158	0.185	-15870	SLV 13	-38698	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	217385	SLV 3	217385	999158	0.185	-194139	SLV 13	-194139	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	294539	SLV 3	255844	999158	0.185	-253354	SLV 13	-223850	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	151903	SLD 13	133335	999217	0.176	-30609	SLD 3	-29912	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	114995	SLD 13	114995	999217	0.176	-28982	SLD 3	-28982	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-15310	SLD 13	-23403	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	93324	SLD 3	93324	999158	0.185	-70078	SLD 13	-70078	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	129368	SLD 3	111232	999158	0.185	-88183	SLD 13	-79238	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2195	SLU 18	-2195	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2135	SLU 18	-2135	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-279	SLU 18	-279	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	958	SLU 18	958	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	1015	SLU 18	1015	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	2043	SLV 3	2043	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4426	SLV 13	-4426	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	2075	SLV 3	2075	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4396	SLV 13	-4396	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	751	SLV 3	751	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1034	SLV 13	-1034	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	5128	SLV 3	5128	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-3961	SLV 13	-3961	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	5159	SLV 3	5159	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-3934	SLV 13	-3934	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	93	SLD 3	93	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2476	SLD 13	-2476	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	124	SLD 3	124	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2445	SLD 13	-2445	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	213	SLD 3	213	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-496	SLD 13	-496	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2388	SLD 3	2388	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-1221	SLD 13	-1221	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2418	SLD 3	2418	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-1193	SLD 13	-1193	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	75672	3	64509	4.2	149.4	252.7	3600	60647	2	51711	3.4	112.1	0	+∞	Si
15	53631	3	53631	3.5	149.4	210.1	3600	43007	2	43007	2.8	112.1	0	+∞	Si
115	-19333	3	-19843	1.3	149.4	63.5	3600	-14941	2	-15270	1	112.1	0	+∞	Si
215	14757	2	14757	1	149.4	57.8	3600	14344	1	14344	1	112.1	0	+∞	Si
230	24542	2	19566	1.4	149.4	76.6	3600	22641	1	18426	1.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 8 tra i fili 60 - 70, sezione R 40x60, aste 98, 97, 96, 95

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	16675	SLU 11	14335	1057268	0.098	-6347	SLU 10	-6347	-1279346	0.102	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	12041	SLU 11	12041	1057268	0.098	-13261	SLU 10	-22354	-1279346	0.102	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5						-31404	SLU 8	-31801	-1279395	0.102	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	76784	SLU 18	76784	1058480	0.101						Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	110874	SLU 18	93605	1058480	0.101						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	210815	SLV 15	190295	999158	0.185	-200412	SLV 1	-184856	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	170007	SLV 15	170007	999158	0.185	-169091	SLV 1	-169091	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5	-11317	SLV 15	12432	1522412	0.228	-20315	SLV 1	-41756	-1220795	0.201	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	219694	SLV 1	219694	999217	0.176	-135734	SLV 15	-135734	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	289283	SLV 1	254378	999217	0.176	-168347	SLV 15	-152156	-2361211	0.289	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	86844	SLD 15	77200	999158	0.185	-76441	SLD 1	-71761	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	67781	SLD 15	67781	999158	0.185	-66864	SLD 1	-66864	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	7.88	5.5						-17603	SLD 1	-25420	-1220795	0.201	Si
215	12.57	5.8	5.09	5.5	112544	SLD 1	112544	999217	0.176	-28584	SLD 15	-28584	-2361211	0.289	Si
230	12.57	5.8	5.09	5.5	151323	SLD 1	131821	999217	0.176	-30387	SLD 15	-29600	-2361211	0.289	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-551	SLU 18	-551	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	-494	SLU 18	-494	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	69	SLU 10	69	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-112	SLU 11	-112	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2243	SLU 18	2243	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2303	SLU 18	2303	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2074	SLV 1	2074	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2736	SLV 15	-2736	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2102	SLV 1	2102	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2705	SLV 15	-2705	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	899	SLV 1	899	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-945	SLV 15	-945	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4625	SLV 1	4625	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-2190	SLV 15	-2190	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4654	SLV 1	4654	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-2159	SLV 15	-2159	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	624	SLD 1	624	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-1286	SLD 15	-1286	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	653	SLD 1	653	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1256	SLD 15	-1256	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	343	SLD 1	343	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-389	SLD 15	-389	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2570	SLD 1	2570	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	9.31	0	-135	SLD 15	-135	-9212	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2600	SLD 1	2600	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	10.23	0	-105	SLD 15	-105	-9508	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	8916	1	6716	0.5	149.4	26.3	3600	8916	1	6716	0.5	112.1	0	+∞	Si
15	4648	1	4648	0.3	149.4	18.2	3600	4648	1	4648	0.3	112.1	0	+∞	Si
15	-3293	5	-10853	0.7	149.4	34.7	3600								Si
115	-20514	3	-20514	1.3	149.4	65.6	3600	-15816	2	-15816	1	112.1	0	+∞	Si
215	52402	3	52402	3.4	149.4	205.3	3600	41980	2	41980	2.7	112.1	0	+∞	Si
230	75539	3	63830	4.2	149.4	250	3600	60468	2	51111	3.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 9 tra i fili 70 - 76, sezione R 40x60, aste 94, 93, 92, 91

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	108195	SLU 18	91454	1058480	0.101						Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	75163	SLU 18	75163	1058480	0.101						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-31728	SLU 18	-31728	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	71183	SLU 18	71183	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	103887	SLU 18	87309	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	290425	SLV 13	256658	999217	0.176	-171761	SLV 3	-156443	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	223113	SLV 13	223113	999217	0.176	-140892	SLV 3	-140892	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-15136	SLV 13	11340	999158	0.185	-21419	SLV 3	-38676	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	215660	SLV 1	215660	999158	0.185	-139794	SLV 15	-139794	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	282809	SLV 1	249120	999158	0.185	-171365	SLV 15	-155692	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	12.57	5.8	5.09	5.5	151091	SLD 13	132122	999217	0.176	-32427	SLD 3	-31906	-2361211	0.289	Si
15	12.57	5.8	5.09	5.5	113378	SLD 13	113378	999217	0.176	-31156	SLD 3	-31156	-2361211	0.289	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-19524	SLD 3	-23598	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	108502	SLD 1	108502	999158	0.185	-32637	SLD 15	-32637	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	145891	SLD 1	127083	999158	0.185	-34447	SLD 15	-33655	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2232	SLU 18	-2232	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2172	SLU 18	-2172	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-280	SLU 18	-280	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2150	SLU 18	2150	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2211	SLU 18	2211	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	2042	SLV 3	2042	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4502	SLV 13	-4502	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	2073	SLV 3	2073	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4473	SLV 13	-4473	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	735	SLV 1	735	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1062	SLV 15	-1062	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4461	SLV 1	4461	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2120	SLV 15	-2120	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4492	SLV 1	4492	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2090	SLV 15	-2090	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	10.23	0	69	SLD 3	69	9508	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2529	SLD 13	-2529	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	9.31	0	100	SLD 3	100	9212	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2499	SLD 13	-2499	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	193	SLD 1	193	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-520	SLD 15	-520	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2477	SLD 1	2477	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-136	SLD 15	-136	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
230	0.061	5.09	0	2508	SLD 1	2508	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-106	SLD 15	-106	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	73885	3	62449	4.1	149.4	244.6	3600	59332	2	50108	3.3	112.1	0	+∞	Si
15	51295	3	51295	3.3	149.4	200.9	3600	41111	2	41111	2.7	112.1	0	+∞	Si
115	-22226	3	-22226	1.5	149.4	71.1	3600	-18277	2	-18277	1.2	112.1	0	+∞	Si
215	48021	3	48021	3.4	149.4	187.9	3600	37933	2	37933	2.7	112.1	0	+∞	Si
230	70249	3	58994	4.2	149.4	230.9	3600	55722	2	46714	3.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 10 tra i fili 76 - 82, sezione R 40x60, aste 90, 89, 88, 87

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	102734	SLU 18	86232	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	70183	SLU 18	70183	1057268	0.098						Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-34453	SLU 18	-34453	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	69221	SLU 8	69221	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	101704	SLU 18	85148	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	283590	SLV 13	250002	999158	0.185	-173035	SLV 3	-157493	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	216627	SLV 13	216627	999158	0.185	-141713	SLV 3	-141713	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-18300	SLV 1	8876	999158	0.185	-22477	SLV 15	-41854	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	223626	SLV 1	223626	999158	0.185	-152450	SLV 15	-152450	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	292054	SLV 1	257722	999158	0.185	-185644	SLV 15	-169153	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	145933	SLD 13	127156	999158	0.185	-35378	SLD 3	-34647	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	108599	SLD 13	108599	999158	0.185	-33685	SLD 3	-33685	-1219580	0.207	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5						-21218	SLD 15	-26560	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	110252	SLD 1	110252	999158	0.185	-39076	SLD 15	-39076	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	148044	SLD 1	129034	999158	0.185	-41634	SLD 15	-40464	-1219580	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2200	SLU 18	-2200	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2140	SLU 18	-2140	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	-262	SLU 18	-262	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2148	SLU 18	2148	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2208	SLU 18	2208	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2072	SLV 3	2072	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4478	SLV 13	-4478	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2104	SLV 3	2104	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4450	SLV 13	-4450	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	778	SLV 1	778	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-1088	SLV 15	-1088	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4546	SLV 1	4546	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2227	SLV 15	-2227	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	4578	SLV 1	4578	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-2199	SLV 15	-2199	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	97	SLD 3	97	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2504	SLD 13	-2504	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	128	SLD 3	128	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2474	SLD 13	-2474	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	215	SLD 1	215	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-525	SLD 15	-525	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2504	SLD 1	2504	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-185	SLD 15	-185	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	2535	SLD 1	2535	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-156	SLD 15	-156	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	69560	3	58328	4.1	149.4	228.3	3600	55278	2	46254	3.3	112.1	0	+∞	Si
15	47379	3	47379	3.4	149.4	185.4	3600	37457	2	37457	2.7	112.1	0	+∞	Si
115	-24405	3	-24405	1.6	149.4	78.1	3600	-20389	2	-20389	1.4	112.1	0	+∞	Si
215	45947	3	45947	3.3	149.4	179.8	3600	35588	2	35588	2.5	112.1	0	+∞	Si
230	68068	3	56868	4	149.4	222.6	3600	53205	2	44285	3.1	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 11 tra i fili 82 - 88, sezione R 40x60, aste 86, 85, 84, 83

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	100614	SLU 18	84270	1057268	0.098						Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
15	6.28	5.8	5.09	5.5	68864	SLU 8	68864	1057268	0.098	20192	SLU 11	-1650	-1279346	0.102	Si
115	8.7	5.8	7.88	5.5						-36694	SLU 18	-36694	-1741960	0.114	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	70209	SLU 10	70209	1057525	0.099	13494	SLU 11	-6938	-2256369	0.14	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	102015	SLU 8	85790	1057525	0.099						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	266859	SLV 13	233440	999158	0.185	-161795	SLV 3	-146303	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	200223	SLV 13	200223	999158	0.185	-130566	SLV 3	-130566	-1219580	0.207	Si
115	8.7	5.8	7.88	5.5	-2333	SLV 1	27497	1524230	0.223	-44610	SLV 15	-66260	-1668999	0.235	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	252105	SLV 1	252105	999709	0.177	-187165	SLV 15	-187165	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	323702	SLV 1	287797	999709	0.177	-223553	SLV 15	-205477	-2143723	0.275	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	137634	SLD 13	118960	999158	0.185	-32570	SLD 3	-31823	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	100501	SLD 13	100501	999158	0.185	-30844	SLD 3	-30844	-1219580	0.207	Si
115	8.7	5.8	7.88	5.5						-31865	SLD 15	-37996	-1668999	0.235	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	119680	SLD 1	119680	999709	0.177	-54740	SLD 15	-54740	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	158722	SLD 1	139091	999709	0.177	-58574	SLD 15	-56771	-2143723	0.275	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2188	SLU 18	-2188	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2128	SLU 18	-2128	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	268	SLU 18	268	8081	68829	11680	11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2151	SLU 18	2151	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2210	SLU 18	2210	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	2065	SLV 3	2065	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4456	SLV 13	-4456	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	2098	SLV 3	2098	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-4429	SLV 13	-4429	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	1194	SLV 1	1194	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-908	SLV 15	-908	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	4759	SLV 1	4759	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-2442	SLV 15	-2442	-8090	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	4787	SLV 1	4787	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	8.8	0	-2410	SLV 15	-2410	-9053	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	100	SLD 3	100	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2490	SLD 13	-2490	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	130	SLD 3	130	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2461	SLD 13	-2461	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	560	SLD 1	560	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-274	SLD 15	-274	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2588	SLD 1	2588	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-271	SLD 15	-271	-8090	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	2618	SLD 1	2618	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	8.8	0	-240	SLD 15	-240	-9053	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	67273	3	56110	4	149.4	219.6	3600	52532	2	43569	3.1	112.1	0	+∞	Si
15	45226	3	45226	3.2	149.4	177	3600	34828	2	34828	2.5	112.1	0	+∞	Si
115	-26946	3	-26946	1.5	149.4	62.9	3600	-23472	2	-23472	1.3	112.1	0	+∞	Si
215	43641	5	43641	2.9	149.4	170.8	3600	32470	2	32470	2.1	112.1	0	+∞	Si
230	65658	3	54456	3.6	149.4	213.1	3600	50074	2	41160	2.7	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 12 tra i fili 88 - 94, sezione R 40x60, aste 82, 81, 80, 79

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	99597	SLU 10	81531	1057525	0.099						Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	67216	SLU 10	67216	1057525	0.099	9918	SLU 11	-10538	-2256369	0.14	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5						-41933	SLU 18	-41933	-1054887	0.094	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	21541	SLU 18	21541	1054887	0.094	13189	SLU 1	-5786	-1054887	0.094	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	39656	SLU 18	29465	1054887	0.094						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	221274	SLV 13	184591	999709	0.177	-125882	SLV 3	-109178	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	154689	SLV 13	154689	999709	0.177	-95233	SLV 3	-95233	-2143723	0.275	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	42535	SLV 1	82872	999641	0.187	-94913	SLV 15	-126307	-999641	0.187	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	363765	SLV 3	363765	999641	0.187	-335539	SLV 13	-335539	-999641	0.187	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	451856	SLV 3	403442	999641	0.187	-401426	SLV 13	-365472	-999641	0.187	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica

Nido

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	116618	SLD 13	96030	999709	0.177	-21226	SLD 3	-20616	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	79346	SLD 13	79346	999709	0.177	-19890	SLD 3	-19890	-2143723	0.275	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	1099	SLD 1	19811	999641	0.187	-53477	SLD 15	-63247	-999641	0.187	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	152948	SLD 3	152948	999641	0.187	-124722	SLD 13	-124722	-999641	0.187	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	194620	SLD 3	171640	999641	0.187	-144189	SLD 13	-133670	-999641	0.187	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2045	SLU 18	-2045	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1980	SLU 18	-1980	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-188	SLU 18	-188	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1057	SLU 18	1057	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	1122	SLU 18	1122	7743	69159	15425	15425	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	9.04	0	1826	SLV 3	1826	9132	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-4021	SLV 13	-4021	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	8.11	0	1859	SLV 3	1859	8809	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3987	SLV 13	-3987	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	866	SLV 3	866	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-1048	SLV 13	-1048	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	5290	SLV 3	5290	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-3991	SLV 13	-3991	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	5297	SLV 3	5297	7743	69159	11737	11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	-3963	SLV 13	-3963	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	5303	SLV 3	5303	7743	69159	15425	15425	1	Si
230	0.08	5.09	0	-3932	SLV 13	-3932	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	9.04	0	64	SLD 3	64	9132	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-2258	SLD 13	-2258	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	8.11	0	97	SLD 3	97	8809	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2224	SLD 13	-2224	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	289	SLD 3	289	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-471	SLD 13	-471	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	2492	SLD 3	2492	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-1193	SLD 13	-1193	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	2506	SLD 3	2506	7743	69159	11737	11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	-1171	SLD 13	-1171	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	2519	SLD 3	2519	7743	69159	15425	15425	1	Si
230	0.08	5.09	0	-1148	SLD 13	-1148	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	63087	5	50661	3.3	149.4	198.3	3600	47696	2	37707	2.5	112.1	0	+∞	Si
15	40762	5	40762	2.7	149.4	159.5	3600	29728	2	29728	2	112.1	0	+∞	Si
115	-30479	3	-30479	2.2	149.4	119.2	3600	-26189	2	-26189	1.9	112.1	0	+∞	Si
215	15848	3	15848	1.1	149.4	62	3600	14113	2	14113	1	112.1	0	+∞	Si
230	28782	3	21521	1.5	149.4	84.2	3600	25215	2	18985	1.4	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

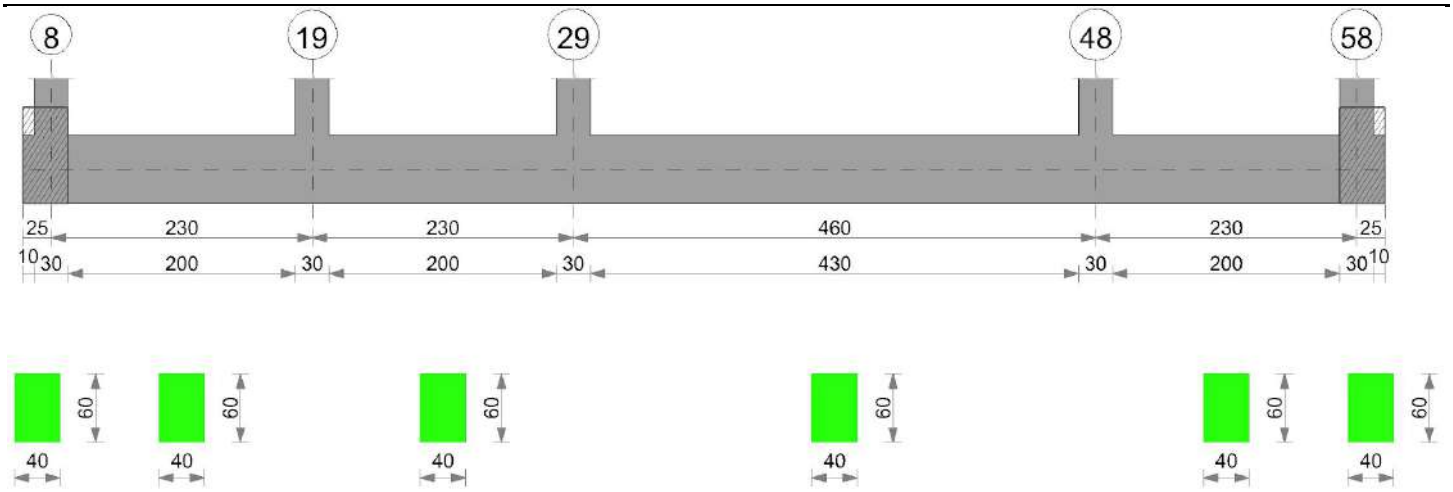
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	2.6	938	SLE RA 5	5	1.1	938	963	SLE RA 5	5	1	938	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 5	Si
D	5	0	917	SLE RA 1	5	0	917	917	SLE RA 1	5	0	922	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	917	SLE RA 1	5	0	917	917	SLE RA 1	5	0	922	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0	SLE RA 5	0.19	0.13	917	922	SLE RA 5	0.19	0.08	922	SLE RA 5	0.1	0.01	942	SLE RA 5	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	917	922	SLE RA 1	0.19	0	917	SLE RA 1	0.1	0	922	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	917	922	SLE RA 1	0.19	0	917	SLE RA 1	0.1	0	922	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 11-68

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x60	Rettangolare	40	60	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

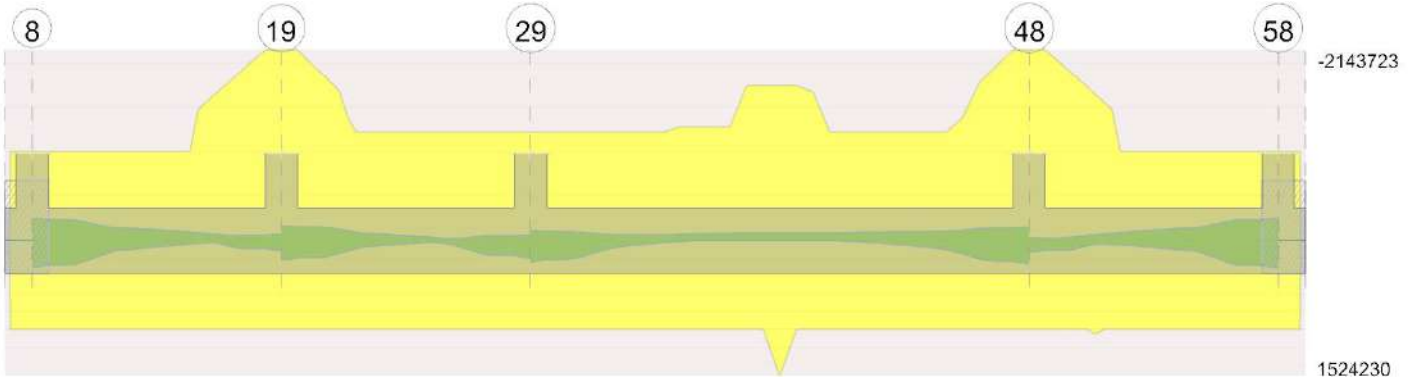
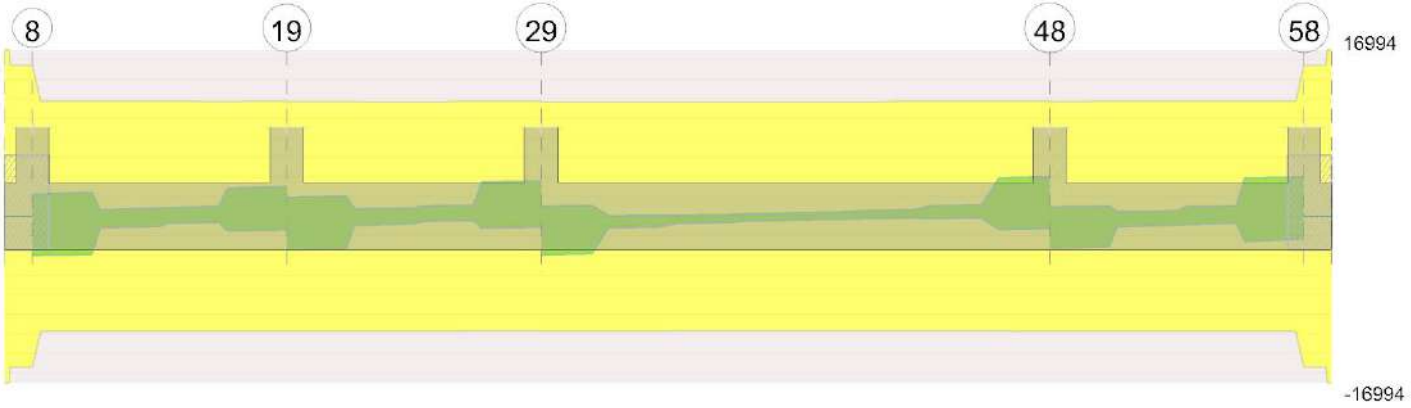


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 8 - 19, sezione R 40x60, aste 34, 33, 32, 31

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	53813	SLU 18	41240	1054887	0.094						Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	31419	SLU 18	31419	1054887	0.094	17821	SLU 1	-2580	-1054887	0.094	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5						-40230	SLU 18	-40230	-1054887	0.094	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	40583	SLU 10	40583	1057525	0.099	3598	SLU 11	-12379	-2256369	0.14	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	63949	SLU 10	50813	1057525	0.099						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	339835	SLV 13	303561	999641	0.187	-271449	SLV 3	-250766	-999641	0.187	Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	273887	SLV 13	273887	999641	0.187	-233331	SLV 3	-233331	-999641	0.187	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	45715	SLV 15	74003	999641	0.187	-96591	SLV 1	-117157	-999641	0.187	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	91556	SLV 1	91556	999709	0.177	-57663	SLV 15	-57663	-2143723	0.275	Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
230	11.37	5.7	5.09	5.5	141407	SLV 1	113870	999709	0.177	-80686	SLV 15	-68154	-2143723	0.275	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.09	5.5	5.09	5.5	155554	SLD 13	136450	999641	0.187	-87167	SLD 3	-83655	-999641	0.187	Si
15	5.09	5.5	5.09	5.5	120978	SLD 13	120978	999641	0.187	-80422	SLD 3	-80422	-999641	0.187	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	2814	SLD 15	16375	999641	0.187	-53690	SLD 1	-59529	-999641	0.187	Si
215	11.37	5.7	5.09	5.5	46571	SLD 1	46571	999709	0.177	-12679	SLD 15	-12679	-2143723	0.275	Si
230	11.37	5.7	5.09	5.5	74453	SLD 1	58995	999709	0.177	-13732	SLD 15	-13280	-2143723	0.275	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	-1384	SLU 18	-1384	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1309	SLU 18	-1309	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-217	SLU 12	-217	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1426	SLU 18	1426	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	1496	SLU 18	1496	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	2259	SLV 3	2259	7743	69159	15425	15425	1	Si
0	0.08	5.09	0	-3975	SLV 13	-3975	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	2293	SLV 3	2293	7743	69159	11737	11737	1	Si
8	0.061	5.09	0	-3966	SLV 13	-3966	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	2325	SLV 3	2325	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3956	SLV 13	-3956	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	825	SLV 3	825	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-1046	SLV 13	-1046	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	2975	SLV 1	2975	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	-1399	SLV 15	-1399	-8809	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	3020	SLV 1	3020	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	9.04	0	-1370	SLV 15	-1370	-9132	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	5.09	0	380	SLD 3	380	7743	69159	15425	15425	1	Si
0	0.08	5.09	0	-2095	SLD 13	-2095	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si
8	0.061	5.09	0	406	SLD 3	406	7743	69159	11737	11737	1	Si
8	0.061	5.09	0	-2079	SLD 13	-2079	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	431	SLD 3	431	7743	69159	11737	11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2063	SLD 13	-2063	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	261	SLD 3	261	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-482	SLD 13	-482	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1657	SLD 1	1657	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	8.11	0	-80	SLD 15	-80	-8809	-68977	-11705	-11705	1	Si
230	0.061	5.09	0	1697	SLD 1	1697	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	9.04	0	-47	SLD 15	-47	-9132	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	38725	3	29769	2.1	149.4	116.4	3600	34193	2	26398	1.9	112.1	0	+∞	Si
15	22745	3	22745	1.6	149.4	88.9	3600	20278	2	20278	1.5	112.1	0	+∞	Si
115	-29312	3	-29312	2.1	149.4	114.6	3600	-25438	2	-25438	1.8	112.1	0	+∞	Si
215	23805	5	23805	1.6	149.4	93.2	3600	16946	2	16946	1.1	112.1	0	+∞	Si
230	40208	5	31019	2	149.4	121.4	3600	30360	2	22858	1.5	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 19 - 29, sezione R 40x60, aste 30, 29, 28, 27

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	64828	SLU 10	55240	1057525	0.099						Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	46207	SLU 10	46207	1057525	0.099	8554	SLU 11	-4201	-2256369	0.14	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	-740	SLU 10	9772	1057268	0.098	-13254	SLU 11	-13254	-1279346	0.102	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	110368	SLU 18	110368	1057268	0.098						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	144472	SLU 18	127193	1057268	0.098						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	244442	SLV 13	218728	999709	0.177	-180375	SLV 3	-165609	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	193289	SLV 13	193289	999709	0.177	-150622	SLV 3	-150622	-2143723	0.275	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	20051	SLV 15	39748	999158	0.185	-32788	SLV 1	-52564	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	168126	SLV 1	168126	999158	0.185	-51599	SLV 15	-51599	-1219580	0.207	Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	222205	SLV 1	195052	999158	0.185	-68209	SLV 15	-60018	-1219580	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	116374	SLD 13	102863	999709	0.177	-52307	SLD 3	-49744	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	89611	SLD 13	89611	999709	0.177	-46945	SLD 3	-46945	-2143723	0.275	Si
115	6.28	5.8	5.09	5.5	4122	SLD 15	11919	999158	0.185	-16859	SLD 1	-24735	-1219580	0.207	Si
215	6.28	5.8	5.09	5.5	101886	SLD 1	101886	999158	0.185						Si
230	6.28	5.8	5.09	5.5	134655	SLD 1	118157	999158	0.185						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-1320	SLU 18	-1320	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1256	SLU 18	-1256	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
115	0.061	6.28	0	75	SLU 10	75	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	6.28	0	-5	SLU 11	-5	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
215	0.061	5.09	0	2243	SLU 18	2243	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2304	SLU 18	2304	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	1969	SLV 3	1969	9053	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-3429	SLV 13	-3429	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	1998	SLV 3	1998	8090	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3392	SLV 13	-3392	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	836	SLV 1	836	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	5.09	0	-780	SLV 15	-780	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	3590	SLV 1	3590	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	6.28	0	-1123	SLV 15	-1123	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
230	0.061	5.09	0	3620	SLV 1	3620	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	-1092	SLV 15	-1092	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	8.8	0	342	SLD 3	342	9053	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-1801	SLD 13	-1801	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	373	SLD 3	373	8090	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1767	SLD 13	-1767	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	6.28	0	349	SLD 1	349	8081	68829	11680	11680	1	Si
115	0.061	5.09	0	-293	SLD 15	-293	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	2169	SLD 1	2169	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.061	5.09	0	2200	SLD 1	2200	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	41691	5	34989	2.3	149.4	136.9	3600	32034	2	26560	1.7	112.1	0	+∞	Si
15	28619	5	28619	1.9	149.4	112	3600	21333	2	21333	1.4	112.1	0	+∞	Si
115	-8275	1	-8334	0.6	149.4	26.7	3600	-8275	1	-8334	0.6	112.1	0	+∞	Si
215	74255	3	74255	5.3	149.4	290.6	3600	58264	2	58264	4.1	112.1	0	+∞	Si
230	97519	3	85746	6.1	149.4	335.6	3600	76998	2	67517	4.8	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 4 tra i fili 29 - 48, sezione R 40x60, aste 26, 25, 24, 23, 22, 21, 20, 19

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	149269	SLU 18	129390	1057268	0.098						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	109959	SLU 18	109959	1057268	0.098						Si
230	8.7	5.8	7.88	5.5						-80987	SLU 18	-80987	-1741960	0.114	Si
445	11.37	5.7	5.09	5.5	94502	SLU 8	94502	1057525	0.099						Si
460	11.37	5.7	5.09	5.5	130922	SLU 8	112464	1057525	0.099						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	273318	SLV 13	243818	999158	0.185	-113614	SLV 3	-105840	-1219580	0.207	Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	214604	SLV 13	214604	999158	0.185	-97904	SLV 3	-97904	-1219580	0.207	Si
230	8.7	5.8	7.88	5.5						-69772	SLV 9	-71762	-1668999	0.235	Si
445	11.37	5.7	5.09	5.5	234750	SLV 1	234750	999709	0.177	-140002	SLV 15	-140002	-2143723	0.275	Si
460	11.37	5.7	5.09	5.5	295058	SLV 1	264766	999709	0.177	-159449	SLV 15	-149823	-2143723	0.275	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	6.28	5.8	5.09	5.5	156671	SLD 13	138408	999158	0.185						Si
15	6.28	5.8	5.09	5.5	120393	SLD 13	120393	999158	0.185	-3693	SLD 3	-13772	-1219580	0.207	Si
230	8.7	5.8	7.88	5.5						-56250	SLD 9	-56660	-1668999	0.235	Si
445	11.37	5.7	5.09	5.5	121775	SLD 1	121775	999709	0.177	-27027	SLD 15	-34301	-2143723	0.275	Si
460	11.37	5.7	5.09	5.5	158039	SLD 1	139781	999709	0.177	-22430	SLD 15	-22430	-2143723	0.275	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2651	SLU 18	-2651	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2591	SLU 18	-2591	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	36	SLU 12	36	8081	68829	11680	11680	1	Si
230	0.061	6.28	0	-15	SLU 9	-15	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
445	0.061	5.09	0	2470	SLU 18	2470	7743	69159	11737	11737	1	Si
460	0.061	5.09	0	2531	SLU 18	2531	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	6.28	0	1036	SLV 3	1036	8081	68829	11680	11680	1	Si
0	0.061	5.09	0	-3933	SLV 13	-3933	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	6.28	0	1058	SLV 3	1058	8081	68829	11680	11680	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3895	SLV 13	-3895	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	360	SLV 3	360	8081	68829	11680	11680	1	Si
230	0.061	6.28	0	-349	SLV 13	-349	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
445	0.061	5.09	0	4002	SLV 1	4002	7743	69159	11737	11737	1	Si
445	0.061	6.28	0	-1309	SLV 15	-1309	-8090	-68977	-11705	-11705	1	Si
460	0.061	5.09	0	4039	SLV 1	4039	7743	69159	11737	11737	1	Si
460	0.061	7.17	0	-1283	SLV 15	-1283	-8456	-68977	-11705	-11705	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2435	SLD 13	-2435	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2402	SLD 13	-2402	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.061	6.28	0	146	SLD 3	146	8081	68829	11680	11680	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
230	0.061	6.28	0	-135	SLD 13	-135	-8081	-68829	-11680	-11680	1	Si
445	0.061	5.09	0	2401	SLD 1	2401	7743	69159	11737	11737	1	Si
460	0.061	5.09	0	2435	SLD 1	2435	7743	69159	11737	11737	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	100898	3	87378	6.2	149.4	342	3600	79852	2	68989	4.9	112.1	0	+∞	Si
15	74136	3	74136	5.3	149.4	290.1	3600	58350	2	58350	4.1	112.1	0	+∞	Si
230	-56793	3	-56793	3.2	149.4	132.6	3600	-47344	2	-47344	2.7	112.1	0	+∞	Si
445	61797	3	61797	4.1	149.4	241.9	3600	47374	2	47374	3.1	112.1	0	+∞	Si
460	87280	3	74395	4.9	149.4	291.2	3600	67805	2	57472	3.8	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 5 tra i fili 48 - 58, sezione R 40x60, aste 18, 17, 16, 15

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	124818	SLU 8	105936	1057525	0.099						Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	90934	SLU 8	90934	1057525	0.099						Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5						-27668	SLU 17	-27668	-1054887	0.094	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	32975	SLU 18	32975	1054887	0.094						Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	54620	SLU 18	42435	1054887	0.094						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	163094	SLV 13	133512	999709	0.177	-36845	SLV 3	-28179	-2143723	0.275	Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	109490	SLV 13	109490	999709	0.177	-20852	SLV 3	-20852	-2143723	0.275	Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	55098	SLV 3	80737	999641	0.187	-91904	SLV 13	-113821	-999641	0.187	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	277355	SLV 1	277355	999641	0.187	-234534	SLV 15	-234534	-999641	0.187	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	343796	SLV 1	307229	999641	0.187	-273866	SLV 15	-252518	-999641	0.187	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.37	5.7	5.09	5.5	102819	SLD 13	84767	999709	0.177						Si
15	11.37	5.7	5.09	5.5	70197	SLD 13	70197	999709	0.177						Si
115	5.09	5.5	5.09	5.5	10782	SLD 3	22084	999641	0.187	-47588	SLD 13	-55168	-999641	0.187	Si
215	5.09	5.5	5.09	5.5	123037	SLD 1	123037	999641	0.187	-80217	SLD 15	-80217	-999641	0.187	Si
230	5.09	5.5	5.09	5.5	157592	SLD 1	138484	999641	0.187	-87661	SLD 15	-83773	-999641	0.187	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-2123	SLU 18	-2123	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-2054	SLU 18	-2054	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-331	SLU 18	-331	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	1261	SLU 18	1261	7743	69159	11737	11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	1342	SLU 18	1342	7743	69159	15425	15425	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	9.04	0	946	SLV 3	946	9132	68977	11705	11705	1	Si
0	0.061	5.09	0	-3243	SLV 13	-3243	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	8.11	0	977	SLV 3	977	8809	68977	11705	11705	1	Si
15	0.061	5.09	0	-3203	SLV 13	-3203	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	553	SLV 1	553	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-896	SLV 15	-896	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	3983	SLV 1	3983	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-2398	SLV 15	-2398	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	3995	SLV 1	3995	7743	69159	11737	11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	-2366	SLV 15	-2366	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	4007	SLV 1	4007	7743	69159	15425	15425	1	Si
230	0.08	5.09	0	-2332	SLV 15	-2332	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	5.09	0	-1980	SLD 13	-1980	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
15	0.061	5.09	0	-1943	SLD 13	-1943	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	116	SLD 1	116	7743	69159	11737	11737	1	Si
115	0.061	5.09	0	-459	SLD 15	-459	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	2060	SLD 1	2060	7743	69159	11737	11737	1	Si
215	0.061	5.09	0	-474	SLD 15	-474	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	2078	SLD 1	2078	7743	69159	11737	11737	1	Si
222	0.061	5.09	0	-448	SLD 15	-448	-7743	-69159	-11737	-11737	1	Si
230	0.08	5.09	0	2096	SLD 1	2096	7743	69159	15425	15425	1	Si
230	0.08	5.09	0	-421	SLD 15	-421	-7743	-69159	-15425	-15425	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	81963	3	68879	4.5	149.4	269.6	3600	63124	2	52666	3.5	112.1	0	+∞	Si
15	58429	3	58429	3.8	149.4	228.7	3600	44319	2	44319	2.9	112.1	0	+∞	Si
115	-20709	2	-20709	1.5	149.4	81	3600	-18561	1	-18561	1.3	112.1	0	+∞	Si
215	23933	3	23933	1.7	149.4	93.6	3600	21410	2	21410	1.5	112.1	0	+∞	Si
230	39424	3	30721	2.2	149.4	120.1	3600	34965	2	27355	2	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

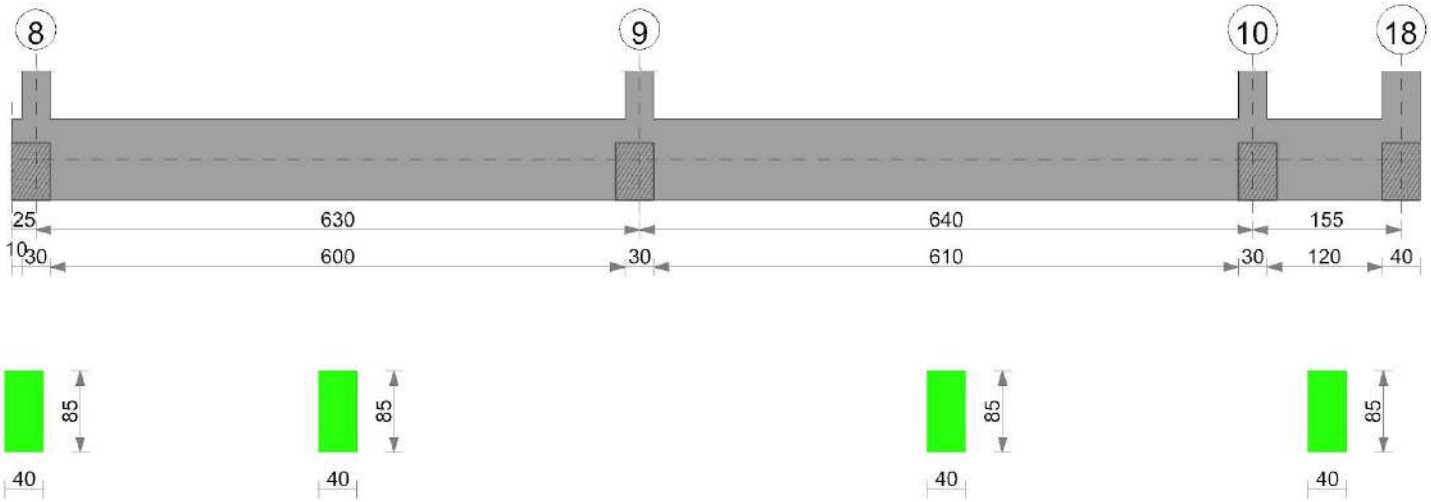
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	2.1	32	SLE RA 5	5	0.6	32	23	SLE RA 5	5	0.6	32	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 1	Si
D	5	0	23	SLE RA 1	5	0	23	23	SLE RA 1	5	0	28	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	23	SLE RA 1	5	0	23	23	SLE RA 1	5	0	28	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0.01	SLE RA 5	0.19	0.11	23	28	SLE RA 5	0.19	0.09	40	SLE RA 5	0.1	0	23	SLE RA 1	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	23	28	SLE RA 1	0.19	0	23	SLE RA 1	0.1	0	28	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	23	28	SLE RA 1	0.19	0	23	SLE RA 1	0.1	0	28	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 17-18

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x85	Rettangolare	40	85	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

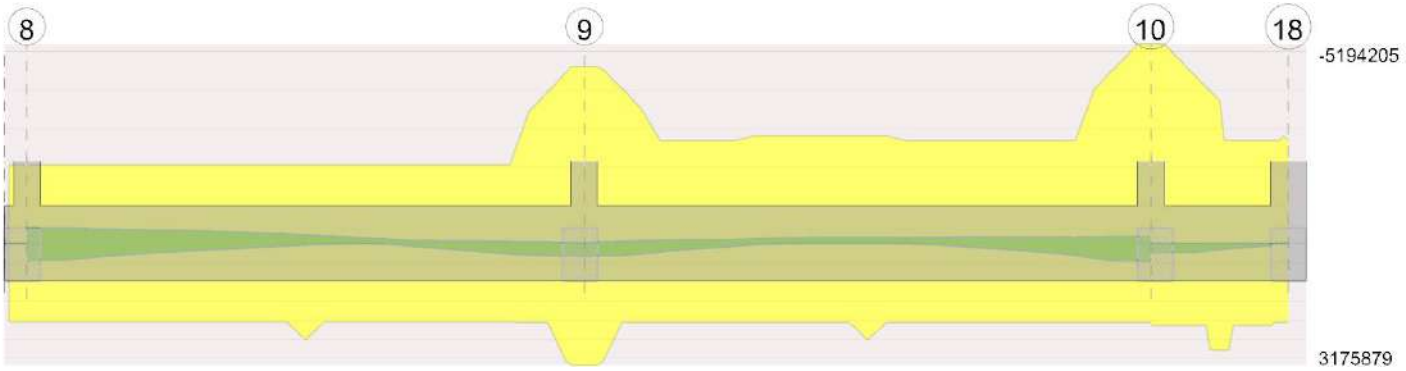
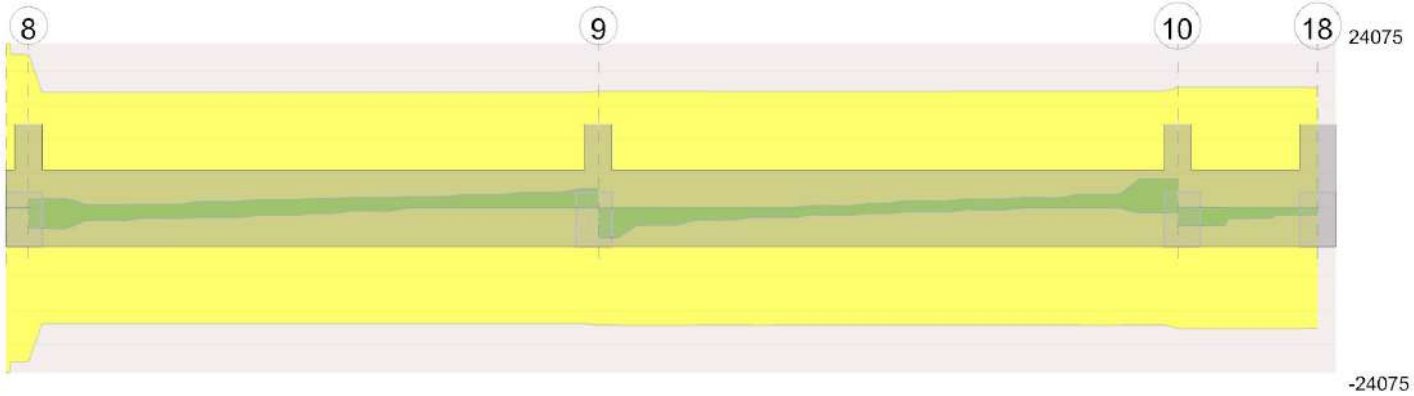


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 8 - 9, sezione R 40x85, aste 353, 352, 351, 350, 349, 348, 347, 346, 345, 344, 343

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	39617	SLU 18	28198	2137374	0.072						Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	17086	SLU 18	17086	2137374	0.072	11179	SLU 1	-33340	-2137374	0.072	Si
315	7.1	5.6	8.79	5.5						-148743	SLU 18	-160888	-2137258	0.072	Si
588	14.08	5.7	7.1	5.6	245357	SLU 18	273696	2137500	0.073						Si
615	16.52	5.7	11.12	5.6	273696	SLU 18	273696	3299717	0.081						Si
630	16.52	5.7	11.12	5.6	315608	SLU 18	294447	3299717	0.081						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	474746	SLV 11	453663	2047200	0.18	-427027	SLV 5	-418345	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	431384	SLV 11	431384	2047200	0.18	-408284	SLV 5	-408284	-2047200	0.18	Si
315	7.1	5.6	8.79	5.5	16674	SLV 11	44116	2516635	0.2	-181982	SLV 5	-222970	-2049423	0.177	Si
615	16.52	5.7	11.12	5.6	316974	SLV 9	316974	3175879	0.208	-13747	SLV 7	-23424	-4604035	0.263	Si
630	16.52	5.7	11.12	5.6	354338	SLV 9	335840	3175879	0.208	-5160	SLV 7	-5160	-4604035	0.263	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	202892	SLD 11	190781	2047200	0.18	-155173	SLD 5	-155173	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	178252	SLD 11	178252	2047200	0.18	-155152	SLD 5	-157057	-2047200	0.18	Si
315	7.1	5.6	8.79	5.5						-122094	SLD 5	-142453	-2049423	0.177	Si
588	14.08	5.7	7.1	5.6	197801	SLD 9	217273	2053868	0.169						Si
615	16.52	5.7	11.12	5.6	217273	SLD 9	217273	3175879	0.208						Si
630	16.52	5.7	11.12	5.6	245961	SLD 9	231649	3175879	0.208						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-1499	SLU 18	-1499	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1482	SLU 18	-1482	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	567	SLU 18	567	10214	100885	16965	16965	1	Si
615	0.061	7.1	0	2767	SLU 18	2767	10212	100865	16962	16962	1	Si
630	0.061	7.1	0	2777	SLU 18	2777	10212	100865	17136	17136	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	1315	SLV 5	1315	10214	100885	22501	22501	1	Si
0	0.08	7.1	0	-2943	SLV 11	-2943	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	1342	SLV 5	1342	10214	100885	16965	16965	1	Si
15	0.061	7.1	0	-2971	SLV 11	-2971	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
42	0.061	7.1	0	1379	SLV 5	1379	10214	100885	16965	16965	1	Si
42	0.061	7.1	0	-3014	SLV 11	-3014	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	1413	SLV 5	1413	10214	100885	16965	16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	-761	SLV 11	-761	-10215	-100899	-16967	-16967	1	Si
615	0.061	7.1	0	2768	SLV 13	2768	10212	100865	16962	16962	1	Si
630	0.061	7.1	0	2760	SLV 13	2760	10212	100865	17136	17136	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	32	SLD 5	32	10214	100885	22501	22501	1	Si
0	0.08	7.1	0	-1659	SLD 11	-1659	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	42	SLD 5	42	10214	100885	16965	16965	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1671	SLD 11	-1671	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	757	SLD 5	757	10214	100885	16965	16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	-106	SLD 11	-106	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
609	0.061	7.1	0	2020	SLD 13	2020	10212	100867	16962	16962	1	Si
615	0.061	7.1	0	2017	SLD 13	2017	10212	100865	16962	16962	1	Si
630	0.061	7.1	0	2010	SLD 13	2010	10212	100865	17136	17136	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	28151	3	20363	0.7	149.4	38.8	3600	23859	2	17659	0.6	112.1	0	+∞	Si
15	12739	3	12739	0.4	149.4	24.3	3600	11550	2	11550	0.4	112.1	0	+∞	Si
315	-102242	3	-110679	3.6	149.4	210.9	3600	-82654	2	-89427	2.9	112.1	0	+∞	Si
615	188715	3	188715	4.7	149.4	231.5	3600	151614	2	151614	3.8	112.1	0	+∞	Si
630	217472	3	202979	5.1	149.4	249	3600	174589	2	163033	4.1	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 9 - 10, sezione R 40x85, aste 342, 341, 340, 339, 338, 337, 336, 335, 334, 333, 332

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	11.12	5.6	352771	SLU 18	320421	3299717	0.081						Si
15	16.52	5.7	11.12	5.6	288146	SLU 18	288146	3299717	0.081						Si
43	14.46	5.7	7.1	5.6	182874	SLU 18	288146	2137558	0.073						Si
320	9.42	5.8	8.79	5.5						-152827	SLU 18	-154020	-2802544	0.08	Si
625	18.85	5.8	7.1	5.6	246079	SLU 18	246079	2137450	0.074						Si
640	18.85	5.8	7.1	5.6	294211	SLU 18	270118	2137450	0.074						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	11.12	5.6	370991	SLV 7	343430	3175879	0.208						Si
15	16.52	5.7	11.12	5.6	315768	SLV 7	315768	3175879	0.208	4063	SLV 9	-37572	-4604035	0.263	Si
320	9.42	5.8	8.79	5.5						-112754	SLV 7	-130113	-2688072	0.204	Si
625	18.85	5.8	7.1	5.6	447953	SLV 5	447953	2056131	0.164	-176631	SLV 11	-176631	-5194205	0.291	Si
640	18.85	5.8	7.1	5.6	511223	SLV 5	479634	2056131	0.164	-187003	SLV 11	-181802	-5194205	0.291	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	11.12	5.6	265337	SLD 7	243602	3175879	0.208						Si
15	16.52	5.7	11.12	5.6	221799	SLD 7	221799	3175879	0.208						Si
320	9.42	5.8	8.79	5.5						-97332	SLD 7	-102609	-2688072	0.204	Si
625	18.85	5.8	7.1	5.6	259661	SLD 5	259661	2056131	0.164	11660	SLD 11	-14843	-5194205	0.291	Si
640	18.85	5.8	7.1	5.6	300732	SLD 5	280233	2056131	0.164						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	7.1	0	-4313	SLU 18	-4313	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
15	0.061	7.1	0	-4303	SLU 18	-4303	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
320	0.061	9.42	0	-110	SLU 17	-110	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
625	0.061	7.1	0	3205	SLU 18	3205	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	3212	SLU 18	3212	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	7.1	0	-3683	SLV 7	-3683	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
15	0.061	7.1	0	-3688	SLV 7	-3688	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
320	0.061	9.42	0	688	SLV 5	688	11135	100576	17087	17087	1	Si
320	0.061	9.42	0	-802	SLV 11	-802	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
597	0.061	7.1	0	4242	SLV 5	4242	10214	100885	17140	17140	1	Si
597	0.061	9.42	0	-676	SLV 11	-676	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
625	0.061	7.1	0	4224	SLV 5	4224	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	9.42	0	-689	SLV 11	-689	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
640	0.063	7.1	0	4213	SLV 5	4213	10214	100885	17679	17679	1	Si
640	0.063	9.42	0	-695	SLV 11	-695	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	7.1	0	-2901	SLD 7	-2901	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
15	0.061	7.1	0	-2907	SLD 7	-2907	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
21	0.061	7.1	0	-2909	SLD 7	-2909	-10212	-100867	-17136	-17136	1	Si
320	0.061	9.42	0	239	SLD 5	239	11135	100576	17087	17087	1	Si
320	0.061	9.42	0	-353	SLD 11	-353	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
625	0.061	7.1	0	2743	SLD 5	2743	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	2734	SLD 5	2734	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	243099	3	220848	5.5	149.4	270.9	3600	195758	2	177859	4.5	112.1	0	+∞	Si
15	198597	3	198597	5	149.4	243.6	3600	159915	2	159915	4	112.1	0	+∞	Si
320	-107617	3	-108763	3.2	149.4	157.8	3600	-87175	2	-88280	2.6	112.1	0	+∞	Si
625	167623	3	167623	4.8	149.4	318.5	3600	135661	2	135661	3.9	112.1	0	+∞	Si
640	200632	3	184135	5.3	149.4	349.8	3600	162110	2	148916	4.3	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 4 tra i fili 10 - 18, sezione R 40x85, aste 331, 330, 329

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	18.85	5.8	7.1	5.6	266332	SLU 18	244646	2137450	0.074						Si
15	18.85	5.8	7.1	5.6	227466	SLU 18	227466	2137450	0.074						Si
78	13.19	5.8	9.31	5.6	91367	SLU 18	158458	2775359	0.08						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	11328	SLU 18	55179	2137642	0.074						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-12366	SLU 20	-1936	-2802733	0.082	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	18.85	5.8	7.1	5.6	258643	SLV 7	234482	2056131	0.164						Si
15	18.85	5.8	7.1	5.6	215254	SLV 7	215254	2056131	0.164						Si
78	13.19	5.8	9.31	5.6	71647	SLV 11	137720	2667589	0.195						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	8349	SLV 1	40828	2048683	0.176						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-11656	SLV 11	-2913	-2684015	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene

eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	18.85	5.8	7.1	5.6	190842	SLD 7	174291	2056131	0.164						Si
15	18.85	5.8	7.1	5.6	161090	SLD 7	161090	2056131	0.164						Si
78	13.19	5.8	9.31	5.6	59464	SLD 11	107727	2667589	0.195						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	7504	SLD 1	35178	2048683	0.176						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-8710	SLD 11	-2080	-2684015	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-2299	SLU 18	-2299	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-2291	SLU 18	-2291	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1478	SLU 18	-1478	-10213	-100872	-17677	-17677	1	Si
135	0.063	7.1	0	-1052	SLU 18	-1052	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-1045	SLU 18	-1045	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	116	SLV 9	116	10214	100885	17679	17679	1	Si
0	0.063	7.1	0	-2560	SLV 7	-2560	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	102	SLV 9	102	10214	100885	17679	17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-2564	SLV 7	-2564	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
36	0.063	7.1	0	79	SLV 9	79	10214	100885	17679	17679	1	Si
36	0.063	7.1	0	-2566	SLV 7	-2566	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1257	SLV 11	-1257	-10213	-100872	-17677	-17677	1	Si
135	0.063	7.1	0	-786	SLV 11	-786	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-773	SLV 11	-773	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-1753	SLD 7	-1753	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-1760	SLD 7	-1760	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	-1774	SLD 7	-1774	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-985	SLD 11	-985	-10213	-100872	-17677	-17677	1	Si
135	0.063	7.1	0	-674	SLD 11	-674	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-678	SLD 11	-678	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	181143	3	166552	4.8	149.4	316.4	3600	146191	2	134652	3.9	112.1	0	+∞	Si
15	154940	3	154940	4.5	149.4	294.4	3600	125420	2	125420	3.6	112.1	0	+∞	Si
78	62540	3	108095	3	149.4	158	3600	51441	2	87974	2.5	112.1	0	+∞	Si
135	8016	3	37865	1.2	149.4	72.2	3600	6948	2	31457	1	112.1	0	+∞	Si
155	-8353	5	-1206	0	149.4	1.8	3600	-6769	2	-1206	0	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

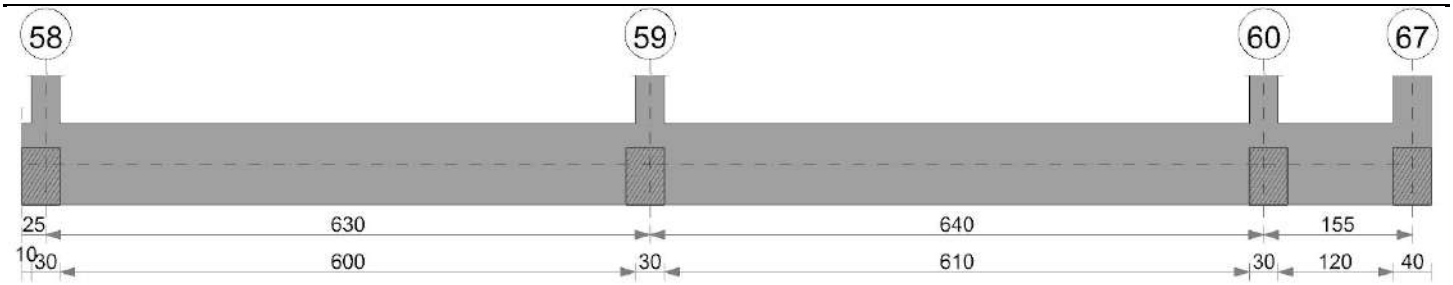
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	2.4	398	SLE RA 5	5	0.9	398	24	SLE RA 5	5	0.8	398	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 1	Si
D	5	0	24	SLE RA 1	5	0	24	24	SLE RA 1	5	0	398	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	24	SLE RA 1	5	0	24	24	SLE RA 1	5	0	398	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0.01	SLE RA 5	0.19	0.15	903	1112	SLE RA 5	0.19	0.13	903	SLE RA 5	0.1	0	24	SLE RA 1	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	24	398	SLE RA 1	0.19	0	24	SLE RA 1	0.1	0	398	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	24	398	SLE RA 1	0.19	0	24	SLE RA 1	0.1	0	398	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 61-67

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x85	Rettangolare	40	85	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

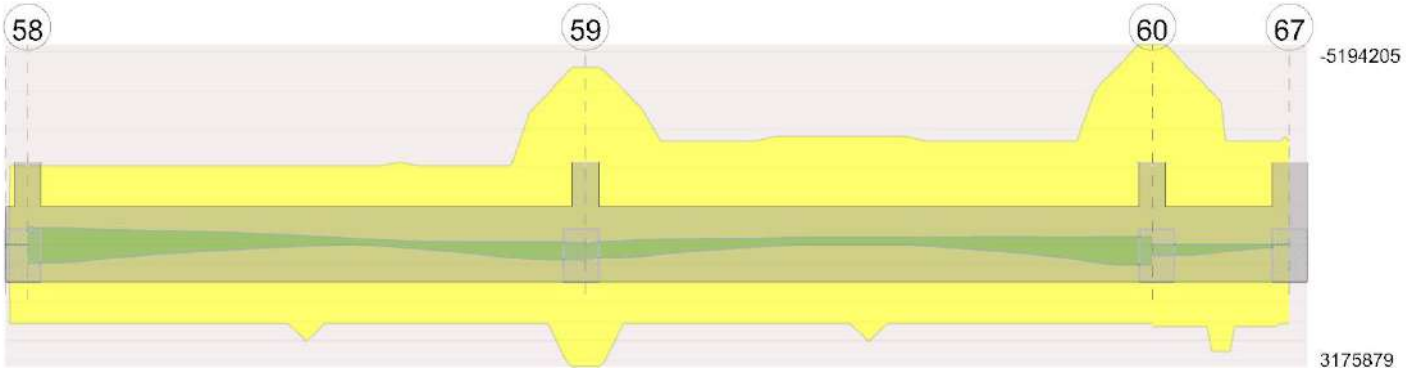
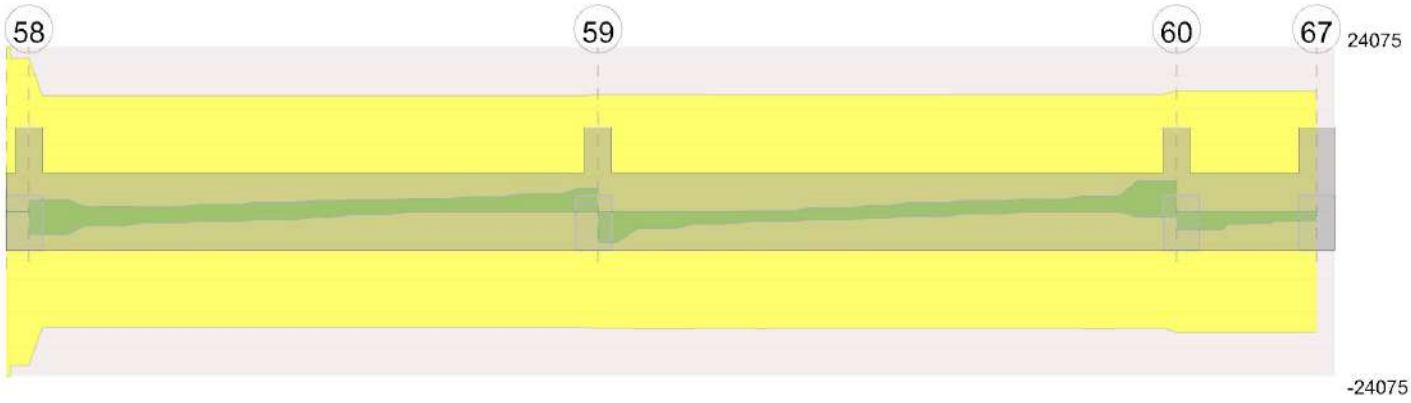


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 58 - 59, sezione R 40x85, aste 304, 305, 306, 307, 308, 309, 310, 311, 312, 313, 314

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	41112	SLU 18	29567	2137374	0.072						Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	18372	SLU 18	18372	2137374	0.072	11954	SLU 1	-33190	-2137374	0.072	Si
315	7.1	5.6	8.79	5.5						-154370	SLU 18	-167051	-2137258	0.072	Si
588	14.08	5.7	7.1	5.6	275024	SLU 18	308383	2137500	0.073						Si
615	16.52	5.7	11.12	5.6	308383	SLU 18	308383	3299717	0.081						Si
630	16.52	5.7	11.12	5.6	357855	SLU 18	332879	3299717	0.081						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	510186	SLV 7	486449	2047200	0.18	-460913	SLV 9	-449545	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	461544	SLV 7	461544	2047200	0.18	-436786	SLV 9	-436786	-2047200	0.18	Si
315	7.1	5.6	8.79	5.5	9690	SLV 7	39222	2516635	0.2	-178676	SLV 9	-221948	-2049423	0.177	Si

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
615	16.52	5.7	11.12	5.6	386079	SLV 5	386079	3175879	0.208	-46982	SLV 11	-51036	-4604035	0.263	Si
630	16.52	5.7	11.12	5.6	436570	SLV 5	411218	3175879	0.208	-42368	SLV 11	-42368	-4604035	0.263	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	217432	SLD 7	204278	2047200	0.18	-168159	SLD 9	-167374	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	190727	SLD 7	190727	2047200	0.18	-165969	SLD 9	-165969	-2047200	0.18	Si
315	7.1	5.6	8.79	5.5						-121890	SLD 9	-143214	-2049423	0.177	Si
588	14.08	5.7	7.1	5.6	231720	SLD 5	255526	2053868	0.169						Si
615	16.52	5.7	11.12	5.6	255526	SLD 5	255526	3175879	0.208						Si
630	16.52	5.7	11.12	5.6	292186	SLD 5	273761	3175879	0.208						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-1516	SLU 18	-1516	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1493	SLU 18	-1493	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	645	SLU 18	645	10214	100885	16965	16965	1	Si
615	0.061	7.1	0	3266	SLU 18	3266	10212	100865	16962	16962	1	Si
630	0.061	7.1	0	3278	SLU 18	3278	10212	100865	17136	17136	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	1672	SLV 9	1672	10214	100885	22501	22501	1	Si
0	0.08	7.1	0	-3296	SLV 7	-3296	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	1701	SLV 9	1701	10214	100885	16965	16965	1	Si
15	0.061	7.1	0	-3321	SLV 7	-3321	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
42	0.061	7.1	0	1744	SLV 9	1744	10214	100885	16965	16965	1	Si
42	0.061	7.1	0	-3360	SLV 7	-3360	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	1552	SLV 9	1552	10214	100885	16965	16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	-793	SLV 7	-793	-10215	-100899	-16967	-16967	1	Si
615	0.061	7.1	0	3352	SLV 5	3352	10212	100865	16962	16962	1	Si
630	0.061	7.1	0	3348	SLV 5	3348	10212	100865	17136	17136	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	174	SLD 9	174	10214	100885	22501	22501	1	Si
0	0.08	7.1	0	-1798	SLD 7	-1798	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	187	SLD 9	187	10214	100885	16965	16965	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1807	SLD 7	-1807	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	845	SLD 9	845	10214	100885	16965	16965	1	Si
315	0.061	7.1	0	-86	SLD 7	-86	-10214	-100885	-16965	-16965	1	Si
609	0.061	7.1	0	2433	SLD 5	2433	10212	100867	16962	16962	1	Si
615	0.061	7.1	0	2431	SLD 5	2431	10212	100865	16962	16962	1	Si
630	0.061	7.1	0	2426	SLD 5	2426	10212	100865	17136	17136	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	29166	3	21329	0.7	149.4	40.7	3600	24637	2	18452	0.6	112.1	0	+∞	Si
15	13683	3	13683	0.5	149.4	26.1	3600	12379	2	12379	0.4	112.1	0	+∞	Si
315	-105457	3	-114185	3.7	149.4	217.6	3600	-84493	2	-91363	3	112.1	0	+∞	Si
615	212311	3	212311	5.3	149.4	260.5	3600	169549	2	169549	4.2	112.1	0	+∞	Si
630	246545	3	229289	5.7	149.4	281.3	3600	197101	2	183237	4.6	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 59 - 60, sezione R 40x85, aste 315, 316, 317, 318, 319, 320, 321, 322, 323, 324, 325

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	11.12	5.6	370178	SLU 18	336718	3299717	0.081						Si
15	16.52	5.7	11.12	5.6	303342	SLU 18	303342	3299717	0.081						Si
320	9.42	5.8	8.79	5.5						-185483	SLU 18	-185483	-2802544	0.08	Si
625	18.85	5.8	7.1	5.6	289111	SLU 18	289111	2137450	0.074						Si
640	18.85	5.8	7.1	5.6	340940	SLU 18	314994	2137450	0.074						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	11.12	5.6	392169	SLV 7	365507	3175879	0.208						Si
15	16.52	5.7	11.12	5.6	338630	SLV 7	338630	3175879	0.208	-5802	SLV 9	-77126	-4604035	0.263	Si
320	9.42	5.8	8.79	5.5						-123169	SLV 11	-148981	-2688072	0.204	Si
625	18.85	5.8	7.1	5.6	520462	SLV 9	520462	2056131	0.164	-204821	SLV 7	-204821	-5194205	0.291	Si
640	18.85	5.8	7.1	5.6	587740	SLV 9	553574	2056131	0.164	-215847	SLV 7	-209747	-5194205	0.291	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	11.12	5.6	277639	SLD 7	256273	3175879	0.208						Si
15	16.52	5.7	11.12	5.6	234795	SLD 7	234795	3175879	0.208						Si
320	9.42	5.8	8.79	5.5						-112693	SLD 11	-119427	-2688072	0.204	Si
625	18.85	5.8	7.1	5.6	301813	SLD 9	301813	2056131	0.164	13828	SLD 7	-16233	-5194205	0.291	Si
640	18.85	5.8	7.1	5.6	345485	SLD 9	323458	2056131	0.164						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	7.1	0	-4461	SLU 18	-4461	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
15	0.061	7.1	0	-4450	SLU 18	-4450	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
320	0.061	9.42	0	-81	SLU 12	-81	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
625	0.061	7.1	0	3451	SLU 18	3451	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	3459	SLU 18	3459	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	7.1	0	-3577	SLV 7	-3577	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
15	0.061	7.1	0	-3584	SLV 7	-3584	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
320	0.061	9.42	0	862	SLV 9	862	11135	100576	17087	17087	1	Si
320	0.061	9.42	0	-928	SLV 7	-928	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
597	0.061	7.1	0	4510	SLV 5	4510	10214	100885	17140	17140	1	Si
597	0.061	9.42	0	-721	SLV 11	-721	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
625	0.061	7.1	0	4493	SLV 5	4493	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	9.42	0	-735	SLV 11	-735	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
640	0.063	7.1	0	4482	SLV 5	4482	10214	100885	17679	17679	1	Si
640	0.063	9.42	0	-740	SLV 11	-740	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.061	7.1	0	-2857	SLD 7	-2857	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
15	0.061	7.1	0	-2864	SLD 7	-2864	-10212	-100865	-17136	-17136	1	Si
320	0.061	9.42	0	322	SLD 9	322	11135	100576	17087	17087	1	Si
320	0.061	9.42	0	-388	SLD 7	-388	-11135	-100576	-17087	-17087	1	Si
597	0.061	7.1	0	2933	SLD 5	2933	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	2917	SLD 5	2917	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	2908	SLD 5	2908	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	253660	3	230959	5.8	149.4	283.3	3600	202214	2	184336	4.6	112.1	0	+∞	Si
15	208262	3	208262	5.2	149.4	255.5	3600	166414	2	166414	4.2	112.1	0	+∞	Si
320	-130637	3	-130637	3.9	149.4	189.5	3600	-105794	2	-105794	3.1	112.1	0	+∞	Si
625	196034	3	196034	5.7	149.4	372.4	3600	157821	2	157821	4.6	112.1	0	+∞	Si
640	231375	3	213710	6.2	149.4	406	3600	185946	2	171914	5	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 4 tra i fili 60 - 67, sezione R 40x85, aste 326, 327, 328

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	18.85	5.8	7.1	5.6	312823	SLU 18	288992	2137450	0.074						Si
15	18.85	5.8	7.1	5.6	270116	SLU 18	270116	2137450	0.074						Si
78	13.19	5.8	9.31	5.6	116166	SLU 18	194315	2775359	0.08						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	16376	SLU 18	73662	2137642	0.074						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-14443	SLU 18	-2688	-2802733	0.082	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	18.85	5.8	7.1	5.6	268761	SLV 11	243661	2056131	0.164						Si
15	18.85	5.8	7.1	5.6	224787	SLV 11	224787	2056131	0.164						Si
78	13.19	5.8	9.31	5.6	79795	SLV 7	146571	2667589	0.195						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	10239	SLV 1	48197	2048683	0.176						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-10492	SLV 7	-3051	-2684015	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	18.85	5.8	7.1	5.6	209125	SLD 11	191609	2056131	0.164						Si
15	18.85	5.8	7.1	5.6	178077	SLD 11	178077	2056131	0.164						Si
78	13.19	5.8	9.31	5.6	70556	SLD 7	122544	2667589	0.195						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	9748	SLD 1	43904	2048683	0.176						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-9068	SLD 7	-2251	-2684015	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-2527	SLU 18	-2527	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-2517	SLU 18	-2517	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1736	SLU 18	-1736	-10213	-100872	-17677	-17677	1	Si
135	0.063	7.1	0	-1369	SLU 18	-1369	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-1361	SLU 18	-1361	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-2599	SLV 7	-2599	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-2602	SLV 7	-2602	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
31	0.063	7.1	0	-2604	SLV 7	-2604	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1290	SLV 7	-1290	-10213	-100872	-17677	-17677	1	Si
135	0.063	7.1	0	-894	SLV 7	-894	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-877	SLV 7	-877	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-1832	SLD 7	-1832	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-1838	SLD 7	-1838	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	-1851	SLD 7	-1851	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1082	SLD 7	-1082	-10213	-100872	-17677	-17677	1	Si
135	0.063	7.1	0	-819	SLD 7	-819	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-821	SLD 7	-821	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	211711	3	195767	5.7	149.4	371.9	3600	169852	2	157330	4.5	112.1	0	+∞	Si
15	183083	3	183083	5.3	149.4	347.8	3600	147316	2	147316	4.3	112.1	0	+∞	Si
78	79069	3	131935	3.7	149.4	192.9	3600	64472	2	106721	3	112.1	0	+∞	Si

Nido

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
135	11285	3	50129	1.6	149.4	95.6	3600	9425	2	41078	1.3	112.1	0	+∞	Si
155	-9873	3	-1940	0.1	149.4	2.8	3600	-8130	2	-1724	0.1	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

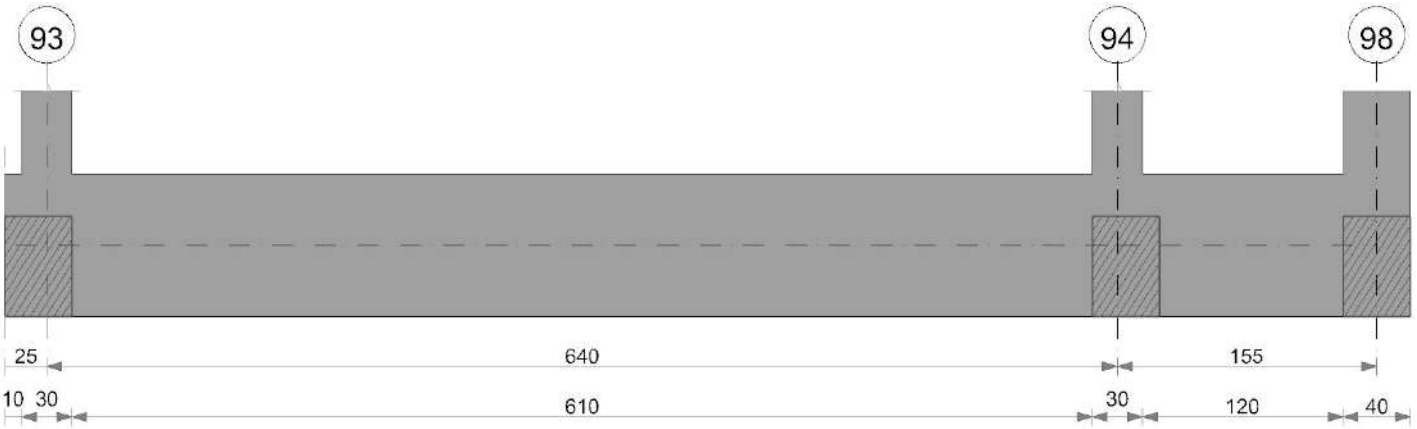
Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	2.7	405	SLE RA 5	5	1.1	405	44	SLE RA 5	5	0.9	405	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 1	Si
D	5	0	44	SLE RA 1	5	0	44	44	SLE RA 1	5	0	405	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	44	SLE RA 1	5	0	44	44	SLE RA 1	5	0	405	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

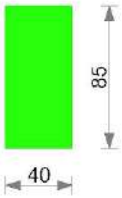
Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

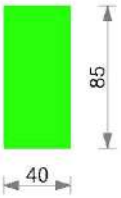
Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0.02	SLE RA 5	0.19	0.15	910	1132	SLE RA 5	0.19	0.14	910	SLE RA 5	0.1	0	44	SLE RA 1	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	44	405	SLE RA 1	0.19	0	44	SLE RA 1	0.1	0	405	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	44	405	SLE RA 1	0.19	0	44	SLE RA 1	0.1	0	405	SLE RA 1	Si

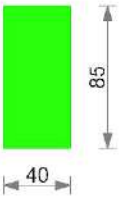
Trave di fondazione a "Fondazione" 99-101

Geometria









Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 40x85	Rettangolare	40	85	4	4	4

Diagramma verifica stato limite ultimo flessione

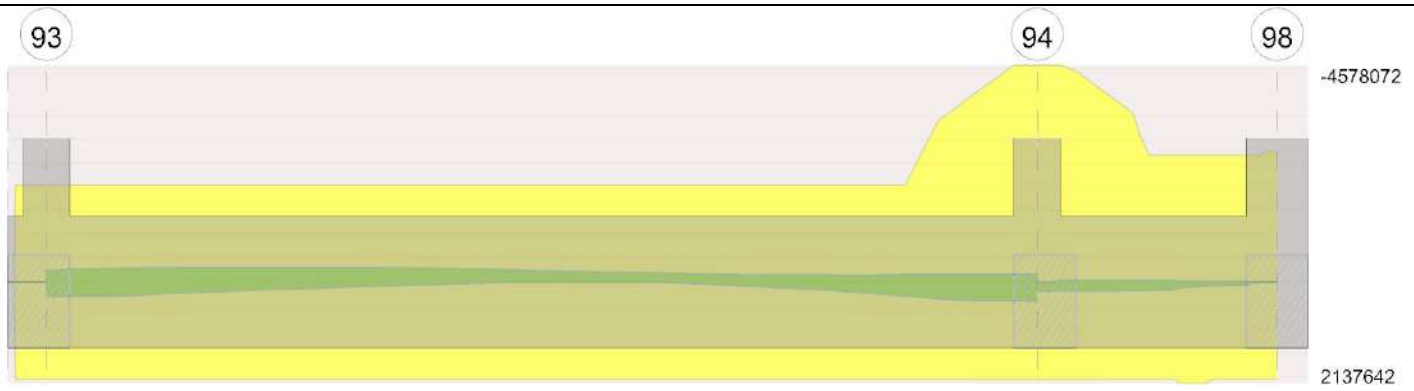
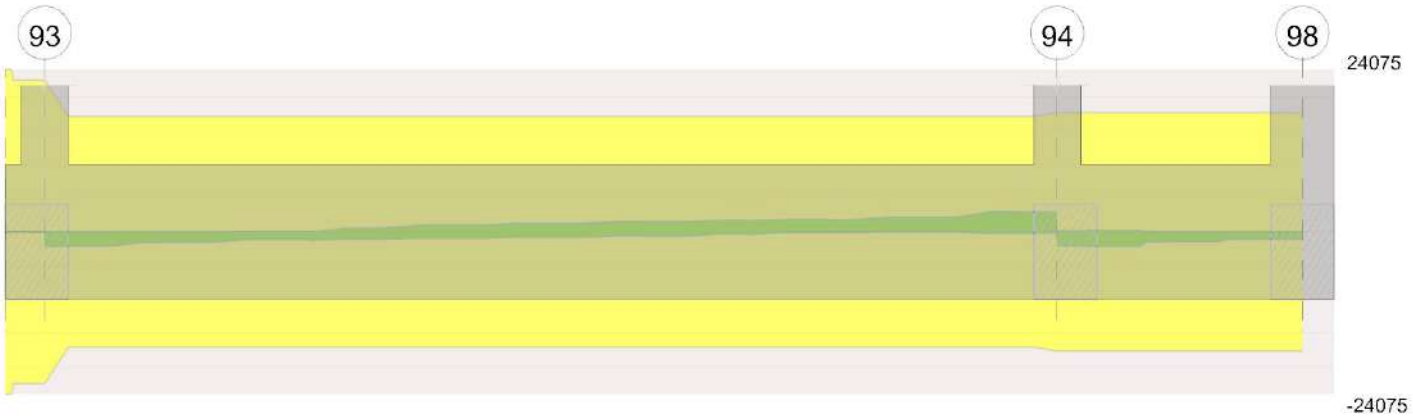


Diagramma verifica stato limite ultimo taglio



Output campate

Campata 2 tra i fili 93 - 94, sezione R 40x85, aste 14, 13, 12, 11, 10, 9, 8, 7, 6, 5, 4

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	72624	SLU 18	55205	2137374	0.072						Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	39271	SLU 18	39271	2137374	0.072	19458	SLU 1	-34718	-2137374	0.072	Si
320	7.1	5.6	7.1	5.6						-204925	SLU 18	-215234	-2137374	0.072	Si
625	16.52	5.7	7.1	5.6	201619	SLU 18	201619	2137502	0.073						Si
640	16.52	5.7	7.1	5.6	239389	SLU 18	219756	2137502	0.073						Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	326665	SLV 11	311410	2047200	0.18	-240499	SLV 5	-240499	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	298282	SLV 11	298282	2047200	0.18	-250511	SLV 5	-268617	-2047200	0.18	Si
320	7.1	5.6	7.1	5.6						-218201	SLV 13	-236498	-2047200	0.18	Si
625	16.52	5.7	7.1	5.6	392497	SLV 9	392497	2055594	0.166	-167019	SLV 7	-167019	-4578072	0.272	Si
640	16.52	5.7	7.1	5.6	435387	SLV 9	413094	2055594	0.166	-167328	SLV 7	-167084	-4578072	0.272	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	7.1	5.6	7.1	5.6	155684	SLD 11	143604	2047200	0.18	-69518	SLD 5	-69518	-2047200	0.18	Si
15	7.1	5.6	7.1	5.6	132839	SLD 11	132839	2047200	0.18	-85068	SLD 5	-116862	-2047200	0.18	Si
320	7.1	5.6	7.1	5.6						-158719	SLD 13	-169604	-2047200	0.18	Si
625	16.52	5.7	7.1	5.6	223821	SLD 9	223821	2055594	0.166	1656	SLD 7	-24177	-4578072	0.272	Si
640	16.52	5.7	7.1	5.6	253688	SLD 9	238189	2055594	0.166						Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-2156	SLU 18	-2156	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	-2125	SLU 18	-2125	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	426	SLU 18	426	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	2418	SLU 18	2418	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	2428	SLU 18	2428	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-1886	SLV 7	-1886	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si
15	0.061	7.1	0	-1908	SLV 7	-1908	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	1286	SLV 9	1286	10214	100885	17140	17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	-791	SLV 7	-791	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
597	0.061	7.1	0	2976	SLV 5	2976	10214	100885	17140	17140	1	Si
597	0.061	7.1	0	-217	SLV 11	-217	-10202	-100733	-17114	-17114	1	Si
625	0.061	7.1	0	2946	SLV 5	2946	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	-208	SLV 11	-208	-10200	-100709	-17110	-17110	1	Si
640	0.063	7.1	0	2928	SLV 5	2928	10214	100885	17679	17679	1	Si
640	0.063	7.1	0	-201	SLV 11	-201	-10200	-100709	-17649	-17649	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.08	7.1	0	-1494	SLD 7	-1494	-10214	-100885	-22501	-22501	1	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
15	0.061	7.1	0	-1498	SLD 7	-1498	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	660	SLD 9	660	10214	100885	17140	17140	1	Si
320	0.061	7.1	0	-165	SLD 7	-165	-10214	-100885	-17140	-17140	1	Si
597	0.061	7.1	0	2014	SLD 5	2014	10214	100885	17140	17140	1	Si
625	0.061	7.1	0	1995	SLD 5	1995	10214	100885	17140	17140	1	Si
640	0.063	7.1	0	1984	SLD 5	1984	10214	100885	17679	17679	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	51050	3	38915	1.3	149.4	74.2	3600	43083	2	33094	1.1	112.1	0	+∞	Si
15	27772	3	27772	0.9	149.4	53	3600	23885	2	23885	0.8	112.1	0	+∞	Si
320	-144774	3	-151927	5.1	149.4	289.8	3600	-119546	2	-125550	4.2	112.1	0	+∞	Si
625	137703	3	137703	4.1	149.4	261.6	3600	112739	2	112739	3.3	112.1	0	+∞	Si
640	163845	3	150281	4.4	149.4	285.5	3600	134030	2	123005	3.6	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili 94 - 98, sezione R 40x85, aste 3, 2, 1

Verifiche a flessione in famiglia SLU

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	7.1	5.6	220811	SLU 18	203854	2137502	0.073						Si
15	16.52	5.7	7.1	5.6	190453	SLU 18	190453	2137502	0.073						Si
78	9.42	5.8	7.1	5.6	84936	SLU 18	136771	2137642	0.074						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	13407	SLU 20	50767	2137642	0.074						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-10634	SLU 18	-2710	-2802733	0.082	Si

Verifiche a flessione in famiglia SLV (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	7.1	5.6	213974	SLV 11	199442	2055594	0.166						Si
15	16.52	5.7	7.1	5.6	187993	SLV 11	187993	2055594	0.166	24177	SLV 5	-38767	-4578072	0.272	Si
78	9.42	5.8	7.1	5.6	83012	SLV 15	175453	2048683	0.176	12937	SLV 1	-40544	-2684015	0.207	Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	10183	SLV 1	59751	2048683	0.176	5062	SLV 15	-4804	-2684015	0.207	Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-11852	SLV 15	-2635	-2684015	0.207	Si

Verifiche SLD Resistenza a flessione (domini sostanzialmente elastici)

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per tutte o solo alcune sezioni, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1
Le dilatazioni ultime utilizzate sono le seguenti: εc2= 0.002, εyd= 0.0019

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	16.52	5.7	7.1	5.6	158735	SLD 11	147511	2055594	0.166						Si
15	16.52	5.7	7.1	5.6	138608	SLD 11	138608	2055594	0.166						Si
78	9.42	5.8	7.1	5.6	61887	SLD 15	115979	2048683	0.176						Si
135	9.42	5.8	7.1	5.6	8639	SLD 1	41164	2048683	0.176						Si
155	9.42	5.8	7.1	5.6						-8546	SLD 15	-3076	-2684015	0.207	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLU

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-1800	SLU 20	-1800	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-1787	SLU 18	-1787	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1399	SLU 18	-1399	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
135	0.063	7.1	0	-1071	SLU 18	-1071	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-1056	SLU 18	-1056	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche a taglio in famiglia SLV

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	168	SLV 13	168	10214	100885	17679	17679	1	Si
0	0.063	7.1	0	-2083	SLV 3	-2083	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	182	SLV 13	182	10214	100885	17679	17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-2109	SLV 3	-2109	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	217	SLV 13	217	10214	100885	17679	17679	1	Si
52	0.063	9.42	0	-2171	SLV 3	-2171	-11140	-100673	-17642	-17642	1	Si
78	0.063	7.1	0	-1140	SLV 11	-1140	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
135	0.063	7.1	0	-765	SLV 15	-765	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-734	SLV 15	-734	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche SLD Resistenza a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.063	7.1	0	-1405	SLD 3	-1405	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
15	0.063	7.1	0	-1419	SLD 3	-1419	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
52	0.063	7.1	0	-1451	SLD 3	-1451	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
78	0.063	7.1	0	-918	SLD 11	-918	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
135	0.063	7.1	0	-675	SLD 15	-675	-10214	-100885	-17679	-17679	1	Si
155	0.063	9.42	0	-667	SLD 15	-667	-11135	-100576	-17625	-17625	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara							Quasi permanente							Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ f.	σ f lim.	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ c lim.	σ FRP	σ FRP lim.	
0	150167	3	138813	4.1	149.4	263.7	3600	122356	2	113312	3.4	112.1	0	+∞	Si
15	129794	3	129794	3.8	149.4	246.6	3600	106085	2	106085	3.1	112.1	0	+∞	Si
78	58098	3	93485	3	149.4	178.2	3600	47975	2	76811	2.5	112.1	0	+∞	Si
135	9175	5	34824	1.1	149.4	66.4	3600	7623	2	28923	0.9	112.1	0	+∞	Si
155	-7459	3	-1819	0.1	149.4	2.6	3600	-6369	2	-1465	0	112.1	0	+∞	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche - Cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	

Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo j	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.	
E	5	1.6	916	SLE RA 5	5	0.4	916	1152	SLE RA 5	5	0.3	916	SLE RA 5	0.0033	0	SLE RA 1	Si
D	5	0	350	SLE RA 1	5	0	350	350	SLE RA 1	5	0	916	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Z	5	0	350	SLE RA 1	5	0	350	350	SLE RA 1	5	0	916	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Verifiche geotecniche - Rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
E	0.19	0	SLE RA 5	0.19	0.12	916	1152	SLE RA 5	0.19	0.14	916	SLE RA 5	0.1	0	350	SLE RA 1	Si
D	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	350	916	SLE RA 1	0.19	0	350	SLE RA 1	0.1	0	916	SLE RA 1	Si
Z	0.19	0	SLE RA 1	0.19	0	350	916	SLE RA 1	0.19	0	350	SLE RA 1	0.1	0	916	SLE RA 1	Si

8.2 Verifiche piastre C.A. di fondazione

Le unità di misura elencate nel capitolo sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

***Nodo**: indice del nodo di verifica.*
***Dir.**: direzione della sezione di verifica.*
***B**: base della sezione rettangolare di verifica. [cm]*
***H**: altezza della sezione rettangolare di verifica. [cm]*
***A. sup.**: area barre armatura superiori. [cm²]*
***C. sup.**: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [cm]*
***A. inf.**: area barre armatura inferiori. [cm²]*
***C. inf.**: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [cm]*
***Comb.**: combinazione di verifica.*
***M**: momento flettente. [daN*cm]*
***N**: sforzo normale. [daN]*
***Mu**: momento flettente ultimo. [daN*cm]*
***Nu**: sforzo normale ultimo. [daN]*
***c.s.**: coefficiente di sicurezza.*
***Verifica**: stato di verifica.*
***A. st.**: area staffe su interasse. [cm]*
***A. sag.**: area sagomati su interasse. [cm]*
***Ved**: taglio agente. [daN]*
***Vrd**: taglio resistente. [daN]*
***Vrdc**: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]*
***Vrsd**: resistenza di calcolo a taglio trazione. [daN]*
***Vrcd**: resistenza di calcolo a taglio compressione. [daN]*
***cotgθ**: cotangente dell'inclinazione dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse dell'elemento.*
***Asl**: area longitudinale tesa nella combinazione di verifica di Ved. [cm²]*
***σc**: tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]*
***σlim**: tensione limite. [daN/cm²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione.*
***σf**: tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/cm²]*
***ID**: indice della verifica di capacità portante.*
***Comb.**: combinazione.*
***Fx**: componente lungo x del carico. [daN]*
***Fy**: componente lungo y del carico. [daN]*
***Fz**: componente verticale del carico. [daN]*
***Mx**: componente lungo x del momento. [daN*cm]*
***My**: componente lungo y del momento. [daN*cm]*
***ix**: inclinazione del carico in x. [deg]*
***iy**: inclinazione del carico in y. [deg]*
***ex**: eccentricità del carico in x. [cm]*
***ey**: eccentricità del carico in y. [cm]*
***B'**: larghezza efficace. [cm]*
***L'**: lunghezza efficace. [cm]*
***Cnd**: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT).*
***C**: coesione di progetto. [daN/cm²]*
***Phi**: angolo di attrito di progetto. [deg]*
***Qs**: sovraccarico laterale da piano di posa. [daN/cm²]*
***γR**: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto.*
***Rd**: resistenza alla rottura del complesso di progetto. [daN]*
***Ed**: azione di progetto (sforzo normale al piano di posa). [daN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza alla capacità portante.*
***N**:*
***Nq**: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico.*
***Nc**: fattore di capacità portante per il termine coesivo.*
***Ng**: fattore di capacità portante per il termine attritivo.*
***S**:*
***Sq**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico.*
***Sc**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo.*
***Sg**: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo.*
***D**:*
***Dq**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico.*
***Dc**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo.*
***Dg**: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo.*
***I**:*
***Iq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico.*
***Ic**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo.*

***Ig**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo.*
***B**:*
***Bq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico.*
***Bc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo.*
***Bg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo.*
***G**:*
***Gq**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico.*
***Gc**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo.*
***Gg**: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo.*
***P**:*
***Pq**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico.*
***Pc**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo.*
***Pg**: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo.*
***E**:*
***Eq**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico.*
***Ec**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo.*
***Eg**: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo.*

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-80; -70; 0), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 0).
Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
32	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLV 11	546181	0	701217	0	1.2839	Si
40	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLV 7	544304	0	701217	0	1.2883	Si
930	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLV 5	520713	0	701217	0	1.3466	Si
934	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLV 9	519673	0	701217	0	1.3493	Si
938	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLV 9	511357	0	701217	0	1.3713	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
930	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 5	326647	0	701217	0	2.1467	Si
934	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 9	325024	0	701217	0	2.1574	Si
938	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 9	315795	0	701217	0	2.2205	Si
951	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 9	295752	0	701217	0	2.371	Si
955	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLD 9	294469	0	701217	0	2.3813	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
288	Y	50	40	2.83	4.6	2.83	4.6	0	0	SLV 9	5430	0	7167	7167	0	38754	2.5	2.827	1.3197	Si
288	Y	50	40	2.83	4.6	2.83	4.6	0	0	SLV 7	-4690	0	7167	7167	0	38754	2.5	2.827	1.5282	Si

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
287	Y	50	40	2.83	4.6	2.83	4.6	0	0	SLV 5	4441	0	7167	7167	0	38754	2.5	2.827	1.6138	Si
334	Y	65	40	3.68	4.6	3.68	4.6	0	0	SLV 9	5763	0	9317	9317	0	50380	2.5	3.676	1.6166	Si
334	Y	65	40	3.68	4.6	3.68	4.6	0	0	SLV 7	-4912	0	9317	9317	0	50380	2.5	3.676	1.8966	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
288	Y	50	40	2.83	4.6	2.83	4.6	0	0	SLD 9	2380	0	8842	8842	0	38754	2.5	2.827	3.7158	Si
287	Y	50	40	2.83	4.6	2.83	4.6	0	0	SLD 5	2070	0	8842	8842	0	38754	2.5	2.827	4.2719	Si
334	Y	65	40	3.68	4.6	3.68	4.6	0	0	SLD 9	2546	0	11495	11495	0	50380	2.5	3.676	4.5153	Si
40	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	0	0	SLD 7	-3433	0	17412	17412	0	74880	2.5	5.655	5.0721	Si
68	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	0	0	SLD 7	-3430	0	17412	17412	0	74880	2.5	5.655	5.0762	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
322	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 2	154741	0	-5.5	112.1	15	Si
318	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 2	146863	0	-5.2	112.1	15	Si
322	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	192795	0	-6.8	149.4	15	Si
326	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE QP 2	137567	0	-4.8	112.1	15	Si
318	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	183080	0	-6.5	149.4	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
322	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	192795	0	72.4	3600	15	Si
318	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	183080	0	68.7	3600	15	Si
326	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	170940	0	64.2	3600	15	Si
314	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	169632	0	63.7	3600	15	Si
321	X	100	40	5.65	5.8	5.65	5.8	SLE RA 3	161376	0	60.6	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo

Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Area di ingombro esterno minore: 3027900
Angolo di rotazione corrispondente all'ingombro minore: 0
Rapporto di forma trovato (area ingombro esterno/area fondazione): 1.31
Centro impronta, nel sistema globale: 1210; 700; -40
Lato minore B dell'impronta: 1344.4
Lato maggiore L dell'impronta: 2252.3
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 3027900

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Profondità massima del bulbo di rottura considerato (per condizione non drenata): 6.72 m
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.018
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.048

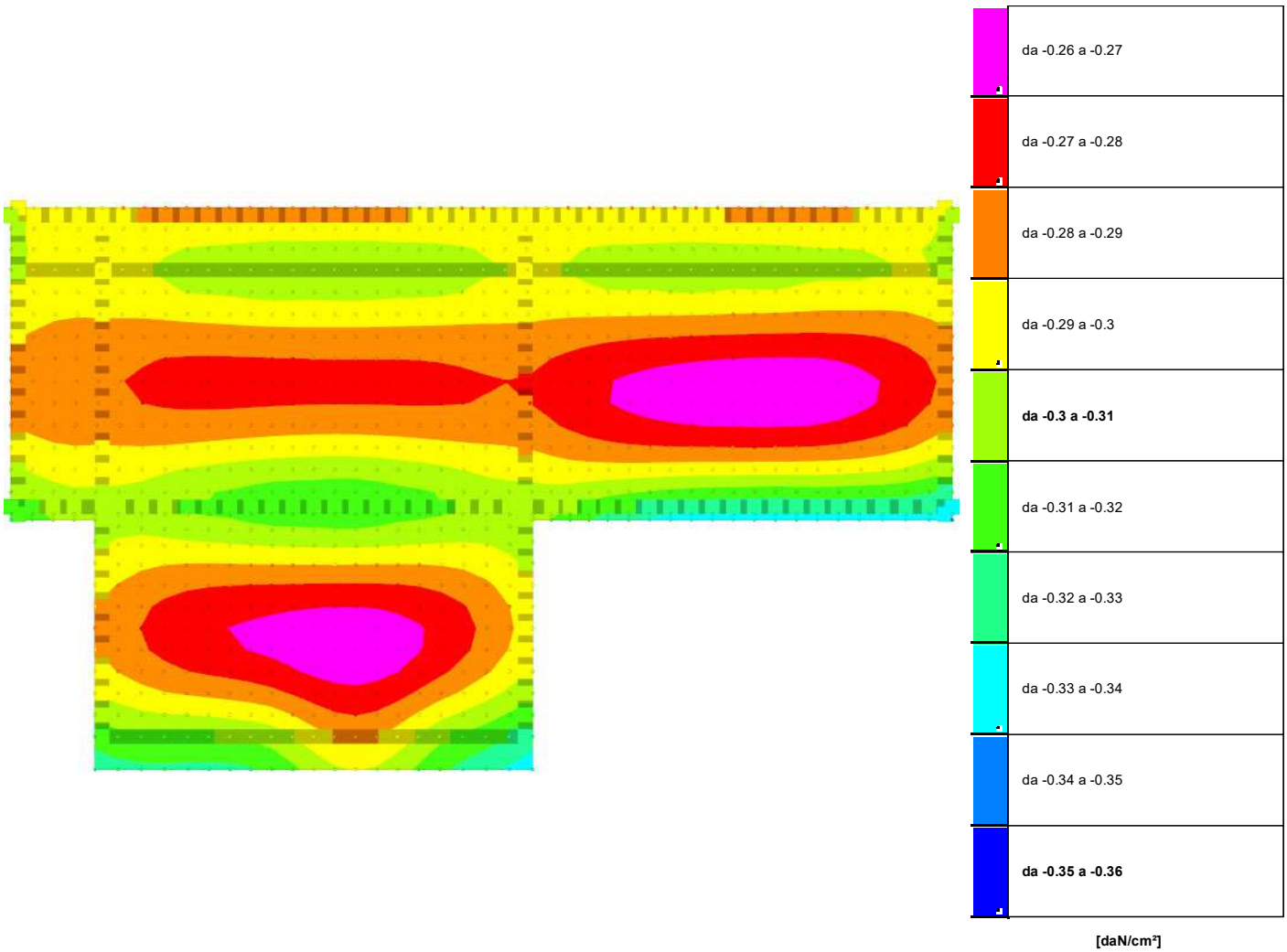
Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 2.05

ID	Comb.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	ix	iy	ex	ey	B'	L'	Cnd	C	Phi	Qs	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
1	SLU 20	0	0	-882868	-117267638	-111418688	0	0	-126	-133	1079	2000	BT	0.34	0	0	2.3	1806792	-882868	2.05	Si
2	SLV 7	-11466	39757	-584064	-87898081	-76432516	-1	4	-131	-150	1043	1991	BT	0.34	0	0	2.3	1661272	-584064	2.84	Si
3	SLD 7	-4553	15786	-585280	-81981282	-75033690	0	2	-128	-140	1064	1996	BT	0.34	0	0	2.3	1747880	-585280	2.99	Si

Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

ID	N			S			D			I			B			G			P			E		
	Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
1	1	5	0	0	0.11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
2	1	5	0	0	0.1	0	0	0	0	0	0.05	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0
3	1	5	0	0	0.11	0	0	0	0	0	0.02	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	0	0

8.3 Pressioni terreno in SLU



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglia SLU.

***Nodo**: Nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Pressione minima**: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.*
***uz**: spostamento massimo verticale del nodo. [cm]*
***Valore**: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]*
***Pressione massima**: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.*
***uz**: spostamento minimo verticale del nodo. [cm]*
***Valore**: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]*

Compressione estrema massima -0.34018 al nodo di indice 304, di coordinate x = 2500, y = 615, z = -20, nel contesto SLU 20.
Spostamento estremo minimo -0.11339 al nodo di indice 304, di coordinate x = 2500, y = 615, z = -20, nel contesto SLU 20.
Spostamento estremo massimo -0.04826 al nodo di indice 694, di coordinate x = 1958, y = 995, z = -20, nel contesto SLU 1.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 20	-0.10861	-0.32584	SLU 1	-0.06262	-0.18787
3	SLU 20	-0.10783	-0.32348	SLU 1	-0.06138	-0.18415
4	SLU 20	-0.10738	-0.32214	SLU 1	-0.06034	-0.18101
5	SLU 20	-0.10737	-0.3221	SLU 1	-0.05958	-0.17873
6	SLU 20	-0.10753	-0.32258	SLU 1	-0.05902	-0.17705
7	SLU 20	-0.10762	-0.32286	SLU 1	-0.0586	-0.17579
8	SLU 20	-0.10748	-0.32244	SLU 1	-0.05817	-0.17452
9	SLU 20	-0.10695	-0.32085	SLU 1	-0.05768	-0.17304
10	SLU 20	-0.1058	-0.31739	SLU 1	-0.05701	-0.17103
11	SLU 20	-0.10406	-0.31217	SLU 1	-0.05617	-0.16851
12	SLU 20	-0.10205	-0.30615	SLU 1	-0.05528	-0.16585
13	SLU 20	-0.10045	-0.30134	SLU 1	-0.05462	-0.16386
14	SLU 20	-0.0998	-0.29941	SLU 1	-0.05442	-0.16326
15	SLU 20	-0.10033	-0.30099	SLU 1	-0.05477	-0.16431
16	SLU 20	-0.10187	-0.30562	SLU 1	-0.05562	-0.16687
17	SLU 20	-0.10393	-0.31179	SLU 1	-0.05679	-0.17038
18	SLU 20	-0.10587	-0.31762	SLU 1	-0.05803	-0.17408
19	SLU 20	-0.1076	-0.32281	SLU 1	-0.05937	-0.17811
20	SLU 20	-0.10898	-0.32693	SLU 1	-0.06071	-0.18213
21	SLU 20	-0.11042	-0.33126	SLU 1	-0.0622	-0.18659
22	SLU 20	-0.11205	-0.33615	SLU 1	-0.06381	-0.19143
23	SLU 20	-0.10529	-0.31588	SLU 1	-0.06127	-0.18382
24	SLU 20	-0.10503	-0.31509	SLU 1	-0.06087	-0.18261

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
25	SLU 20	-0.10432	-0.31296	SLU 1	-0.05991	-0.17974
26	SLU 20	-0.10361	-0.31083	SLU 1	-0.0587	-0.17609
27	SLU 20	-0.10351	-0.31053	SLU 1	-0.05785	-0.17356
28	SLU 20	-0.10364	-0.31093	SLU 1	-0.05726	-0.17177
29	SLU 20	-0.10342	-0.31027	SLU 1	-0.05667	-0.17002
30	SLU 20	-0.10311	-0.30933	SLU 1	-0.05616	-0.16849
31	SLU 20	-0.1028	-0.30841	SLU 1	-0.05575	-0.16726
32	SLU 20	-0.10197	-0.30592	SLU 1	-0.05522	-0.16566
33	SLU 20	-0.10018	-0.30054	SLU 1	-0.05436	-0.16307
34	SLU 20	-0.09809	-0.29428	SLU 1	-0.05344	-0.16032
35	SLU 20	-0.09656	-0.28968	SLU 1	-0.05281	-0.15844
36	SLU 20	-0.096	-0.28801	SLU 1	-0.05266	-0.15797
37	SLU 20	-0.09657	-0.28971	SLU 1	-0.05304	-0.15911
38	SLU 20	-0.09817	-0.2945	SLU 1	-0.05393	-0.16179
39	SLU 20	-0.10043	-0.30128	SLU 1	-0.0552	-0.16561
40	SLU 20	-0.10256	-0.30767	SLU 1	-0.05655	-0.16964
41	SLU 20	-0.10399	-0.31198	SLU 1	-0.05779	-0.17337
42	SLU 20	-0.10517	-0.31552	SLU 1	-0.0591	-0.17729
43	SLU 20	-0.10673	-0.32018	SLU 1	-0.06068	-0.18205
44	SLU 20	-0.10796	-0.32388	SLU 1	-0.06187	-0.18561
45	SLU 20	-0.10846	-0.32537	SLU 1	-0.06237	-0.18712
51	SLU 20	-0.10252	-0.30757	SLU 1	-0.06001	-0.18004
52	SLU 20	-0.10221	-0.30663	SLU 1	-0.05958	-0.17873
53	SLU 20	-0.10147	-0.3044	SLU 1	-0.05858	-0.17573
54	SLU 20	-0.1006	-0.30179	SLU 1	-0.05726	-0.17178
55	SLU 20	-0.10019	-0.30057	SLU 1	-0.05626	-0.16879
56	SLU 20	-0.10002	-0.30007	SLU 1	-0.05553	-0.16659
57	SLU 20	-0.09971	-0.29913	SLU 1	-0.05489	-0.16466
58	SLU 20	-0.09934	-0.29803	SLU 1	-0.05435	-0.16304
59	SLU 20	-0.09892	-0.29677	SLU 1	-0.05389	-0.16168
60	SLU 20	-0.09811	-0.29433	SLU 1	-0.05337	-0.16012
61	SLU 20	-0.09661	-0.28984	SLU 1	-0.05264	-0.15791
62	SLU 20	-0.09493	-0.28479	SLU 1	-0.05189	-0.15567
63	SLU 20	-0.09368	-0.28103	SLU 1	-0.05138	-0.15415
64	SLU 20	-0.09324	-0.27973	SLU 1	-0.05128	-0.15384
65	SLU 20	-0.09377	-0.2813	SLU 1	-0.05165	-0.15494
66	SLU 20	-0.09518	-0.28553	SLU 1	-0.05247	-0.15741
67	SLU 20	-0.09715	-0.29145	SLU 1	-0.05364	-0.16092
68	SLU 20	-0.09912	-0.29735	SLU 1	-0.05494	-0.16483
69	SLU 20	-0.10062	-0.30185	SLU 1	-0.05622	-0.16867
70	SLU 20	-0.10201	-0.30604	SLU 1	-0.05763	-0.1729
71	SLU 20	-0.10366	-0.31099	SLU 1	-0.05928	-0.17785
72	SLU 20	-0.10489	-0.31467	SLU 1	-0.06048	-0.18145
73	SLU 20	-0.10543	-0.31628	SLU 1	-0.06101	-0.18303
74	SLU 20	-0.09997	-0.2999	SLU 1	-0.05882	-0.17647
75	SLU 20	-0.09962	-0.29885	SLU 1	-0.05836	-0.17508
76	SLU 20	-0.09874	-0.29623	SLU 1	-0.05726	-0.17179
77	SLU 20	-0.09763	-0.29289	SLU 1	-0.0558	-0.16739
78	SLU 20	-0.09686	-0.29057	SLU 1	-0.05462	-0.16385
79	SLU 20	-0.09633	-0.289	SLU 1	-0.05372	-0.16115
80	SLU 20	-0.09591	-0.28773	SLU 1	-0.05302	-0.15906
81	SLU 20	-0.09547	-0.28642	SLU 1	-0.05246	-0.15737
82	SLU 20	-0.09494	-0.28481	SLU 1	-0.05196	-0.15589
83	SLU 20	-0.09414	-0.28241	SLU 1	-0.05145	-0.15436
84	SLU 20	-0.09304	-0.27911	SLU 1	-0.05089	-0.15267
85	SLU 20	-0.09186	-0.27557	SLU 1	-0.05036	-0.15108
86	SLU 20	-0.09097	-0.27292	SLU 1	-0.05001	-0.15003
87	SLU 20	-0.09069	-0.27207	SLU 1	-0.04997	-0.14991
88	SLU 20	-0.09113	-0.2734	SLU 1	-0.05031	-0.15092
89	SLU 20	-0.09225	-0.27675	SLU 1	-0.05101	-0.15304
90	SLU 20	-0.09381	-0.28144	SLU 1	-0.05202	-0.15606
91	SLU 20	-0.0955	-0.28651	SLU 1	-0.05322	-0.15966
92	SLU 20	-0.09715	-0.29146	SLU 1	-0.05457	-0.16372
93	SLU 20	-0.09884	-0.29651	SLU 1	-0.05612	-0.16836
94	SLU 20	-0.1007	-0.30209	SLU 1	-0.05788	-0.17365
95	SLU 20	-0.10205	-0.30614	SLU 1	-0.05916	-0.17749
96	SLU 20	-0.10261	-0.30783	SLU 1	-0.05971	-0.17913
97	SLU 20	-0.09523	-0.28568	SLU 1	-0.05458	-0.16373
98	SLU 20	-0.09416	-0.28249	SLU 1	-0.05325	-0.15975
99	SLU 20	-0.0934	-0.28019	SLU 1	-0.05223	-0.1567
100	SLU 20	-0.09282	-0.27846	SLU 1	-0.05147	-0.15441
101	SLU 20	-0.09231	-0.27694	SLU 1	-0.05088	-0.15265
102	SLU 20	-0.09176	-0.27528	SLU 1	-0.05039	-0.15117
103	SLU 20	-0.09108	-0.27324	SLU 1	-0.04994	-0.14982
104	SLU 20	-0.09028	-0.27085	SLU 1	-0.04951	-0.14854
105	SLU 20	-0.0895	-0.26849	SLU 1	-0.04915	-0.14745
106	SLU 20	-0.08893	-0.26678	SLU 1	-0.04894	-0.14681
107	SLU 20	-0.08877	-0.26632	SLU 1	-0.04896	-0.14687
108	SLU 20	-0.08913	-0.2674	SLU 1	-0.04926	-0.14778
109	SLU 20	-0.08999	-0.26997	SLU 1	-0.04986	-0.14958
110	SLU 20	-0.09123	-0.2737	SLU 1	-0.05073	-0.1522
111	SLU 20	-0.09272	-0.27816	SLU 1	-0.05186	-0.15557
112	SLU 20	-0.09439	-0.28317	SLU 1	-0.05323	-0.15968
113	SLU 20	-0.09625	-0.28876	SLU 1	-0.05486	-0.16458
114	SLU 20	-0.09658	-0.28974	SLU 1	-0.05618	-0.16855
115	SLU 20	-0.09831	-0.29494	SLU 1	-0.05672	-0.17017
116	SLU 20	-0.09797	-0.29392	SLU 1	-0.05786	-0.17357
117	SLU 20	-0.09758	-0.29274	SLU 1	-0.05736	-0.17208
118	SLU 20	-0.09977	-0.29932	SLU 1	-0.05806	-0.17419
119	SLU 20	-0.10037	-0.30111	SLU 1	-0.05863	-0.17589
120	SLU 20	-0.0925	-0.2775	SLU 1	-0.05235	-0.15705
121	SLU 20	-0.09159	-0.27477	SLU 1	-0.05127	-0.1538
122	SLU 20	-0.09093	-0.27279	SLU 1	-0.05047	-0.15141
123	SLU 20	-0.0904	-0.27119	SLU 1	-0.04988	-0.14964
124	SLU 20	-0.0899	-0.26969	SLU 1	-0.04942	-0.14826
125	SLU 20	-0.08937	-0.2681	SLU 1	-0.04904	-0.14712
126	SLU 20	-0.08881	-0.26643	SLU 1	-0.04872	-0.14616
127	SLU 20	-0.0883	-0.2649	SLU 1	-0.04848	-0.14544
128	SLU 20	-0.08795	-0.26386	SLU 1	-0.04836	-0.14509
129	SLU 20	-0.08789	-0.26367	SLU 1	-0.04842	-0.14527

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
130	SLU 20	-0.08818	-0.26453	SLU 1	-0.0487	-0.1461
131	SLU 20	-0.08883	-0.2665	SLU 1	-0.04922	-0.14765
132	SLU 20	-0.08983	-0.26949	SLU 1	-0.04999	-0.14996
133	SLU 20	-0.09113	-0.27339	SLU 1	-0.05103	-0.15309
134	SLU 20	-0.09273	-0.2782	SLU 1	-0.05237	-0.15711
135	SLU 20	-0.09373	-0.28118	SLU 1	-0.05376	-0.16129
136	SLU 20	-0.09464	-0.28392	SLU 1	-0.05402	-0.16206
137	SLU 20	-0.09523	-0.2857	SLU 1	-0.05545	-0.16636
138	SLU 20	-0.09679	-0.29038	SLU 1	-0.05592	-0.16777
139	SLU 20	-0.09674	-0.29022	SLU 1	-0.0572	-0.17159
140	SLU 20	-0.09632	-0.28896	SLU 1	-0.05668	-0.17005
141	SLU 20	-0.09831	-0.29492	SLU 1	-0.05728	-0.17185
142	SLU 20	-0.09892	-0.29676	SLU 1	-0.05786	-0.17357
143	SLU 20	-0.09109	-0.27328	SLU 1	-0.05091	-0.15272
144	SLU 20	-0.09044	-0.27133	SLU 1	-0.05012	-0.15036
145	SLU 20	-0.08996	-0.26989	SLU 1	-0.04956	-0.14867
146	SLU 20	-0.08956	-0.26869	SLU 1	-0.04915	-0.14745
147	SLU 20	-0.08918	-0.26755	SLU 1	-0.04884	-0.14652
148	SLU 20	-0.08882	-0.26646	SLU 1	-0.04861	-0.14583
149	SLU 20	-0.0885	-0.26551	SLU 1	-0.04846	-0.14537
150	SLU 20	-0.0883	-0.26491	SLU 1	-0.04841	-0.14522
151	SLU 20	-0.08829	-0.26486	SLU 1	-0.04849	-0.14547
152	SLU 20	-0.08851	-0.26552	SLU 1	-0.04874	-0.14622
153	SLU 20	-0.08899	-0.26698	SLU 1	-0.04918	-0.14755
154	SLU 20	-0.08977	-0.26932	SLU 1	-0.04986	-0.14958
155	SLU 20	-0.09087	-0.2726	SLU 1	-0.05081	-0.15243
156	SLU 20	-0.09202	-0.27606	SLU 1	-0.05199	-0.15598
157	SLU 20	-0.09231	-0.27694	SLU 1	-0.05208	-0.15623
158	SLU 20	-0.09328	-0.27984	SLU 1	-0.05342	-0.16026
159	SLU 20	-0.09414	-0.28241	SLU 1	-0.05367	-0.16102
160	SLU 20	-0.09482	-0.28446	SLU 1	-0.05513	-0.16539
161	SLU 20	-0.09625	-0.28875	SLU 1	-0.05553	-0.1666
162	SLU 20	-0.09635	-0.28906	SLU 1	-0.05689	-0.17067
163	SLU 20	-0.09593	-0.28778	SLU 1	-0.05637	-0.16911
164	SLU 20	-0.09775	-0.29324	SLU 1	-0.05687	-0.17061
165	SLU 20	-0.09835	-0.29505	SLU 1	-0.05743	-0.17229
166	SLU 20	-0.09138	-0.27413	SLU 1	-0.05042	-0.15126
167	SLU 20	-0.09102	-0.27306	SLU 1	-0.04992	-0.14977
168	SLU 20	-0.09075	-0.27226	SLU 1	-0.04958	-0.14874
169	SLU 20	-0.09053	-0.27158	SLU 1	-0.04934	-0.14803
170	SLU 20	-0.09032	-0.27096	SLU 1	-0.04919	-0.14756
171	SLU 20	-0.09015	-0.27044	SLU 1	-0.0491	-0.1473
172	SLU 20	-0.09004	-0.27012	SLU 1	-0.04909	-0.14728
173	SLU 20	-0.09004	-0.27011	SLU 1	-0.04919	-0.14756
174	SLU 20	-0.09018	-0.27053	SLU 1	-0.0494	-0.14821
175	SLU 20	-0.0905	-0.2715	SLU 1	-0.04978	-0.14933
176	SLU 20	-0.09105	-0.27316	SLU 1	-0.05035	-0.15106
177	SLU 20	-0.09191	-0.27573	SLU 1	-0.05115	-0.15344
178	SLU 20	-0.09189	-0.27568	SLU 1	-0.05118	-0.15355
179	SLU 20	-0.09272	-0.27815	SLU 1	-0.05217	-0.15652
180	SLU 20	-0.0931	-0.27929	SLU 1	-0.05232	-0.15697
181	SLU 20	-0.09387	-0.2816	SLU 1	-0.05354	-0.16062
182	SLU 20	-0.0947	-0.28411	SLU 1	-0.0538	-0.16139
183	SLU 20	-0.09531	-0.28593	SLU 1	-0.0552	-0.16559
184	SLU 20	-0.09665	-0.28994	SLU 1	-0.05554	-0.16663
185	SLU 20	-0.09677	-0.2903	SLU 1	-0.05691	-0.17073
186	SLU 20	-0.09636	-0.28909	SLU 1	-0.05641	-0.16922
187	SLU 20	-0.09805	-0.29415	SLU 1	-0.0568	-0.17041
188	SLU 20	-0.09862	-0.29585	SLU 1	-0.05733	-0.17199
189	SLU 20	-0.09296	-0.27887	SLU 1	-0.05033	-0.15098
190	SLU 20	-0.09529	-0.28587	SLU 1	-0.05404	-0.16213
191	SLU 20	-0.09612	-0.28836	SLU 1	-0.0543	-0.16291
192	SLU 20	-0.09335	-0.28005	SLU 1	-0.05087	-0.15262
193	SLU 20	-0.09325	-0.27974	SLU 1	-0.05061	-0.15183
194	SLU 20	-0.09317	-0.27951	SLU 1	-0.05045	-0.15134
195	SLU 20	-0.0931	-0.2793	SLU 1	-0.05035	-0.15106
196	SLU 20	-0.09304	-0.27911	SLU 1	-0.05032	-0.15095
197	SLU 20	-0.09298	-0.27893	SLU 1	-0.05043	-0.1513
198	SLU 20	-0.09302	-0.27907	SLU 1	-0.05061	-0.15183
199	SLU 20	-0.09317	-0.27952	SLU 1	-0.05091	-0.15273
200	SLU 20	-0.09353	-0.28058	SLU 1	-0.05128	-0.15385
201	SLU 20	-0.09348	-0.28043	SLU 1	-0.05137	-0.15412
202	SLU 20	-0.09385	-0.28154	SLU 1	-0.0519	-0.15571
203	SLU 20	-0.09401	-0.28202	SLU 1	-0.05206	-0.15617
204	SLU 20	-0.09778	-0.29334	SLU 1	-0.05586	-0.16759
205	SLU 20	-0.09441	-0.28323	SLU 1	-0.05281	-0.15842
206	SLU 20	-0.09487	-0.2846	SLU 1	-0.05302	-0.15907
207	SLU 20	-0.09652	-0.28956	SLU 1	-0.05558	-0.16673
208	SLU 20	-0.09782	-0.29345	SLU 1	-0.05719	-0.17158
209	SLU 20	-0.09746	-0.29239	SLU 1	-0.05672	-0.17015
210	SLU 20	-0.09904	-0.29712	SLU 1	-0.057	-0.17101
211	SLU 20	-0.09954	-0.29861	SLU 1	-0.05748	-0.17243
212	SLU 20	-0.09657	-0.2897	SLU 1	-0.0519	-0.1557
213	SLU 20	-0.09661	-0.28983	SLU 1	-0.05186	-0.15558
214	SLU 20	-0.09663	-0.28988	SLU 1	-0.05187	-0.1556
215	SLU 20	-0.0965	-0.2895	SLU 1	-0.052	-0.15599
216	SLU 20	-0.09643	-0.2893	SLU 1	-0.05218	-0.15654
217	SLU 20	-0.09641	-0.28922	SLU 1	-0.05249	-0.15747
218	SLU 20	-0.09646	-0.28939	SLU 1	-0.05298	-0.15894
219	SLU 20	-0.0972	-0.29159	SLU 1	-0.05476	-0.16428
220	SLU 20	-0.09669	-0.29006	SLU 1	-0.05372	-0.16115
221	SLU 20	-0.09801	-0.29402	SLU 1	-0.05502	-0.16506
222	SLU 20	-0.09667	-0.29001	SLU 1	-0.05193	-0.15579
223	SLU 20	-0.09664	-0.28992	SLU 1	-0.05202	-0.15605
224	SLU 20	-0.09659	-0.28976	SLU 1	-0.05216	-0.15647
225	SLU 20	-0.09655	-0.28966	SLU 1	-0.05238	-0.15713
226	SLU 20	-0.0966	-0.28979	SLU 1	-0.05272	-0.15817
227	SLU 20	-0.09678	-0.29035	SLU 1	-0.05324	-0.15972
228	SLU 20	-0.09722	-0.29165	SLU 1	-0.05399	-0.16198
229	SLU 20	-0.0993	-0.29789	SLU 1	-0.05634	-0.16901

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
230	SLU 20	-0.09813	-0.29438	SLU 1	-0.05613	-0.16838
231	SLU 20	-0.09921	-0.29763	SLU 1	-0.0576	-0.17281
232	SLU 20	-0.09893	-0.29679	SLU 1	-0.05717	-0.17152
233	SLU 20	-0.10038	-0.30115	SLU 1	-0.05733	-0.17198
234	SLU 20	-0.10079	-0.30238	SLU 1	-0.05773	-0.17319
235	SLU 20	-0.10009	-0.30027	SLU 1	-0.05342	-0.16027
236	SLU 20	-0.10021	-0.30063	SLU 1	-0.05342	-0.16027
237	SLU 20	-0.10028	-0.30084	SLU 1	-0.05345	-0.16036
238	SLU 20	-0.10033	-0.30099	SLU 1	-0.05352	-0.16057
239	SLU 20	-0.1003	-0.30089	SLU 1	-0.05361	-0.16084
240	SLU 20	-0.09989	-0.29967	SLU 1	-0.05346	-0.16037
241	SLU 20	-0.10014	-0.30042	SLU 1	-0.05371	-0.16113
242	SLU 20	-0.09966	-0.29898	SLU 1	-0.05356	-0.16068
243	SLU 20	-0.09993	-0.29978	SLU 1	-0.05385	-0.16156
244	SLU 20	-0.09945	-0.29835	SLU 1	-0.05378	-0.16134
245	SLU 20	-0.09975	-0.29924	SLU 1	-0.0541	-0.16229
246	SLU 20	-0.09925	-0.29774	SLU 1	-0.05414	-0.16242
247	SLU 20	-0.09961	-0.29884	SLU 1	-0.05446	-0.16338
248	SLU 20	-0.09908	-0.29723	SLU 1	-0.05468	-0.16404
249	SLU 20	-0.09959	-0.29877	SLU 1	-0.05498	-0.16495
250	SLU 20	-0.0991	-0.29731	SLU 1	-0.05548	-0.16645
251	SLU 20	-0.09986	-0.29957	SLU 1	-0.05573	-0.16719
252	SLU 20	-0.10071	-0.30214	SLU 1	-0.05677	-0.17031
253	SLU 20	-0.09966	-0.29897	SLU 1	-0.05664	-0.16993
254	SLU 20	-0.10052	-0.30157	SLU 1	-0.05796	-0.17389
255	SLU 20	-0.10032	-0.30096	SLU 1	-0.05758	-0.17275
256	SLU 20	-0.10161	-0.30484	SLU 1	-0.05757	-0.17272
257	SLU 20	-0.10193	-0.30579	SLU 1	-0.05789	-0.17368
258	SLU 20	-0.10305	-0.30916	SLU 1	-0.05467	-0.164
259	SLU 20	-0.10299	-0.30897	SLU 1	-0.05463	-0.1639
260	SLU 20	-0.10285	-0.30854	SLU 1	-0.05462	-0.16386
261	SLU 20	-0.10253	-0.30759	SLU 1	-0.0546	-0.1638
262	SLU 20	-0.10223	-0.3067	SLU 1	-0.05518	-0.16554
263	SLU 20	-0.10214	-0.30643	SLU 1	-0.05463	-0.16388
264	SLU 20	-0.10254	-0.30763	SLU 1	-0.055	-0.16501
265	SLU 20	-0.10187	-0.3056	SLU 1	-0.0548	-0.16441
266	SLU 20	-0.10323	-0.3097	SLU 1	-0.05479	-0.16438
267	SLU 20	-0.10323	-0.3097	SLU 1	-0.0549	-0.16469
268	SLU 20	-0.10297	-0.30892	SLU 1	-0.05495	-0.16485
269	SLU 20	-0.10154	-0.30462	SLU 1	-0.05509	-0.16527
270	SLU 20	-0.10195	-0.30584	SLU 1	-0.05546	-0.16638
271	SLU 20	-0.10099	-0.30298	SLU 1	-0.05545	-0.16635
272	SLU 20	-0.10149	-0.30447	SLU 1	-0.05577	-0.16732
273	SLU 20	-0.10053	-0.3016	SLU 1	-0.05601	-0.16804
274	SLU 20	-0.1012	-0.30359	SLU 1	-0.05624	-0.16871
275	SLU 20	-0.10064	-0.30192	SLU 1	-0.05693	-0.17079
276	SLU 20	-0.10154	-0.30463	SLU 1	-0.05696	-0.17089
277	SLU 20	-0.10675	-0.32026	SLU 1	-0.06404	-0.19211
278	SLU 20	-0.10495	-0.31486	SLU 1	-0.06232	-0.18696
279	SLU 20	-0.10322	-0.30966	SLU 1	-0.06064	-0.18191
280	SLU 20	-0.10195	-0.30586	SLU 1	-0.0592	-0.17759
281	SLU 20	-0.10121	-0.30363	SLU 1	-0.05804	-0.17412
282	SLU 20	-0.10107	-0.30322	SLU 1	-0.0577	-0.17311
283	SLU 20	-0.10211	-0.30633	SLU 1	-0.05749	-0.17248
284	SLU 20	-0.10235	-0.30704	SLU 1	-0.05771	-0.17313
285	SLU 20	-0.10341	-0.31022	SLU 1	-0.05838	-0.17515
286	SLU 20	-0.10484	-0.31451	SLU 1	-0.05908	-0.17724
287	SLU 20	-0.10647	-0.3194	SLU 1	-0.05978	-0.17934
288	SLU 20	-0.10789	-0.32368	SLU 1	-0.06033	-0.18099
289	SLU 20	-0.10925	-0.32774	SLU 1	-0.06082	-0.18246
290	SLU 20	-0.11029	-0.33088	SLU 1	-0.06115	-0.18345
291	SLU 20	-0.1113	-0.3339	SLU 1	-0.06146	-0.18437
292	SLU 20	-0.112	-0.33599	SLU 1	-0.06164	-0.18491
293	SLU 20	-0.11245	-0.33735	SLU 1	-0.06174	-0.18523
294	SLU 20	-0.11265	-0.33795	SLU 1	-0.06176	-0.18529
295	SLU 20	-0.1129	-0.33869	SLU 1	-0.06185	-0.18554
296	SLU 20	-0.11293	-0.3388	SLU 1	-0.06189	-0.18567
297	SLU 20	-0.11284	-0.33851	SLU 1	-0.06196	-0.18587
298	SLU 20	-0.11259	-0.33777	SLU 1	-0.06204	-0.18613
299	SLU 20	-0.11251	-0.33752	SLU 1	-0.06232	-0.18696
300	SLU 20	-0.11235	-0.33704	SLU 1	-0.06268	-0.18804
301	SLU 20	-0.11215	-0.33645	SLU 1	-0.06324	-0.18972
302	SLU 20	-0.11204	-0.33613	SLU 1	-0.064	-0.19199
303	SLU 20	-0.11254	-0.33761	SLU 1	-0.06515	-0.19545
304	SLU 20	-0.11339	-0.34018	SLU 1	-0.06651	-0.19954
305	SLU 20	-0.10613	-0.31839	SLU 1	-0.0637	-0.19109
306	SLU 20	-0.10564	-0.31691	SLU 1	-0.06317	-0.18951
307	SLU 20	-0.10442	-0.31327	SLU 1	-0.06203	-0.18608
308	SLU 20	-0.1028	-0.30841	SLU 1	-0.06039	-0.18118
309	SLU 20	-0.10167	-0.30501	SLU 1	-0.05902	-0.17705
310	SLU 20	-0.10117	-0.3035	SLU 1	-0.05796	-0.17389
311	SLU 20	-0.10092	-0.30276	SLU 1	-0.05696	-0.17088
312	SLU 20	-0.10122	-0.30365	SLU 1	-0.05623	-0.1687
313	SLU 20	-0.10219	-0.30657	SLU 1	-0.0559	-0.16771
314	SLU 20	-0.10314	-0.30943	SLU 1	-0.05573	-0.16718
315	SLU 20	-0.1035	-0.31049	SLU 1	-0.05548	-0.16645
316	SLU 20	-0.10373	-0.31119	SLU 1	-0.05531	-0.16592
317	SLU 20	-0.10433	-0.31299	SLU 1	-0.05538	-0.16613
318	SLU 20	-0.10484	-0.31451	SLU 1	-0.05548	-0.16645
319	SLU 20	-0.10488	-0.31465	SLU 1	-0.05546	-0.16638
320	SLU 20	-0.10484	-0.31452	SLU 1	-0.05545	-0.16635
321	SLU 20	-0.10515	-0.31545	SLU 1	-0.05563	-0.1669
322	SLU 20	-0.10528	-0.31585	SLU 1	-0.05579	-0.16738
323	SLU 20	-0.10484	-0.31451	SLU 1	-0.05577	-0.16731
324	SLU 20	-0.10421	-0.31263	SLU 1	-0.05573	-0.1672
325	SLU 20	-0.10393	-0.3118	SLU 1	-0.05591	-0.16774
326	SLU 20	-0.10357	-0.3107	SLU 1	-0.05613	-0.16839
327	SLU 20	-0.10265	-0.30796	SLU 1	-0.05624	-0.16871
328	SLU 20	-0.10179	-0.30538	SLU 1	-0.05643	-0.16928
329	SLU 20	-0.10168	-0.30505	SLU 1	-0.05692	-0.17075

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
330	SLU 20	-0.10221	-0.30662	SLU 1	-0.05757	-0.17271
331	SLU 20	-0.10294	-0.30883	SLU 1	-0.05808	-0.17425
332	SLU 20	-0.10416	-0.31249	SLU 1	-0.05868	-0.17604
333	SLU 20	-0.10564	-0.31692	SLU 1	-0.05931	-0.17792
334	SLU 20	-0.10696	-0.32087	SLU 1	-0.05981	-0.17942
335	SLU 20	-0.1081	-0.32429	SLU 1	-0.06019	-0.18057
336	SLU 20	-0.10899	-0.32697	SLU 1	-0.06045	-0.18134
337	SLU 20	-0.10994	-0.32982	SLU 1	-0.06073	-0.18218
338	SLU 20	-0.11063	-0.3319	SLU 1	-0.06091	-0.18272
339	SLU 20	-0.11097	-0.33292	SLU 1	-0.06096	-0.18288
340	SLU 20	-0.11111	-0.33333	SLU 1	-0.06095	-0.18285
341	SLU 20	-0.11137	-0.33412	SLU 1	-0.06104	-0.18313
342	SLU 20	-0.11148	-0.33444	SLU 1	-0.06112	-0.18336
343	SLU 20	-0.11133	-0.33398	SLU 1	-0.06116	-0.18348
344	SLU 20	-0.11107	-0.33321	SLU 1	-0.06124	-0.18373
345	SLU 20	-0.11106	-0.33318	SLU 1	-0.06156	-0.18467
346	SLU 20	-0.11102	-0.33307	SLU 1	-0.06198	-0.18594
347	SLU 20	-0.11082	-0.33245	SLU 1	-0.06254	-0.18761
348	SLU 20	-0.11076	-0.33227	SLU 1	-0.06332	-0.18997
349	SLU 20	-0.11132	-0.33397	SLU 1	-0.06452	-0.19355
350	SLU 20	-0.11195	-0.33585	SLU 1	-0.06547	-0.19642
351	SLU 20	-0.11222	-0.33665	SLU 1	-0.0659	-0.1977
352	SLU 20	-0.10529	-0.31586	SLU 1	-0.06324	-0.18971
353	SLU 20	-0.10372	-0.31116	SLU 1	-0.06164	-0.18492
354	SLU 20	-0.10225	-0.30674	SLU 1	-0.06007	-0.18022
355	SLU 20	-0.10132	-0.30395	SLU 1	-0.05879	-0.17637
356	SLU 20	-0.10098	-0.30293	SLU 1	-0.05747	-0.17241
357	SLU 20	-0.10098	-0.30295	SLU 1	-0.05693	-0.1708
358	SLU 20	-0.1014	-0.30421	SLU 1	-0.05628	-0.16883
359	SLU 20	-0.10255	-0.30765	SLU 1	-0.05603	-0.1681
360	SLU 20	-0.10375	-0.31126	SLU 1	-0.05597	-0.16792
361	SLU 20	-0.104	-0.31199	SLU 1	-0.05569	-0.16706
362	SLU 20	-0.10419	-0.31258	SLU 1	-0.0555	-0.16651
363	SLU 20	-0.10488	-0.31465	SLU 1	-0.05561	-0.16684
364	SLU 20	-0.10556	-0.31668	SLU 1	-0.05579	-0.16738
365	SLU 20	-0.10547	-0.3164	SLU 1	-0.05571	-0.16714
366	SLU 20	-0.10537	-0.31611	SLU 1	-0.05568	-0.16705
367	SLU 20	-0.10576	-0.31727	SLU 1	-0.0559	-0.1677
368	SLU 20	-0.10605	-0.31814	SLU 1	-0.05613	-0.16838
369	SLU 20	-0.10543	-0.31629	SLU 1	-0.05603	-0.16809
370	SLU 20	-0.1047	-0.31411	SLU 1	-0.05595	-0.16785
371	SLU 20	-0.10445	-0.31335	SLU 1	-0.05614	-0.16841
372	SLU 20	-0.10418	-0.31255	SLU 1	-0.05639	-0.16917
373	SLU 20	-0.103	-0.309	SLU 1	-0.05637	-0.16911
374	SLU 20	-0.10193	-0.3058	SLU 1	-0.05645	-0.16936
375	SLU 20	-0.10165	-0.30496	SLU 1	-0.05684	-0.17052
376	SLU 20	-0.10178	-0.30535	SLU 1	-0.05715	-0.17144
377	SLU 20	-0.10234	-0.30703	SLU 1	-0.05769	-0.17308
378	SLU 20	-0.10326	-0.30979	SLU 1	-0.05815	-0.17445
379	SLU 20	-0.10453	-0.31359	SLU 1	-0.05867	-0.17602
380	SLU 20	-0.10573	-0.31718	SLU 1	-0.05911	-0.17733
381	SLU 20	-0.10655	-0.31966	SLU 1	-0.05935	-0.17804
382	SLU 20	-0.10725	-0.32175	SLU 1	-0.05951	-0.17852
383	SLU 20	-0.10811	-0.32434	SLU 1	-0.05975	-0.17924
384	SLU 20	-0.10883	-0.3265	SLU 1	-0.05994	-0.17983
385	SLU 20	-0.109	-0.32699	SLU 1	-0.05991	-0.17973
386	SLU 20	-0.10905	-0.32715	SLU 1	-0.05986	-0.17959
387	SLU 20	-0.10934	-0.32801	SLU 1	-0.05997	-0.1799
388	SLU 20	-0.10956	-0.32868	SLU 1	-0.0601	-0.18031
389	SLU 20	-0.1093	-0.32791	SLU 1	-0.06009	-0.18027
390	SLU 20	-0.10904	-0.32713	SLU 1	-0.06018	-0.18053
391	SLU 20	-0.10912	-0.32737	SLU 1	-0.06053	-0.18159
392	SLU 20	-0.10928	-0.32783	SLU 1	-0.06106	-0.18317
393	SLU 20	-0.10903	-0.32709	SLU 1	-0.06159	-0.18477
394	SLU 20	-0.10904	-0.32712	SLU 1	-0.06242	-0.18726
395	SLU 20	-0.1097	-0.32911	SLU 1	-0.06367	-0.19101
396	SLU 20	-0.11065	-0.33195	SLU 1	-0.06508	-0.19525
398	SLU 20	-0.10094	-0.30281	SLU 1	-0.05751	-0.17252
405	SLU 20	-0.10173	-0.30518	SLU 1	-0.05713	-0.17138
411	SLU 20	-0.10342	-0.31025	SLU 1	-0.06223	-0.18669
412	SLU 20	-0.10298	-0.30893	SLU 1	-0.06173	-0.18518
413	SLU 20	-0.10209	-0.30626	SLU 1	-0.06072	-0.18215
414	SLU 20	-0.10094	-0.30283	SLU 1	-0.0593	-0.1779
415	SLU 20	-0.10035	-0.30106	SLU 1	-0.05818	-0.17453
416	SLU 20	-0.10038	-0.30115	SLU 1	-0.05739	-0.17217
417	SLU 20	-0.10046	-0.30137	SLU 1	-0.05717	-0.17152
418	SLU 20	-0.10045	-0.30135	SLU 1	-0.05656	-0.16969
419	SLU 20	-0.10086	-0.30259	SLU 1	-0.05594	-0.16782
420	SLU 20	-0.10181	-0.30542	SLU 1	-0.05565	-0.16695
421	SLU 20	-0.10275	-0.30824	SLU 1	-0.05551	-0.16653
422	SLU 20	-0.10322	-0.30967	SLU 1	-0.05532	-0.16597
423	SLU 20	-0.10358	-0.31074	SLU 1	-0.05521	-0.16563
424	SLU 20	-0.10413	-0.31239	SLU 1	-0.05527	-0.1658
425	SLU 20	-0.10461	-0.31382	SLU 1	-0.05537	-0.16611
426	SLU 20	-0.10472	-0.31417	SLU 1	-0.05538	-0.16615
427	SLU 20	-0.10477	-0.31431	SLU 1	-0.05541	-0.16624
428	SLU 20	-0.10499	-0.31497	SLU 1	-0.05556	-0.16669
429	SLU 20	-0.10506	-0.31519	SLU 1	-0.0557	-0.1671
430	SLU 20	-0.10466	-0.31398	SLU 1	-0.05569	-0.16706
431	SLU 20	-0.1041	-0.31229	SLU 1	-0.05567	-0.16702
432	SLU 20	-0.10369	-0.31107	SLU 1	-0.05579	-0.16737
433	SLU 20	-0.10318	-0.30953	SLU 1	-0.05593	-0.1678
434	SLU 20	-0.10223	-0.30668	SLU 1	-0.05597	-0.16792
435	SLU 20	-0.10131	-0.30393	SLU 1	-0.05607	-0.16821
436	SLU 20	-0.10095	-0.30284	SLU 1	-0.05636	-0.16909
437	SLU 20	-0.10099	-0.30298	SLU 1	-0.05664	-0.16991
438	SLU 20	-0.10092	-0.30277	SLU 1	-0.05667	-0.17002
439	SLU 20	-0.10084	-0.30253	SLU 1	-0.05677	-0.1703
440	SLU 20	-0.10119	-0.30356	SLU 1	-0.05693	-0.17079
441	SLU 20	-0.10184	-0.30551	SLU 1	-0.05715	-0.17146

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
442	SLU 20	-0.10252	-0.30755	SLU 1	-0.05734	-0.17202
443	SLU 20	-0.10304	-0.30911	SLU 1	-0.05742	-0.17227
444	SLU 20	-0.10351	-0.31052	SLU 1	-0.05747	-0.17242
445	SLU 20	-0.10404	-0.31212	SLU 1	-0.05756	-0.17269
446	SLU 20	-0.10447	-0.31341	SLU 1	-0.05762	-0.17287
447	SLU 20	-0.10463	-0.31388	SLU 1	-0.05758	-0.17275
448	SLU 20	-0.10469	-0.31408	SLU 1	-0.05754	-0.17263
449	SLU 20	-0.10485	-0.31455	SLU 1	-0.05759	-0.17277
450	SLU 20	-0.10495	-0.31486	SLU 1	-0.05767	-0.17302
451	SLU 20	-0.10485	-0.31455	SLU 1	-0.05773	-0.1732
452	SLU 20	-0.10475	-0.31424	SLU 1	-0.05789	-0.17368
453	SLU 20	-0.10485	-0.31454	SLU 1	-0.05827	-0.17481
454	SLU 20	-0.10502	-0.31506	SLU 1	-0.05882	-0.17647
455	SLU 20	-0.10512	-0.31537	SLU 1	-0.05952	-0.17857
456	SLU 20	-0.10547	-0.31642	SLU 1	-0.06052	-0.18156
457	SLU 20	-0.10634	-0.31901	SLU 1	-0.06189	-0.18566
458	SLU 20	-0.10714	-0.32142	SLU 1	-0.06296	-0.18889
459	SLU 20	-0.10745	-0.32236	SLU 1	-0.06342	-0.19026
460	SLU 20	-0.10068	-0.30205	SLU 1	-0.06075	-0.18225
461	SLU 20	-0.10035	-0.30106	SLU 1	-0.06029	-0.18088
462	SLU 20	-0.09969	-0.29907	SLU 1	-0.05938	-0.17813
463	SLU 20	-0.09892	-0.29676	SLU 1	-0.05812	-0.17437
464	SLU 20	-0.09864	-0.29592	SLU 1	-0.05717	-0.1715
465	SLU 20	-0.09878	-0.29634	SLU 1	-0.05646	-0.16939
466	SLU 20	-0.09884	-0.29651	SLU 1	-0.05627	-0.16882
467	SLU 20	-0.09887	-0.29662	SLU 1	-0.05569	-0.16708
468	SLU 20	-0.09909	-0.29728	SLU 1	-0.05502	-0.16506
469	SLU 20	-0.09961	-0.29882	SLU 1	-0.05459	-0.16376
470	SLU 20	-0.1002	-0.30059	SLU 1	-0.05433	-0.16298
471	SLU 20	-0.10067	-0.30202	SLU 1	-0.05416	-0.16248
472	SLU 20	-0.10108	-0.30323	SLU 1	-0.05407	-0.16222
473	SLU 20	-0.10147	-0.30442	SLU 1	-0.05408	-0.16224
474	SLU 20	-0.1018	-0.30541	SLU 1	-0.05413	-0.16238
475	SLU 20	-0.10201	-0.30602	SLU 1	-0.05418	-0.16254
476	SLU 20	-0.10214	-0.30641	SLU 1	-0.05425	-0.16275
477	SLU 20	-0.10222	-0.30667	SLU 1	-0.05435	-0.16304
478	SLU 20	-0.10218	-0.30655	SLU 1	-0.05443	-0.16329
479	SLU 20	-0.10194	-0.30581	SLU 1	-0.05448	-0.16345
480	SLU 20	-0.10156	-0.30467	SLU 1	-0.05453	-0.1636
481	SLU 20	-0.10113	-0.30338	SLU 1	-0.05463	-0.16388
482	SLU 20	-0.10061	-0.30183	SLU 1	-0.05475	-0.16424
483	SLU 20	-0.09998	-0.29995	SLU 1	-0.05489	-0.16466
484	SLU 20	-0.09942	-0.29826	SLU 1	-0.05508	-0.16523
485	SLU 20	-0.0991	-0.29731	SLU 1	-0.05533	-0.16599
486	SLU 20	-0.09893	-0.29678	SLU 1	-0.05547	-0.1664
487	SLU 20	-0.09878	-0.29635	SLU 1	-0.05544	-0.16633
488	SLU 20	-0.0983	-0.29491	SLU 1	-0.05528	-0.16585
489	SLU 20	-0.09797	-0.29392	SLU 1	-0.05509	-0.16527
490	SLU 20	-0.09787	-0.29361	SLU 1	-0.05493	-0.16479
491	SLU 20	-0.0979	-0.2937	SLU 1	-0.05479	-0.16437
492	SLU 20	-0.09798	-0.29394	SLU 1	-0.05465	-0.16396
493	SLU 20	-0.0981	-0.2943	SLU 1	-0.05453	-0.1636
494	SLU 20	-0.09826	-0.29477	SLU 1	-0.05444	-0.16333
495	SLU 20	-0.09839	-0.29517	SLU 1	-0.05436	-0.16309
496	SLU 20	-0.09845	-0.29535	SLU 1	-0.05428	-0.16285
497	SLU 20	-0.09848	-0.29544	SLU 1	-0.05423	-0.16268
498	SLU 20	-0.09852	-0.29557	SLU 1	-0.05422	-0.16266
499	SLU 20	-0.09855	-0.29566	SLU 1	-0.05427	-0.16281
500	SLU 20	-0.09856	-0.29569	SLU 1	-0.05439	-0.16316
501	SLU 20	-0.09862	-0.29586	SLU 1	-0.05462	-0.16387
502	SLU 20	-0.09881	-0.29642	SLU 1	-0.05504	-0.16513
503	SLU 20	-0.09913	-0.29739	SLU 1	-0.05568	-0.16705
504	SLU 20	-0.09963	-0.2989	SLU 1	-0.05659	-0.16976
505	SLU 20	-0.10044	-0.30133	SLU 1	-0.05782	-0.17346
506	SLU 20	-0.10164	-0.30492	SLU 1	-0.05939	-0.17817
507	SLU 20	-0.10259	-0.30777	SLU 1	-0.06057	-0.18172
508	SLU 20	-0.10296	-0.30889	SLU 1	-0.06107	-0.18321
509	SLU 20	-0.09834	-0.29502	SLU 1	-0.05946	-0.17838
510	SLU 20	-0.09809	-0.29428	SLU 1	-0.05904	-0.17713
511	SLU 20	-0.09757	-0.29272	SLU 1	-0.05819	-0.17456
512	SLU 20	-0.09699	-0.29098	SLU 1	-0.05703	-0.17108
513	SLU 20	-0.0968	-0.29039	SLU 1	-0.05613	-0.1684
514	SLU 20	-0.09686	-0.29059	SLU 1	-0.05543	-0.1663
515	SLU 20	-0.09689	-0.29066	SLU 1	-0.05526	-0.16577
516	SLU 20	-0.09682	-0.29047	SLU 1	-0.05464	-0.16392
517	SLU 20	-0.09678	-0.29033	SLU 1	-0.05388	-0.16165
518	SLU 20	-0.0969	-0.2907	SLU 1	-0.05331	-0.15994
519	SLU 20	-0.09716	-0.29147	SLU 1	-0.05293	-0.1588
520	SLU 20	-0.09745	-0.29236	SLU 1	-0.0527	-0.15811
521	SLU 20	-0.09775	-0.29324	SLU 1	-0.05258	-0.15775
522	SLU 20	-0.09803	-0.29408	SLU 1	-0.05255	-0.15764
523	SLU 20	-0.09827	-0.29481	SLU 1	-0.05257	-0.1577
524	SLU 20	-0.09845	-0.29535	SLU 1	-0.05261	-0.15784
525	SLU 20	-0.09857	-0.29571	SLU 1	-0.05268	-0.15804
526	SLU 20	-0.09862	-0.29585	SLU 1	-0.05276	-0.15828
527	SLU 20	-0.09857	-0.2957	SLU 1	-0.05284	-0.15852
528	SLU 20	-0.09841	-0.29523	SLU 1	-0.05292	-0.15877
529	SLU 20	-0.09817	-0.2945	SLU 1	-0.05302	-0.15906
530	SLU 20	-0.09787	-0.2936	SLU 1	-0.05316	-0.15947
531	SLU 20	-0.09754	-0.29263	SLU 1	-0.05334	-0.16002
532	SLU 20	-0.09723	-0.2917	SLU 1	-0.05358	-0.16074
533	SLU 20	-0.097	-0.291	SLU 1	-0.05387	-0.16162
534	SLU 20	-0.09682	-0.29047	SLU 1	-0.05414	-0.16243
535	SLU 20	-0.09659	-0.28977	SLU 1	-0.05422	-0.16266
536	SLU 20	-0.09642	-0.28927	SLU 1	-0.05416	-0.16249
537	SLU 20	-0.09575	-0.28724	SLU 1	-0.05386	-0.16157
538	SLU 20	-0.09504	-0.28512	SLU 1	-0.05344	-0.16031
539	SLU 20	-0.09446	-0.28339	SLU 1	-0.05302	-0.15906
540	SLU 20	-0.09404	-0.28213	SLU 1	-0.05264	-0.15793
541	SLU 20	-0.09376	-0.28128	SLU 1	-0.05232	-0.15696

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
542	SLU 20	-0.09358	-0.28074	SLU 1	-0.05205	-0.15615
543	SLU 20	-0.09348	-0.28044	SLU 1	-0.05183	-0.1555
544	SLU 20	-0.09342	-0.28025	SLU 1	-0.05166	-0.15499
545	SLU 20	-0.09337	-0.28011	SLU 1	-0.05153	-0.15459
546	SLU 20	-0.09334	-0.28001	SLU 1	-0.05144	-0.15432
547	SLU 20	-0.09332	-0.27997	SLU 1	-0.05141	-0.15423
548	SLU 20	-0.09334	-0.28001	SLU 1	-0.05145	-0.15436
549	SLU 20	-0.0934	-0.28019	SLU 1	-0.05159	-0.15478
550	SLU 20	-0.09354	-0.28063	SLU 1	-0.05188	-0.15563
551	SLU 20	-0.09384	-0.28151	SLU 1	-0.05235	-0.15706
552	SLU 20	-0.09434	-0.28301	SLU 1	-0.05308	-0.15925
553	SLU 20	-0.09512	-0.28535	SLU 1	-0.05413	-0.1624
554	SLU 20	-0.09625	-0.28874	SLU 1	-0.05555	-0.16664
555	SLU 20	-0.0977	-0.2931	SLU 1	-0.05727	-0.17181
556	SLU 20	-0.09877	-0.29632	SLU 1	-0.05854	-0.17562
557	SLU 20	-0.09919	-0.29756	SLU 1	-0.05907	-0.17721
558	SLU 20	-0.09662	-0.28985	SLU 1	-0.05848	-0.17543
559	SLU 20	-0.09642	-0.28926	SLU 1	-0.05808	-0.17425
560	SLU 20	-0.09597	-0.28791	SLU 1	-0.05727	-0.1718
561	SLU 20	-0.09546	-0.28637	SLU 1	-0.05615	-0.16846
562	SLU 20	-0.09523	-0.2857	SLU 1	-0.05527	-0.16582
563	SLU 20	-0.09519	-0.28557	SLU 1	-0.05455	-0.16365
564	SLU 20	-0.09518	-0.28553	SLU 1	-0.05438	-0.16314
565	SLU 20	-0.09497	-0.28492	SLU 1	-0.05371	-0.16113
566	SLU 20	-0.09468	-0.28405	SLU 1	-0.05288	-0.15863
567	SLU 20	-0.09452	-0.28356	SLU 1	-0.0522	-0.15661
568	SLU 20	-0.09451	-0.28353	SLU 1	-0.05173	-0.15519
569	SLU 20	-0.09461	-0.28383	SLU 1	-0.05143	-0.15429
570	SLU 20	-0.09477	-0.2843	SLU 1	-0.05126	-0.15378
571	SLU 20	-0.09494	-0.28483	SLU 1	-0.05119	-0.15356
572	SLU 20	-0.09511	-0.28532	SLU 1	-0.05118	-0.15353
573	SLU 20	-0.09524	-0.28573	SLU 1	-0.05121	-0.15363
574	SLU 20	-0.09533	-0.286	SLU 1	-0.05127	-0.1538
575	SLU 20	-0.09537	-0.2861	SLU 1	-0.05134	-0.15402
576	SLU 20	-0.09534	-0.28602	SLU 1	-0.05143	-0.15428
577	SLU 20	-0.09525	-0.28576	SLU 1	-0.05153	-0.1546
578	SLU 20	-0.09512	-0.28537	SLU 1	-0.05167	-0.15502
579	SLU 20	-0.09499	-0.28496	SLU 1	-0.05186	-0.15559
580	SLU 20	-0.09487	-0.28462	SLU 1	-0.05212	-0.15635
581	SLU 20	-0.09482	-0.28447	SLU 1	-0.05245	-0.15734
582	SLU 20	-0.09484	-0.28453	SLU 1	-0.05282	-0.15845
583	SLU 20	-0.09483	-0.28448	SLU 1	-0.05312	-0.15936
584	SLU 20	-0.09462	-0.28387	SLU 1	-0.05318	-0.15953
585	SLU 20	-0.09447	-0.2834	SLU 1	-0.05311	-0.15934
586	SLU 20	-0.09372	-0.28115	SLU 1	-0.05273	-0.15819
587	SLU 20	-0.09285	-0.27854	SLU 1	-0.05219	-0.15658
588	SLU 20	-0.09203	-0.2761	SLU 1	-0.05163	-0.15489
589	SLU 20	-0.09136	-0.27408	SLU 1	-0.05111	-0.15333
590	SLU 20	-0.09085	-0.27254	SLU 1	-0.05066	-0.15197
591	SLU 20	-0.09047	-0.27141	SLU 1	-0.05028	-0.15085
592	SLU 20	-0.09021	-0.27063	SLU 1	-0.04999	-0.14996
593	SLU 20	-0.09003	-0.27008	SLU 1	-0.04976	-0.14927
594	SLU 20	-0.0899	-0.26969	SLU 1	-0.04958	-0.14875
595	SLU 20	-0.08981	-0.26943	SLU 1	-0.04947	-0.14842
596	SLU 20	-0.08976	-0.26929	SLU 1	-0.04943	-0.14828
597	SLU 20	-0.08977	-0.2693	SLU 1	-0.04947	-0.1484
598	SLU 20	-0.08985	-0.26954	SLU 1	-0.04962	-0.14886
599	SLU 20	-0.09004	-0.27013	SLU 1	-0.04993	-0.14978
600	SLU 20	-0.09041	-0.27124	SLU 1	-0.05044	-0.15133
601	SLU 20	-0.09102	-0.27307	SLU 1	-0.05124	-0.15371
602	SLU 20	-0.09196	-0.27588	SLU 1	-0.05237	-0.15712
603	SLU 20	-0.09326	-0.27978	SLU 1	-0.05388	-0.16165
604	SLU 20	-0.09485	-0.28454	SLU 1	-0.0557	-0.16709
605	SLU 20	-0.09598	-0.28794	SLU 1	-0.05701	-0.17104
606	SLU 20	-0.09642	-0.28926	SLU 1	-0.05756	-0.17269
607	SLU 20	-0.09564	-0.28691	SLU 1	-0.05786	-0.17359
608	SLU 20	-0.09546	-0.28638	SLU 1	-0.05749	-0.17247
609	SLU 20	-0.09503	-0.2851	SLU 1	-0.05669	-0.17007
610	SLU 20	-0.09452	-0.28356	SLU 1	-0.0556	-0.16679
611	SLU 20	-0.09425	-0.28275	SLU 1	-0.05471	-0.16414
612	SLU 20	-0.09411	-0.28233	SLU 1	-0.05397	-0.16191
613	SLU 20	-0.09407	-0.28221	SLU 1	-0.05381	-0.16143
614	SLU 20	-0.09376	-0.28128	SLU 1	-0.0531	-0.15929
615	SLU 20	-0.09332	-0.27995	SLU 1	-0.05222	-0.15667
616	SLU 20	-0.09298	-0.27895	SLU 1	-0.0515	-0.15449
617	SLU 20	-0.09281	-0.27843	SLU 1	-0.05097	-0.1529
618	SLU 20	-0.09277	-0.27832	SLU 1	-0.05062	-0.15186
619	SLU 20	-0.09282	-0.27847	SLU 1	-0.05042	-0.15125
620	SLU 20	-0.09292	-0.27876	SLU 1	-0.05031	-0.15094
621	SLU 20	-0.09303	-0.27908	SLU 1	-0.05028	-0.15085
622	SLU 20	-0.09312	-0.27936	SLU 1	-0.0503	-0.1509
623	SLU 20	-0.09319	-0.27956	SLU 1	-0.05035	-0.15104
624	SLU 20	-0.09322	-0.27965	SLU 1	-0.05042	-0.15126
625	SLU 20	-0.09321	-0.27963	SLU 1	-0.05051	-0.15154
626	SLU 20	-0.09318	-0.27953	SLU 1	-0.05064	-0.15191
627	SLU 20	-0.09313	-0.2794	SLU 1	-0.05081	-0.15242
628	SLU 20	-0.09311	-0.27934	SLU 1	-0.05104	-0.15311
629	SLU 20	-0.09315	-0.27946	SLU 1	-0.05134	-0.15403
630	SLU 20	-0.09328	-0.27983	SLU 1	-0.05173	-0.15518
631	SLU 20	-0.09346	-0.28039	SLU 1	-0.05214	-0.15643
632	SLU 20	-0.09358	-0.28074	SLU 1	-0.05247	-0.15742
633	SLU 20	-0.09343	-0.2803	SLU 1	-0.05253	-0.15759
634	SLU 20	-0.09331	-0.27992	SLU 1	-0.05247	-0.15741
635	SLU 20	-0.09258	-0.27774	SLU 1	-0.05207	-0.15621
636	SLU 20	-0.09168	-0.27504	SLU 1	-0.05149	-0.15446
637	SLU 20	-0.0908	-0.27241	SLU 1	-0.05087	-0.1526
638	SLU 20	-0.09005	-0.27014	SLU 1	-0.05028	-0.15084
639	SLU 20	-0.08944	-0.26832	SLU 1	-0.04977	-0.14931
640	SLU 20	-0.08898	-0.26694	SLU 1	-0.04935	-0.14804
641	SLU 20	-0.08865	-0.26594	SLU 1	-0.04901	-0.14703

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
642	SLU 20	-0.08841	-0.26522	SLU 1	-0.04875	-0.14625
643	SLU 20	-0.08823	-0.2647	SLU 1	-0.04856	-0.14567
644	SLU 20	-0.08812	-0.26435	SLU 1	-0.04843	-0.14529
645	SLU 20	-0.08805	-0.26414	SLU 1	-0.04838	-0.14513
646	SLU 20	-0.08804	-0.26412	SLU 1	-0.04841	-0.14524
647	SLU 20	-0.08812	-0.26435	SLU 1	-0.04857	-0.1457
648	SLU 20	-0.08832	-0.26496	SLU 1	-0.04888	-0.14664
649	SLU 20	-0.0887	-0.26611	SLU 1	-0.04941	-0.14822
650	SLU 20	-0.08934	-0.26802	SLU 1	-0.05022	-0.15066
651	SLU 20	-0.09031	-0.27092	SLU 1	-0.05138	-0.15415
652	SLU 20	-0.09163	-0.27489	SLU 1	-0.05292	-0.15876
653	SLU 20	-0.09323	-0.27968	SLU 1	-0.05475	-0.16425
654	SLU 20	-0.09436	-0.28307	SLU 1	-0.05607	-0.16822
655	SLU 20	-0.09479	-0.28438	SLU 1	-0.05663	-0.16988
656	SLU 20	-0.09543	-0.2863	SLU 1	-0.05765	-0.17294
657	SLU 20	-0.09526	-0.28577	SLU 1	-0.05728	-0.17185
658	SLU 20	-0.09482	-0.28447	SLU 1	-0.05649	-0.16947
659	SLU 20	-0.09429	-0.28287	SLU 1	-0.05541	-0.16622
660	SLU 20	-0.09399	-0.28197	SLU 1	-0.05453	-0.16359
661	SLU 20	-0.0938	-0.2814	SLU 1	-0.05378	-0.16133
662	SLU 20	-0.09376	-0.28127	SLU 1	-0.05364	-0.16091
663	SLU 20	-0.09341	-0.28022	SLU 1	-0.05291	-0.15874
664	SLU 20	-0.09293	-0.27878	SLU 1	-0.05204	-0.15613
665	SLU 20	-0.09255	-0.27765	SLU 1	-0.05132	-0.15395
666	SLU 20	-0.09233	-0.27699	SLU 1	-0.05078	-0.15234
667	SLU 20	-0.09224	-0.27673	SLU 1	-0.05042	-0.15127
668	SLU 20	-0.09225	-0.27676	SLU 1	-0.05021	-0.15062
669	SLU 20	-0.09231	-0.27693	SLU 1	-0.0501	-0.15029
670	SLU 20	-0.09238	-0.27715	SLU 1	-0.05005	-0.15016
671	SLU 20	-0.09245	-0.27736	SLU 1	-0.05006	-0.15019
672	SLU 20	-0.0925	-0.27751	SLU 1	-0.0501	-0.15031
673	SLU 20	-0.09253	-0.27758	SLU 1	-0.05017	-0.15052
674	SLU 20	-0.09253	-0.2776	SLU 1	-0.05027	-0.15081
675	SLU 20	-0.09253	-0.27758	SLU 1	-0.0504	-0.15121
676	SLU 20	-0.09253	-0.27758	SLU 1	-0.05058	-0.15175
677	SLU 20	-0.09257	-0.2777	SLU 1	-0.05083	-0.15249
678	SLU 20	-0.09267	-0.27802	SLU 1	-0.05115	-0.15345
679	SLU 20	-0.09287	-0.2786	SLU 1	-0.05155	-0.15464
680	SLU 20	-0.09312	-0.27936	SLU 1	-0.05197	-0.15592
681	SLU 20	-0.09331	-0.27992	SLU 1	-0.05231	-0.15693
682	SLU 20	-0.09322	-0.27966	SLU 1	-0.05237	-0.15712
683	SLU 20	-0.09312	-0.27937	SLU 1	-0.05232	-0.15697
684	SLU 20	-0.09248	-0.27745	SLU 1	-0.05194	-0.15582
685	SLU 20	-0.09166	-0.27499	SLU 1	-0.05137	-0.15411
686	SLU 20	-0.09085	-0.27255	SLU 1	-0.05076	-0.15228
687	SLU 20	-0.09014	-0.27042	SLU 1	-0.05018	-0.15054
688	SLU 20	-0.08957	-0.2687	SLU 1	-0.04967	-0.14901
689	SLU 20	-0.08912	-0.26737	SLU 1	-0.04925	-0.14774
690	SLU 20	-0.0888	-0.26639	SLU 1	-0.04891	-0.14672
691	SLU 20	-0.08855	-0.26566	SLU 1	-0.04864	-0.14593
692	SLU 20	-0.08837	-0.26512	SLU 1	-0.04845	-0.14534
693	SLU 20	-0.08825	-0.26474	SLU 1	-0.04832	-0.14495
694	SLU 20	-0.08816	-0.26449	SLU 1	-0.04826	-0.14477
695	SLU 20	-0.08814	-0.26441	SLU 1	-0.04829	-0.14486
696	SLU 20	-0.08819	-0.26456	SLU 1	-0.04843	-0.14529
697	SLU 20	-0.08835	-0.26505	SLU 1	-0.04873	-0.14619
698	SLU 20	-0.08868	-0.26604	SLU 1	-0.04924	-0.14771
699	SLU 20	-0.08925	-0.26775	SLU 1	-0.05002	-0.15007
700	SLU 20	-0.09013	-0.27039	SLU 1	-0.05115	-0.15346
701	SLU 20	-0.09135	-0.27406	SLU 1	-0.05265	-0.15794
702	SLU 20	-0.09284	-0.27852	SLU 1	-0.05443	-0.16329
703	SLU 20	-0.0939	-0.28169	SLU 1	-0.05572	-0.16716
704	SLU 20	-0.09431	-0.28293	SLU 1	-0.05626	-0.16879
705	SLU 20	-0.09594	-0.28783	SLU 1	-0.0578	-0.17341
706	SLU 20	-0.09576	-0.28727	SLU 1	-0.05744	-0.17232
707	SLU 20	-0.0953	-0.28591	SLU 1	-0.05665	-0.16995
708	SLU 20	-0.09475	-0.28425	SLU 1	-0.05558	-0.16673
709	SLU 20	-0.09445	-0.28335	SLU 1	-0.05472	-0.16415
710	SLU 20	-0.09428	-0.28285	SLU 1	-0.05399	-0.16198
711	SLU 20	-0.09425	-0.28275	SLU 1	-0.05387	-0.16162
712	SLU 20	-0.09395	-0.28185	SLU 1	-0.05317	-0.15952
713	SLU 20	-0.09356	-0.28067	SLU 1	-0.05236	-0.15708
714	SLU 20	-0.09327	-0.2798	SLU 1	-0.05169	-0.15508
715	SLU 20	-0.09312	-0.27935	SLU 1	-0.0512	-0.15361
716	SLU 20	-0.09308	-0.27923	SLU 1	-0.05087	-0.15262
717	SLU 20	-0.09311	-0.27932	SLU 1	-0.05068	-0.15203
718	SLU 20	-0.09317	-0.27952	SLU 1	-0.05057	-0.15171
719	SLU 20	-0.09324	-0.27973	SLU 1	-0.05053	-0.1516
720	SLU 20	-0.0933	-0.27991	SLU 1	-0.05054	-0.15162
721	SLU 20	-0.09334	-0.28003	SLU 1	-0.05058	-0.15174
722	SLU 20	-0.09336	-0.28008	SLU 1	-0.05065	-0.15194
723	SLU 20	-0.09336	-0.28009	SLU 1	-0.05074	-0.15222
724	SLU 20	-0.09336	-0.28007	SLU 1	-0.05087	-0.15261
725	SLU 20	-0.09336	-0.28008	SLU 1	-0.05104	-0.15313
726	SLU 20	-0.09339	-0.28017	SLU 1	-0.05128	-0.15383
727	SLU 20	-0.09347	-0.28042	SLU 1	-0.05157	-0.15472
728	SLU 20	-0.09363	-0.28088	SLU 1	-0.05194	-0.15581
729	SLU 20	-0.09384	-0.28153	SLU 1	-0.05232	-0.15697
730	SLU 20	-0.09403	-0.28208	SLU 1	-0.05264	-0.15792
731	SLU 20	-0.09397	-0.28192	SLU 1	-0.05271	-0.15812
732	SLU 20	-0.09391	-0.28173	SLU 1	-0.05267	-0.15801
733	SLU 20	-0.09339	-0.28018	SLU 1	-0.05233	-0.15699
734	SLU 20	-0.09273	-0.27819	SLU 1	-0.05182	-0.15546
735	SLU 20	-0.09209	-0.27626	SLU 1	-0.05127	-0.15382
736	SLU 20	-0.09154	-0.27461	SLU 1	-0.05075	-0.15226
737	SLU 20	-0.09109	-0.27327	SLU 1	-0.0503	-0.15089
738	SLU 20	-0.09075	-0.27224	SLU 1	-0.04991	-0.14974
739	SLU 20	-0.09048	-0.27145	SLU 1	-0.0496	-0.1488
740	SLU 20	-0.09028	-0.27085	SLU 1	-0.04935	-0.14806
741	SLU 20	-0.09013	-0.27038	SLU 1	-0.04917	-0.1475

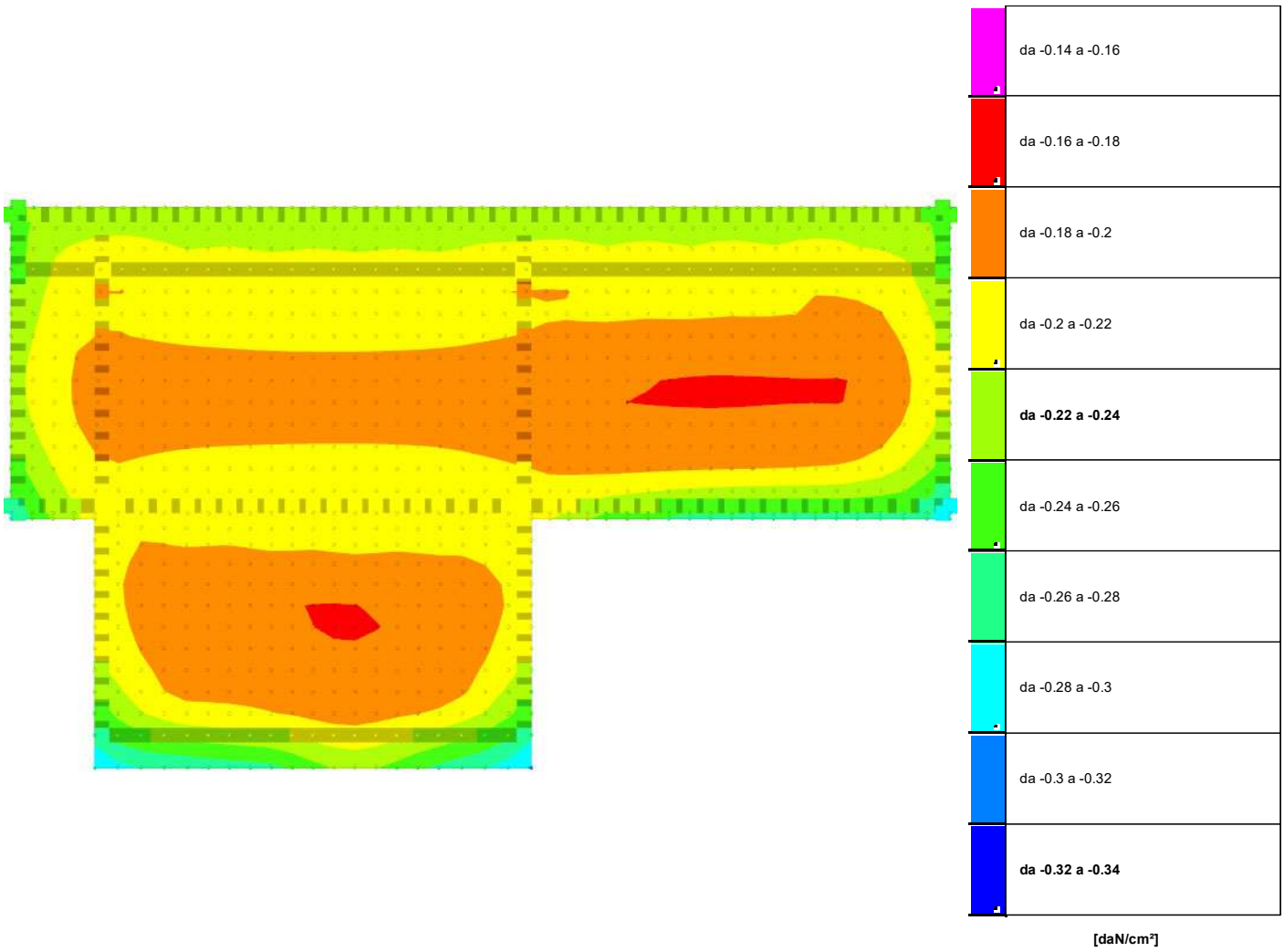
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
742	SLU 20	-0.09	-0.27001	SLU 1	-0.04904	-0.14712
743	SLU 20	-0.08991	-0.26973	SLU 1	-0.04898	-0.14694
744	SLU 20	-0.08986	-0.26957	SLU 1	-0.049	-0.147
745	SLU 20	-0.08986	-0.26958	SLU 1	-0.04912	-0.14737
746	SLU 20	-0.08995	-0.26985	SLU 1	-0.04939	-0.14818
747	SLU 20	-0.09017	-0.27051	SLU 1	-0.04986	-0.14957
748	SLU 20	-0.09059	-0.27177	SLU 1	-0.05057	-0.15172
749	SLU 20	-0.09127	-0.27382	SLU 1	-0.05161	-0.15484
750	SLU 20	-0.09227	-0.27682	SLU 1	-0.053	-0.15901
751	SLU 20	-0.09354	-0.28063	SLU 1	-0.05468	-0.16404
752	SLU 20	-0.09447	-0.28342	SLU 1	-0.0559	-0.16771
753	SLU 20	-0.09484	-0.28451	SLU 1	-0.05642	-0.16926
754	SLU 20	-0.09702	-0.29106	SLU 1	-0.05826	-0.17478
755	SLU 20	-0.09681	-0.29044	SLU 1	-0.0579	-0.1737
756	SLU 20	-0.09633	-0.28898	SLU 1	-0.05711	-0.17133
757	SLU 20	-0.09576	-0.28727	SLU 1	-0.05605	-0.16815
758	SLU 20	-0.0955	-0.28649	SLU 1	-0.05522	-0.16567
759	SLU 20	-0.09543	-0.28628	SLU 1	-0.05455	-0.16366
760	SLU 20	-0.09541	-0.28624	SLU 1	-0.05446	-0.16338
761	SLU 20	-0.09524	-0.28573	SLU 1	-0.05382	-0.16146
762	SLU 20	-0.09505	-0.28514	SLU 1	-0.05312	-0.15936
763	SLU 20	-0.09497	-0.28491	SLU 1	-0.05256	-0.15769
764	SLU 20	-0.095	-0.28499	SLU 1	-0.05217	-0.1565
765	SLU 20	-0.09507	-0.28522	SLU 1	-0.0519	-0.1557
766	SLU 20	-0.09518	-0.28553	SLU 1	-0.05174	-0.15522
767	SLU 20	-0.09529	-0.28586	SLU 1	-0.05166	-0.15499
768	SLU 20	-0.09538	-0.28614	SLU 1	-0.05164	-0.15491
769	SLU 20	-0.09544	-0.28632	SLU 1	-0.05165	-0.15494
770	SLU 20	-0.09547	-0.28641	SLU 1	-0.05168	-0.15505
771	SLU 20	-0.09548	-0.28645	SLU 1	-0.05175	-0.15525
772	SLU 20	-0.09548	-0.28643	SLU 1	-0.05184	-0.15552
773	SLU 20	-0.09545	-0.28634	SLU 1	-0.05195	-0.15586
774	SLU 20	-0.09541	-0.28623	SLU 1	-0.05211	-0.15632
775	SLU 20	-0.09538	-0.28615	SLU 1	-0.0523	-0.15691
776	SLU 20	-0.09537	-0.28612	SLU 1	-0.05255	-0.15764
777	SLU 20	-0.09539	-0.28617	SLU 1	-0.05283	-0.15849
778	SLU 20	-0.09545	-0.28636	SLU 1	-0.05313	-0.1594
779	SLU 20	-0.09554	-0.28662	SLU 1	-0.05339	-0.16017
780	SLU 20	-0.0955	-0.28649	SLU 1	-0.05345	-0.16034
781	SLU 20	-0.09546	-0.28638	SLU 1	-0.05342	-0.16027
782	SLU 20	-0.09509	-0.28527	SLU 1	-0.05315	-0.15944
783	SLU 20	-0.09466	-0.28397	SLU 1	-0.05274	-0.15821
784	SLU 20	-0.09427	-0.28282	SLU 1	-0.0523	-0.15691
785	SLU 20	-0.09397	-0.2819	SLU 1	-0.05189	-0.15567
786	SLU 20	-0.09371	-0.28114	SLU 1	-0.05152	-0.15456
787	SLU 20	-0.09352	-0.28055	SLU 1	-0.0512	-0.1536
788	SLU 20	-0.09336	-0.28009	SLU 1	-0.05094	-0.15281
789	SLU 20	-0.09324	-0.27971	SLU 1	-0.05072	-0.15217
790	SLU 20	-0.09311	-0.27934	SLU 1	-0.05055	-0.15166
791	SLU 20	-0.093	-0.279	SLU 1	-0.05043	-0.1513
792	SLU 20	-0.0929	-0.27871	SLU 1	-0.05037	-0.15112
793	SLU 20	-0.09283	-0.27848	SLU 1	-0.05038	-0.15115
794	SLU 20	-0.09276	-0.27829	SLU 1	-0.05048	-0.15145
795	SLU 20	-0.09275	-0.27826	SLU 1	-0.05071	-0.15213
796	SLU 20	-0.09283	-0.2785	SLU 1	-0.05111	-0.15333
797	SLU 20	-0.09304	-0.27913	SLU 1	-0.05173	-0.1552
798	SLU 20	-0.09344	-0.28032	SLU 1	-0.05263	-0.1579
799	SLU 20	-0.09411	-0.28234	SLU 1	-0.05386	-0.16158
800	SLU 20	-0.09508	-0.28523	SLU 1	-0.05538	-0.16614
801	SLU 20	-0.09583	-0.28749	SLU 1	-0.05651	-0.16952
802	SLU 20	-0.09613	-0.28838	SLU 1	-0.05699	-0.17096
803	SLU 20	-0.09841	-0.29524	SLU 1	-0.05891	-0.17673
804	SLU 20	-0.09818	-0.29455	SLU 1	-0.05855	-0.17566
805	SLU 20	-0.09764	-0.29292	SLU 1	-0.05776	-0.17327
806	SLU 20	-0.09704	-0.29112	SLU 1	-0.05671	-0.17013
807	SLU 20	-0.09685	-0.29055	SLU 1	-0.05593	-0.16779
808	SLU 20	-0.09693	-0.29079	SLU 1	-0.05534	-0.16601
809	SLU 20	-0.09694	-0.29082	SLU 1	-0.05527	-0.16581
810	SLU 20	-0.09695	-0.29084	SLU 1	-0.05472	-0.16415
811	SLU 20	-0.09703	-0.29108	SLU 1	-0.05416	-0.16249
812	SLU 20	-0.09727	-0.29181	SLU 1	-0.05377	-0.16131
813	SLU 20	-0.09755	-0.29265	SLU 1	-0.0535	-0.1605
814	SLU 20	-0.09776	-0.29328	SLU 1	-0.05331	-0.15993
815	SLU 20	-0.09794	-0.29381	SLU 1	-0.05319	-0.15957
816	SLU 20	-0.09813	-0.29439	SLU 1	-0.05315	-0.15946
817	SLU 20	-0.09828	-0.29483	SLU 1	-0.05316	-0.15947
818	SLU 20	-0.09832	-0.29497	SLU 1	-0.05316	-0.15949
819	SLU 20	-0.09832	-0.29497	SLU 1	-0.05319	-0.15958
820	SLU 20	-0.09835	-0.29505	SLU 1	-0.05326	-0.15979
821	SLU 20	-0.09835	-0.29504	SLU 1	-0.05335	-0.16006
822	SLU 20	-0.09827	-0.2948	SLU 1	-0.05344	-0.16033
823	SLU 20	-0.09816	-0.29447	SLU 1	-0.05356	-0.16067
824	SLU 20	-0.09808	-0.29423	SLU 1	-0.05372	-0.16115
825	SLU 20	-0.09796	-0.29387	SLU 1	-0.0539	-0.16169
826	SLU 20	-0.09775	-0.29324	SLU 1	-0.05406	-0.16219
827	SLU 20	-0.09754	-0.29263	SLU 1	-0.05423	-0.16269
828	SLU 20	-0.09746	-0.29239	SLU 1	-0.05439	-0.16318
829	SLU 20	-0.0974	-0.29219	SLU 1	-0.05443	-0.16329
830	SLU 20	-0.09738	-0.29213	SLU 1	-0.05442	-0.16325
831	SLU 20	-0.09716	-0.29147	SLU 1	-0.05421	-0.16263
832	SLU 20	-0.097	-0.29101	SLU 1	-0.05393	-0.16179
833	SLU 20	-0.09698	-0.29093	SLU 1	-0.05366	-0.16098
834	SLU 20	-0.09697	-0.29092	SLU 1	-0.05339	-0.16017
835	SLU 20	-0.09692	-0.29077	SLU 1	-0.05311	-0.15934
836	SLU 20	-0.09686	-0.29058	SLU 1	-0.05286	-0.15858
837	SLU 20	-0.09685	-0.29054	SLU 1	-0.05266	-0.15798
838	SLU 20	-0.09682	-0.29045	SLU 1	-0.05249	-0.15748
839	SLU 20	-0.09671	-0.29014	SLU 1	-0.05233	-0.157
840	SLU 20	-0.09659	-0.28978	SLU 1	-0.05221	-0.15664
841	SLU 20	-0.09652	-0.28956	SLU 1	-0.05217	-0.1565

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
842	SLU 20	-0.09644	-0.28931	SLU 1	-0.05218	-0.15653
843	SLU 20	-0.0963	-0.2889	SLU 1	-0.05224	-0.15673
844	SLU 20	-0.09617	-0.2885	SLU 1	-0.05242	-0.15725
845	SLU 20	-0.09613	-0.28838	SLU 1	-0.05276	-0.15827
846	SLU 20	-0.09613	-0.2884	SLU 1	-0.05328	-0.15984
847	SLU 20	-0.09618	-0.28854	SLU 1	-0.05401	-0.16204
848	SLU 20	-0.09642	-0.28927	SLU 1	-0.05503	-0.16508
849	SLU 20	-0.09703	-0.29109	SLU 1	-0.05635	-0.16905
850	SLU 20	-0.09759	-0.29278	SLU 1	-0.05736	-0.17209
851	SLU 20	-0.09783	-0.29348	SLU 1	-0.0578	-0.1734
852	SLU 20	-0.09974	-0.29922	SLU 1	-0.05958	-0.17874
853	SLU 20	-0.09951	-0.29852	SLU 1	-0.05923	-0.1777
854	SLU 20	-0.09889	-0.29667	SLU 1	-0.05843	-0.1753
855	SLU 20	-0.09824	-0.29471	SLU 1	-0.05739	-0.17218
856	SLU 20	-0.09809	-0.29428	SLU 1	-0.05665	-0.16995
857	SLU 20	-0.09834	-0.29503	SLU 1	-0.05614	-0.16842
858	SLU 20	-0.09837	-0.2951	SLU 1	-0.0561	-0.16829
859	SLU 20	-0.09852	-0.29555	SLU 1	-0.05562	-0.16686
860	SLU 20	-0.09886	-0.29657	SLU 1	-0.05522	-0.16566
861	SLU 20	-0.09949	-0.29847	SLU 1	-0.05502	-0.16507
862	SLU 20	-0.10009	-0.30027	SLU 1	-0.05492	-0.16475
863	SLU 20	-0.10031	-0.30094	SLU 1	-0.05475	-0.16424
864	SLU 20	-0.10047	-0.30142	SLU 1	-0.05463	-0.1639
865	SLU 20	-0.10081	-0.30242	SLU 1	-0.05466	-0.16399
866	SLU 20	-0.10109	-0.30328	SLU 1	-0.05473	-0.16419
867	SLU 20	-0.10103	-0.30309	SLU 1	-0.0547	-0.16409
868	SLU 20	-0.10093	-0.30279	SLU 1	-0.05469	-0.16406
869	SLU 20	-0.10104	-0.30312	SLU 1	-0.0548	-0.16439
870	SLU 20	-0.10114	-0.30341	SLU 1	-0.05493	-0.16478
871	SLU 20	-0.10092	-0.30277	SLU 1	-0.05496	-0.16487
872	SLU 20	-0.10069	-0.30207	SLU 1	-0.05501	-0.16502
873	SLU 20	-0.10064	-0.30193	SLU 1	-0.05517	-0.16551
874	SLU 20	-0.10053	-0.30158	SLU 1	-0.05533	-0.16599
875	SLU 20	-0.10001	-0.30004	SLU 1	-0.05535	-0.16605
876	SLU 20	-0.09945	-0.29836	SLU 1	-0.05534	-0.16602
877	SLU 20	-0.09918	-0.29754	SLU 1	-0.05539	-0.16618
878	SLU 20	-0.0991	-0.29731	SLU 1	-0.05541	-0.16623
879	SLU 20	-0.09909	-0.29727	SLU 1	-0.0554	-0.16621
880	SLU 20	-0.09896	-0.29688	SLU 1	-0.05525	-0.16575
881	SLU 20	-0.0991	-0.29729	SLU 1	-0.05512	-0.16535
882	SLU 20	-0.0995	-0.29851	SLU 1	-0.05505	-0.16514
883	SLU 20	-0.09986	-0.29959	SLU 1	-0.05495	-0.16484
884	SLU 20	-0.09988	-0.29963	SLU 1	-0.05471	-0.16414
885	SLU 20	-0.09985	-0.29956	SLU 1	-0.05448	-0.16345
886	SLU 20	-0.10003	-0.30008	SLU 1	-0.05437	-0.16311
887	SLU 20	-0.10017	-0.30052	SLU 1	-0.05428	-0.16285
888	SLU 20	-0.09998	-0.29995	SLU 1	-0.05409	-0.16228
889	SLU 20	-0.09978	-0.29935	SLU 1	-0.05394	-0.16183
890	SLU 20	-0.09981	-0.29943	SLU 1	-0.05394	-0.16182
891	SLU 20	-0.09983	-0.2995	SLU 1	-0.05399	-0.16198
892	SLU 20	-0.09954	-0.29861	SLU 1	-0.05399	-0.16197
893	SLU 20	-0.09924	-0.29773	SLU 1	-0.05409	-0.16227
894	SLU 20	-0.0992	-0.29759	SLU 1	-0.05442	-0.16325
895	SLU 20	-0.09916	-0.29747	SLU 1	-0.0549	-0.16469
896	SLU 20	-0.0988	-0.29639	SLU 1	-0.05543	-0.16629
897	SLU 20	-0.09857	-0.29571	SLU 1	-0.05621	-0.16863
898	SLU 20	-0.09885	-0.29656	SLU 1	-0.05734	-0.17202
899	SLU 20	-0.09929	-0.29786	SLU 1	-0.05825	-0.17476
900	SLU 20	-0.09945	-0.29834	SLU 1	-0.05864	-0.17592
901	SLU 20	-0.10027	-0.3008	SLU 1	-0.05969	-0.17908
903	SLU 20	-0.09903	-0.2971	SLU 1	-0.05663	-0.16988
910	SLU 20	-0.09987	-0.29961	SLU 1	-0.05604	-0.16811
916	SLU 20	-0.10028	-0.30084	SLU 1	-0.05887	-0.17662
917	SLU 20	-0.10056	-0.30167	SLU 1	-0.06006	-0.18019
918	SLU 20	-0.09968	-0.29904	SLU 1	-0.05895	-0.17685
919	SLU 20	-0.09897	-0.2969	SLU 1	-0.05792	-0.17377
920	SLU 20	-0.09879	-0.29638	SLU 1	-0.05718	-0.17155
921	SLU 20	-0.09904	-0.29712	SLU 1	-0.05669	-0.17007
922	SLU 20	-0.09908	-0.29725	SLU 1	-0.05662	-0.16987
923	SLU 20	-0.09929	-0.29788	SLU 1	-0.05625	-0.16875
924	SLU 20	-0.09972	-0.29916	SLU 1	-0.05593	-0.16778
925	SLU 20	-0.10055	-0.30165	SLU 1	-0.05585	-0.16754
926	SLU 20	-0.10133	-0.30398	SLU 1	-0.05584	-0.16752
927	SLU 20	-0.10146	-0.30437	SLU 1	-0.05566	-0.16697
928	SLU 20	-0.10154	-0.30463	SLU 1	-0.05553	-0.16659
929	SLU 20	-0.10198	-0.30595	SLU 1	-0.05561	-0.16684
930	SLU 20	-0.10239	-0.30716	SLU 1	-0.05574	-0.16721
931	SLU 20	-0.10221	-0.30662	SLU 1	-0.05566	-0.16698
932	SLU 20	-0.10201	-0.30604	SLU 1	-0.05561	-0.16684
933	SLU 20	-0.10221	-0.30663	SLU 1	-0.05576	-0.16728
934	SLU 20	-0.10242	-0.30727	SLU 1	-0.05594	-0.16781
935	SLU 20	-0.10209	-0.30628	SLU 1	-0.05591	-0.16774
936	SLU 20	-0.10176	-0.30529	SLU 1	-0.05592	-0.16775
937	SLU 20	-0.1018	-0.30541	SLU 1	-0.0561	-0.1683
938	SLU 20	-0.10179	-0.30537	SLU 1	-0.05628	-0.16884
939	SLU 20	-0.10111	-0.30333	SLU 1	-0.05621	-0.16862
940	SLU 20	-0.10036	-0.30109	SLU 1	-0.05609	-0.16828
941	SLU 20	-0.10002	-0.30005	SLU 1	-0.05609	-0.16827
942	SLU 20	-0.09991	-0.29972	SLU 1	-0.05608	-0.16825
943	SLU 20	-0.09989	-0.29966	SLU 1	-0.05607	-0.16821
944	SLU 20	-0.09984	-0.29952	SLU 1	-0.05598	-0.16793
945	SLU 20	-0.10013	-0.30038	SLU 1	-0.05593	-0.16778
946	SLU 20	-0.10078	-0.30234	SLU 1	-0.05598	-0.16794
947	SLU 20	-0.10135	-0.30404	SLU 1	-0.05599	-0.16797
948	SLU 20	-0.10134	-0.30401	SLU 1	-0.05576	-0.16729
949	SLU 20	-0.10128	-0.30383	SLU 1	-0.05554	-0.16661
950	SLU 20	-0.10158	-0.30474	SLU 1	-0.05548	-0.16645
951	SLU 20	-0.10186	-0.30559	SLU 1	-0.05546	-0.16638
952	SLU 20	-0.10159	-0.30476	SLU 1	-0.05524	-0.16571
953	SLU 20	-0.10131	-0.30393	SLU 1	-0.05506	-0.16518

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
954	SLU 20	-0.10143	-0.30429	SLU 1	-0.05509	-0.16528
955	SLU 20	-0.10156	-0.30469	SLU 1	-0.05519	-0.16558
956	SLU 20	-0.10115	-0.30345	SLU 1	-0.05514	-0.16541
957	SLU 20	-0.10075	-0.30226	SLU 1	-0.05518	-0.16555
958	SLU 20	-0.10077	-0.30231	SLU 1	-0.05552	-0.16655
959	SLU 20	-0.10081	-0.30244	SLU 1	-0.05599	-0.16797
960	SLU 20	-0.10024	-0.30073	SLU 1	-0.05641	-0.16923
961	SLU 20	-0.0998	-0.29941	SLU 1	-0.05706	-0.17118
962	SLU 20	-0.09999	-0.29996	SLU 1	-0.05809	-0.17427
963	SLU 20	-0.10047	-0.3014	SLU 1	-0.05927	-0.17781
964	SLU 20	-0.10076	-0.30227	SLU 1	-0.06029	-0.18087
965	SLU 20	-0.10047	-0.30141	SLU 1	-0.05995	-0.17984
966	SLU 20	-0.09978	-0.29934	SLU 1	-0.05916	-0.17749
967	SLU 20	-0.09902	-0.29706	SLU 1	-0.05815	-0.17444
968	SLU 20	-0.09875	-0.29626	SLU 1	-0.0574	-0.17221
969	SLU 20	-0.09886	-0.29659	SLU 1	-0.05688	-0.17065
970	SLU 20	-0.09887	-0.2966	SLU 1	-0.05686	-0.17059
971	SLU 20	-0.09894	-0.29683	SLU 1	-0.05641	-0.16922
972	SLU 20	-0.0992	-0.29759	SLU 1	-0.05605	-0.16816
973	SLU 20	-0.09969	-0.29908	SLU 1	-0.05587	-0.16762
974	SLU 20	-0.10014	-0.30043	SLU 1	-0.05576	-0.16728
975	SLU 20	-0.10038	-0.30115	SLU 1	-0.05564	-0.16693
976	SLU 20	-0.10054	-0.30163	SLU 1	-0.05556	-0.16668
977	SLU 20	-0.10082	-0.30245	SLU 1	-0.05559	-0.16676
978	SLU 20	-0.10102	-0.30305	SLU 1	-0.05563	-0.16689
979	SLU 20	-0.10101	-0.30304	SLU 1	-0.05563	-0.16689
980	SLU 20	-0.10095	-0.30285	SLU 1	-0.05564	-0.16692
981	SLU 20	-0.10103	-0.30309	SLU 1	-0.05574	-0.16721
982	SLU 20	-0.10107	-0.30322	SLU 1	-0.05584	-0.16752
983	SLU 20	-0.10095	-0.30284	SLU 1	-0.0559	-0.1677
984	SLU 20	-0.10078	-0.30234	SLU 1	-0.05596	-0.16789
985	SLU 20	-0.10074	-0.30223	SLU 1	-0.0561	-0.16831
986	SLU 20	-0.10062	-0.30187	SLU 1	-0.05622	-0.16867
987	SLU 20	-0.10027	-0.30081	SLU 1	-0.05626	-0.16878
988	SLU 20	-0.09985	-0.29956	SLU 1	-0.05626	-0.16877
989	SLU 20	-0.09966	-0.29898	SLU 1	-0.0563	-0.16889
990	SLU 20	-0.09963	-0.2989	SLU 1	-0.05632	-0.16896
991	SLU 20	-0.09963	-0.29889	SLU 1	-0.05632	-0.16896
992	SLU 20	-0.09957	-0.2987	SLU 1	-0.05622	-0.16866
993	SLU 20	-0.09973	-0.29918	SLU 1	-0.05614	-0.16841
994	SLU 20	-0.10011	-0.30032	SLU 1	-0.0561	-0.1683
995	SLU 20	-0.1004	-0.30121	SLU 1	-0.05601	-0.16804
996	SLU 20	-0.10051	-0.30154	SLU 1	-0.05586	-0.16757
997	SLU 20	-0.10056	-0.30168	SLU 1	-0.05569	-0.16706
998	SLU 20	-0.10072	-0.30216	SLU 1	-0.05559	-0.16677
999	SLU 20	-0.1008	-0.30239	SLU 1	-0.05548	-0.16645
1000	SLU 20	-0.1007	-0.3021	SLU 1	-0.05535	-0.16604
1001	SLU 20	-0.10057	-0.30172	SLU 1	-0.05523	-0.1657
1002	SLU 20	-0.10058	-0.30174	SLU 1	-0.05522	-0.16567
1003	SLU 20	-0.10052	-0.30156	SLU 1	-0.05524	-0.16573
1004	SLU 20	-0.10031	-0.30094	SLU 1	-0.05528	-0.16584
1005	SLU 20	-0.1001	-0.30031	SLU 1	-0.0554	-0.16621
1006	SLU 20	-0.10006	-0.30018	SLU 1	-0.05571	-0.16713
1007	SLU 20	-0.09998	-0.29993	SLU 1	-0.05613	-0.16838
1008	SLU 20	-0.09979	-0.29938	SLU 1	-0.05666	-0.16999
1009	SLU 20	-0.09975	-0.29925	SLU 1	-0.05741	-0.17222
1010	SLU 20	-0.10015	-0.30044	SLU 1	-0.05844	-0.17533
1011	SLU 20	-0.10062	-0.30185	SLU 1	-0.05926	-0.17778
1012	SLU 20	-0.10082	-0.30247	SLU 1	-0.05963	-0.17888
1013	SLU 20	-0.10047	-0.30142	SLU 1	-0.06033	-0.18098
1014	SLU 20	-0.10016	-0.30047	SLU 1	-0.05998	-0.17994
1015	SLU 20	-0.09944	-0.29833	SLU 1	-0.05921	-0.17762
1016	SLU 20	-0.09861	-0.29583	SLU 1	-0.0582	-0.17459
1017	SLU 20	-0.09818	-0.29454	SLU 1	-0.05742	-0.17226
1018	SLU 20	-0.09801	-0.29404	SLU 1	-0.05682	-0.17045
1019	SLU 20	-0.09801	-0.29403	SLU 1	-0.0568	-0.17041
1020	SLU 20	-0.09784	-0.29352	SLU 1	-0.05627	-0.16882
1021	SLU 20	-0.09776	-0.29327	SLU 1	-0.05582	-0.16746
1022	SLU 20	-0.09782	-0.29346	SLU 1	-0.0555	-0.16651
1023	SLU 20	-0.09795	-0.29386	SLU 1	-0.05529	-0.16586
1024	SLU 20	-0.09807	-0.29422	SLU 1	-0.05514	-0.16542
1025	SLU 20	-0.09819	-0.29457	SLU 1	-0.05506	-0.16517
1026	SLU 20	-0.09832	-0.29496	SLU 1	-0.05503	-0.16509
1027	SLU 20	-0.09842	-0.29527	SLU 1	-0.05504	-0.16512
1028	SLU 20	-0.09846	-0.29537	SLU 1	-0.05506	-0.16519
1029	SLU 20	-0.09847	-0.2954	SLU 1	-0.0551	-0.16531
1030	SLU 20	-0.09849	-0.29548	SLU 1	-0.05518	-0.16553
1031	SLU 20	-0.09851	-0.29552	SLU 1	-0.05527	-0.1658
1032	SLU 20	-0.09848	-0.29544	SLU 1	-0.05536	-0.16609
1033	SLU 20	-0.09845	-0.29535	SLU 1	-0.05548	-0.16643
1034	SLU 20	-0.09845	-0.29534	SLU 1	-0.05562	-0.16685
1035	SLU 20	-0.09844	-0.29531	SLU 1	-0.05577	-0.16731
1036	SLU 20	-0.0984	-0.29519	SLU 1	-0.05591	-0.16774
1037	SLU 20	-0.09839	-0.29517	SLU 1	-0.05605	-0.16816
1038	SLU 20	-0.09848	-0.29543	SLU 1	-0.05619	-0.16858
1039	SLU 20	-0.09855	-0.29564	SLU 1	-0.05625	-0.16876
1040	SLU 20	-0.09855	-0.29564	SLU 1	-0.05625	-0.16876
1041	SLU 20	-0.09845	-0.29536	SLU 1	-0.05615	-0.16845
1042	SLU 20	-0.09837	-0.2951	SLU 1	-0.05598	-0.16795
1043	SLU 20	-0.09838	-0.29514	SLU 1	-0.05582	-0.16745
1044	SLU 20	-0.09842	-0.29526	SLU 1	-0.05564	-0.16693
1045	SLU 20	-0.09844	-0.29532	SLU 1	-0.05547	-0.1664
1046	SLU 20	-0.09846	-0.29538	SLU 1	-0.0553	-0.1659
1047	SLU 20	-0.09849	-0.29548	SLU 1	-0.05516	-0.16548
1048	SLU 20	-0.0985	-0.29549	SLU 1	-0.05503	-0.1651
1049	SLU 20	-0.09844	-0.29533	SLU 1	-0.05492	-0.16475
1050	SLU 20	-0.09838	-0.29515	SLU 1	-0.05484	-0.16451
1051	SLU 20	-0.09833	-0.29499	SLU 1	-0.0548	-0.16441
1052	SLU 20	-0.09826	-0.29478	SLU 1	-0.05482	-0.16446
1053	SLU 20	-0.09816	-0.29449	SLU 1	-0.0549	-0.1647

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1054	SLU 20	-0.0981	-0.29431	SLU 1	-0.05508	-0.16525
1055	SLU 20	-0.09812	-0.29437	SLU 1	-0.0554	-0.16621
1056	SLU 20	-0.09822	-0.29466	SLU 1	-0.05588	-0.16764
1057	SLU 20	-0.09844	-0.29531	SLU 1	-0.05654	-0.16962
1058	SLU 20	-0.0989	-0.29669	SLU 1	-0.05743	-0.17228
1059	SLU 20	-0.09967	-0.29902	SLU 1	-0.05854	-0.17563
1060	SLU 20	-0.1003	-0.30089	SLU 1	-0.05937	-0.1781
1061	SLU 20	-0.1006	-0.30179	SLU 1	-0.05976	-0.17928
1062	SLU 20	-0.10018	-0.30054	SLU 1	-0.06031	-0.18094
1063	SLU 20	-0.0991	-0.2973	SLU 1	-0.05919	-0.17757
1064	SLU 20	-0.0982	-0.29461	SLU 1	-0.05818	-0.17453
1065	SLU 20	-0.09765	-0.29295	SLU 1	-0.05737	-0.1721
1066	SLU 20	-0.0973	-0.2919	SLU 1	-0.0567	-0.1701
1067	SLU 20	-0.09693	-0.29079	SLU 1	-0.05611	-0.16833
1068	SLU 20	-0.0966	-0.28981	SLU 1	-0.05559	-0.16676
1069	SLU 20	-0.09641	-0.28923	SLU 1	-0.05518	-0.16555
1070	SLU 20	-0.09633	-0.289	SLU 1	-0.0549	-0.1647
1071	SLU 20	-0.09633	-0.289	SLU 1	-0.05472	-0.16415
1072	SLU 20	-0.09637	-0.28911	SLU 1	-0.05461	-0.16383
1073	SLU 20	-0.09643	-0.28928	SLU 1	-0.05456	-0.16369
1074	SLU 20	-0.09648	-0.28943	SLU 1	-0.05456	-0.16367
1075	SLU 20	-0.09651	-0.28953	SLU 1	-0.05458	-0.16374
1076	SLU 20	-0.09653	-0.2896	SLU 1	-0.05463	-0.16389
1077	SLU 20	-0.09656	-0.28967	SLU 1	-0.0547	-0.1641
1078	SLU 20	-0.09658	-0.28973	SLU 1	-0.05479	-0.16438
1079	SLU 20	-0.0966	-0.28981	SLU 1	-0.05491	-0.16472
1080	SLU 20	-0.09664	-0.28992	SLU 1	-0.05504	-0.16513
1081	SLU 20	-0.09671	-0.29013	SLU 1	-0.05521	-0.16563
1082	SLU 20	-0.09681	-0.29044	SLU 1	-0.0554	-0.1662
1083	SLU 20	-0.09697	-0.29092	SLU 1	-0.05561	-0.16684
1084	SLU 20	-0.09721	-0.29162	SLU 1	-0.05584	-0.16751
1085	SLU 20	-0.09748	-0.29244	SLU 1	-0.05604	-0.16812
1086	SLU 20	-0.09764	-0.29292	SLU 1	-0.05613	-0.1684
1087	SLU 20	-0.0975	-0.2925	SLU 1	-0.05602	-0.16806
1088	SLU 20	-0.09725	-0.29174	SLU 1	-0.0558	-0.16739
1089	SLU 20	-0.09704	-0.29112	SLU 1	-0.05555	-0.16665
1090	SLU 20	-0.09691	-0.29074	SLU 1	-0.05532	-0.16596
1091	SLU 20	-0.09684	-0.29051	SLU 1	-0.05511	-0.16533
1092	SLU 20	-0.09679	-0.29037	SLU 1	-0.05493	-0.16478
1093	SLU 20	-0.09676	-0.29029	SLU 1	-0.05477	-0.1643
1094	SLU 20	-0.09673	-0.29019	SLU 1	-0.05463	-0.1639
1095	SLU 20	-0.09668	-0.29005	SLU 1	-0.05452	-0.16357
1096	SLU 20	-0.09663	-0.28989	SLU 1	-0.05445	-0.16334
1097	SLU 20	-0.09658	-0.28973	SLU 1	-0.05441	-0.16324
1098	SLU 20	-0.09653	-0.28958	SLU 1	-0.05444	-0.16332
1099	SLU 20	-0.0965	-0.28949	SLU 1	-0.05455	-0.16365
1100	SLU 20	-0.09653	-0.28958	SLU 1	-0.05477	-0.1643
1101	SLU 20	-0.09665	-0.28996	SLU 1	-0.05513	-0.16539
1102	SLU 20	-0.09693	-0.29078	SLU 1	-0.05567	-0.16701
1103	SLU 20	-0.09741	-0.29224	SLU 1	-0.05642	-0.16925
1104	SLU 20	-0.09818	-0.29453	SLU 1	-0.05739	-0.17217
1105	SLU 20	-0.0992	-0.29759	SLU 1	-0.05855	-0.17566
1106	SLU 20	-0.1003	-0.30091	SLU 1	-0.05979	-0.17937
1107	SLU 20	-0.1	-0.30001	SLU 1	-0.0603	-0.1809
1108	SLU 20	-0.09967	-0.299	SLU 1	-0.05994	-0.17983
1109	SLU 20	-0.09888	-0.29665	SLU 1	-0.05916	-0.17749
1110	SLU 20	-0.09794	-0.29382	SLU 1	-0.05814	-0.17441
1111	SLU 20	-0.09732	-0.29197	SLU 1	-0.05731	-0.17194
1112	SLU 20	-0.0969	-0.2907	SLU 1	-0.05664	-0.16992
1113	SLU 20	-0.0964	-0.28919	SLU 1	-0.056	-0.16799
1114	SLU 20	-0.09595	-0.28784	SLU 1	-0.05543	-0.1663
1115	SLU 20	-0.09563	-0.28688	SLU 1	-0.05499	-0.16498
1116	SLU 20	-0.09545	-0.28635	SLU 1	-0.05468	-0.16403
1117	SLU 20	-0.09537	-0.28611	SLU 1	-0.05447	-0.1634
1118	SLU 20	-0.09536	-0.28607	SLU 1	-0.05434	-0.16303
1119	SLU 20	-0.09537	-0.28612	SLU 1	-0.05429	-0.16286
1120	SLU 20	-0.0954	-0.28621	SLU 1	-0.05428	-0.16283
1121	SLU 20	-0.09543	-0.28628	SLU 1	-0.0543	-0.16289
1122	SLU 20	-0.09545	-0.28635	SLU 1	-0.05435	-0.16304
1123	SLU 20	-0.09548	-0.28643	SLU 1	-0.05442	-0.16326
1124	SLU 20	-0.09551	-0.28653	SLU 1	-0.05452	-0.16355
1125	SLU 20	-0.09556	-0.28667	SLU 1	-0.05464	-0.16392
1126	SLU 20	-0.09563	-0.2869	SLU 1	-0.05479	-0.16436
1127	SLU 20	-0.09575	-0.28725	SLU 1	-0.05497	-0.16491
1128	SLU 20	-0.09593	-0.28778	SLU 1	-0.05518	-0.16555
1129	SLU 20	-0.09618	-0.28854	SLU 1	-0.05543	-0.16629
1130	SLU 20	-0.09652	-0.28956	SLU 1	-0.05569	-0.16708
1131	SLU 20	-0.09689	-0.29067	SLU 1	-0.05593	-0.1678
1132	SLU 20	-0.09713	-0.29139	SLU 1	-0.05606	-0.16818
1133	SLU 20	-0.09693	-0.29078	SLU 1	-0.05592	-0.16776
1134	SLU 20	-0.09659	-0.28978	SLU 1	-0.05567	-0.16701
1135	SLU 20	-0.09629	-0.28888	SLU 1	-0.05539	-0.16618
1136	SLU 20	-0.09608	-0.28824	SLU 1	-0.05513	-0.1654
1137	SLU 20	-0.09594	-0.28783	SLU 1	-0.0549	-0.16471
1138	SLU 20	-0.09586	-0.28757	SLU 1	-0.05471	-0.16412
1139	SLU 20	-0.0958	-0.2874	SLU 1	-0.05454	-0.16362
1140	SLU 20	-0.09575	-0.28725	SLU 1	-0.0544	-0.1632
1141	SLU 20	-0.0957	-0.2871	SLU 1	-0.05429	-0.16287
1142	SLU 20	-0.09565	-0.28695	SLU 1	-0.05421	-0.16264
1143	SLU 20	-0.0956	-0.28681	SLU 1	-0.05418	-0.16255
1144	SLU 20	-0.09557	-0.28671	SLU 1	-0.05421	-0.16264
1145	SLU 20	-0.09557	-0.28672	SLU 1	-0.05433	-0.16299
1146	SLU 20	-0.09565	-0.28694	SLU 1	-0.05456	-0.16368
1147	SLU 20	-0.09584	-0.28752	SLU 1	-0.05494	-0.16482
1148	SLU 20	-0.09621	-0.28862	SLU 1	-0.05551	-0.16652
1149	SLU 20	-0.09682	-0.29046	SLU 1	-0.05629	-0.16887
1150	SLU 20	-0.09772	-0.29317	SLU 1	-0.05731	-0.17192
1151	SLU 20	-0.09888	-0.29664	SLU 1	-0.05851	-0.17554
1152	SLU 20	-0.09974	-0.29921	SLU 1	-0.05937	-0.17812
1153	SLU 20	-0.1001	-0.30029	SLU 1	-0.05979	-0.17937

8.4 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLV/SLVf/SLUEcc.

***Nodo**: Nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Pressione minima**: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.*
***uz**: spostamento massimo verticale del nodo. [cm]*
***Valore**: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]*
***Pressione massima**: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.*
***uz**: spostamento minimo verticale del nodo. [cm]*
***Valore**: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]*

Compressione estrema massima -0.30239 al nodo di indice 22, di coordinate x = 1350, y = -70, z = -20, nel contesto SLV 9.
Spostamento estremo minimo -0.1008 al nodo di indice 22, di coordinate x = 1350, y = -70, z = -20, nel contesto SLV 9.
Spostamento estremo massimo -0.04711 al nodo di indice 2, di coordinate x = 150, y = -70, z = -20, nel contesto SLV 11.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLV 5	-0.09874	-0.29621	SLV 11	-0.04711	-0.14132
3	SLV 5	-0.09536	-0.28609	SLV 11	-0.04865	-0.14596
4	SLV 5	-0.09311	-0.27934	SLV 11	-0.04952	-0.14855
5	SLV 5	-0.09227	-0.27682	SLV 11	-0.04956	-0.14869
6	SLV 5	-0.09189	-0.27566	SLV 11	-0.04948	-0.14845
7	SLV 9	-0.09077	-0.2723	SLV 7	-0.05023	-0.15069
8	SLV 9	-0.08998	-0.26993	SLV 7	-0.05048	-0.15143
9	SLV 9	-0.08948	-0.26845	SLV 7	-0.05008	-0.15023
10	SLV 9	-0.08847	-0.2654	SLV 7	-0.04958	-0.14873
11	SLV 9	-0.08561	-0.25684	SLV 7	-0.05032	-0.15097
12	SLV 9	-0.08226	-0.24677	SLV 7	-0.05134	-0.15401
13	SLV 9	-0.07962	-0.23886	SLV 7	-0.05215	-0.15645
14	SLV 5	-0.07855	-0.23564	SLV 11	-0.05256	-0.15768
15	SLV 5	-0.07968	-0.23903	SLV 11	-0.05216	-0.15649
16	SLV 5	-0.08215	-0.24645	SLV 11	-0.05167	-0.155
17	SLV 5	-0.08535	-0.25604	SLV 11	-0.05114	-0.15341
18	SLV 5	-0.08826	-0.26478	SLV 11	-0.05088	-0.15265
19	SLV 9	-0.09049	-0.27146	SLV 7	-0.05127	-0.1538
20	SLV 9	-0.09283	-0.27848	SLV 7	-0.05128	-0.15385
21	SLV 9	-0.09632	-0.28895	SLV 7	-0.05035	-0.15105
22	SLV 9	-0.1008	-0.30239	SLV 7	-0.04868	-0.14605
23	SLV 1	-0.09095	-0.27285	SLV 15	-0.05116	-0.15349
24	SLV 1	-0.08811	-0.26434	SLV 15	-0.05341	-0.16022

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
25	SLV 5	-0.08379	-0.25136	SLV 11	-0.05625	-0.16875
26	SLV 5	-0.08089	-0.24266	SLV 11	-0.05741	-0.17222
27	SLV 5	-0.07901	-0.23702	SLV 11	-0.05836	-0.17509
28	SLV 5	-0.07755	-0.23265	SLV 11	-0.0593	-0.17791
29	SLV 9	-0.07662	-0.22986	SLV 7	-0.05948	-0.17843
30	SLV 9	-0.07596	-0.22789	SLV 7	-0.05938	-0.17815
31	SLV 9	-0.07535	-0.22604	SLV 7	-0.05936	-0.17807
32	SLV 9	-0.0746	-0.22379	SLV 7	-0.05897	-0.1769
33	SLV 9	-0.07311	-0.21932	SLV 7	-0.05829	-0.17487
34	SLV 9	-0.07119	-0.21356	SLV 7	-0.05778	-0.17334
35	SLV 9	-0.06965	-0.20894	SLV 7	-0.05758	-0.17275
36	SLV 5	-0.0691	-0.2073	SLV 11	-0.05757	-0.1727
37	SLV 5	-0.07002	-0.21007	SLV 11	-0.05744	-0.17231
38	SLV 5	-0.07171	-0.21514	SLV 11	-0.0578	-0.17339
39	SLV 5	-0.07383	-0.2215	SLV 11	-0.05859	-0.17578
40	SLV 5	-0.07566	-0.22697	SLV 11	-0.05966	-0.17899
41	SLV 9	-0.07816	-0.23448	SLV 7	-0.05946	-0.17837
42	SLV 9	-0.08109	-0.24328	SLV 7	-0.0587	-0.17609
43	SLV 9	-0.08494	-0.25483	SLV 7	-0.05757	-0.17272
44	SLV 13	-0.08872	-0.26615	SLV 3	-0.05589	-0.16767
45	SLV 13	-0.09177	-0.27531	SLV 3	-0.0537	-0.1611
51	SLV 1	-0.08469	-0.25406	SLV 15	-0.05416	-0.16249
52	SLV 1	-0.08268	-0.24803	SLV 15	-0.05551	-0.16654
53	SLV 1	-0.07868	-0.23603	SLV 15	-0.05798	-0.17393
54	SLV 1	-0.07394	-0.22182	SLV 15	-0.06076	-0.18228
55	SLV 5	-0.07079	-0.21238	SLV 11	-0.06261	-0.18782
56	SLV 5	-0.0684	-0.20521	SLV 11	-0.06414	-0.19242
57	SLV 9	-0.068	-0.204	SLV 7	-0.06366	-0.19098
58	SLV 9	-0.06769	-0.20308	SLV 7	-0.06315	-0.18946
59	SLV 13	-0.06725	-0.20174	SLV 3	-0.06284	-0.18851
60	SLV 13	-0.06685	-0.20054	SLV 3	-0.06212	-0.18637
61	SLV 13	-0.06617	-0.19852	SLV 3	-0.06097	-0.18292
62	SLV 13	-0.06479	-0.19437	SLV 3	-0.06039	-0.18117
63	SLV 9	-0.06385	-0.19155	SLV 7	-0.05992	-0.17975
64	SLV 5	-0.06365	-0.19096	SLV 11	-0.0597	-0.17909
65	SLV 5	-0.06439	-0.19318	SLV 11	-0.0597	-0.17911
66	SLV 1	-0.0655	-0.19651	SLV 15	-0.06043	-0.1813
67	SLV 1	-0.06655	-0.19965	SLV 15	-0.06199	-0.18597
68	SLV 5	-0.06739	-0.20218	SLV 11	-0.06388	-0.19163
69	SLV 9	-0.07038	-0.21115	SLV 7	-0.06326	-0.18977
70	SLV 9	-0.07388	-0.22163	SLV 7	-0.06219	-0.18657
71	SLV 13	-0.07879	-0.23637	SLV 3	-0.06012	-0.18037
72	SLV 13	-0.08316	-0.24949	SLV 3	-0.05784	-0.17352
73	SLV 13	-0.08535	-0.25606	SLV 3	-0.05657	-0.1697
74	SLV 1	-0.07957	-0.23872	SLV 15	-0.05624	-0.16871
75	SLV 1	-0.07796	-0.23388	SLV 15	-0.05714	-0.17141
76	SLV 1	-0.07446	-0.22338	SLV 15	-0.05891	-0.17674
77	SLV 1	-0.07005	-0.21016	SLV 15	-0.06106	-0.18317
78	SLV 3	-0.0668	-0.20039	SLV 13	-0.06258	-0.18773
79	SLV 7	-0.06537	-0.19611	SLV 9	-0.06272	-0.18817
80	SLV 11	-0.06544	-0.19632	SLV 5	-0.06165	-0.18494
81	SLV 11	-0.06542	-0.19625	SLV 5	-0.06078	-0.18235
82	SLV 11	-0.0654	-0.19619	SLV 5	-0.05992	-0.17975
83	SLV 11	-0.06498	-0.19493	SLV 5	-0.05925	-0.17774
84	SLV 11	-0.06392	-0.19175	SLV 5	-0.05895	-0.17684
85	SLV 11	-0.06246	-0.18739	SLV 5	-0.05901	-0.17704
86	SLV 11	-0.06126	-0.18379	SLV 5	-0.05922	-0.17767
87	SLV 7	-0.06088	-0.18265	SLV 9	-0.05936	-0.17807
88	SLV 3	-0.06183	-0.18549	SLV 13	-0.05907	-0.1772
89	SLV 3	-0.06308	-0.18923	SLV 13	-0.05933	-0.178
90	SLV 3	-0.06406	-0.19218	SLV 13	-0.06049	-0.18146
91	SLV 7	-0.06458	-0.19374	SLV 9	-0.06239	-0.18717
92	SLV 15	-0.06577	-0.19731	SLV 1	-0.06375	-0.19124
93	SLV 13	-0.06969	-0.20906	SLV 3	-0.06259	-0.18778
94	SLV 13	-0.07456	-0.22367	SLV 3	-0.06083	-0.18248
95	SLV 13	-0.07835	-0.23504	SLV 3	-0.05928	-0.17785
96	SLV 13	-0.0801	-0.24029	SLV 3	-0.05849	-0.17546
97	SLV 3	-0.06784	-0.20353	SLV 13	-0.06032	-0.18096
98	SLV 7	-0.0655	-0.19649	SLV 9	-0.06058	-0.18174
99	SLV 7	-0.06495	-0.19486	SLV 9	-0.05955	-0.17866
100	SLV 11	-0.06497	-0.19491	SLV 5	-0.05836	-0.17509
101	SLV 11	-0.06486	-0.19458	SLV 5	-0.05751	-0.17254
102	SLV 11	-0.06456	-0.19368	SLV 5	-0.05692	-0.17076
103	SLV 11	-0.06398	-0.19194	SLV 5	-0.05656	-0.16967
104	SLV 11	-0.06307	-0.18921	SLV 5	-0.05646	-0.16938
105	SLV 11	-0.062	-0.18599	SLV 5	-0.0566	-0.1698
106	SLV 11	-0.06108	-0.18324	SLV 5	-0.05689	-0.17068
107	SLV 7	-0.06084	-0.18252	SLV 9	-0.05704	-0.17112
108	SLV 7	-0.0613	-0.1839	SLV 9	-0.05715	-0.17144
109	SLV 7	-0.06216	-0.18647	SLV 9	-0.05751	-0.17252
110	SLV 7	-0.06314	-0.18943	SLV 9	-0.05829	-0.17486
111	SLV 7	-0.06394	-0.19181	SLV 9	-0.05969	-0.17907
112	SLV 11	-0.06477	-0.19432	SLV 5	-0.06142	-0.18426
113	SLV 15	-0.06731	-0.20193	SLV 1	-0.06185	-0.18556
114	SLV 3	-0.07143	-0.2143	SLV 13	-0.0593	-0.17789
115	SLV 13	-0.07121	-0.21364	SLV 3	-0.06129	-0.18387
116	SLV 1	-0.07559	-0.22676	SLV 15	-0.05781	-0.17342
117	SLV 3	-0.07426	-0.22278	SLV 13	-0.05836	-0.17509
118	SLV 13	-0.0745	-0.22349	SLV 3	-0.06039	-0.18118
119	SLV 13	-0.07597	-0.22791	SLV 3	-0.05991	-0.17972
120	SLV 7	-0.06469	-0.19407	SLV 9	-0.05929	-0.17787
121	SLV 11	-0.06396	-0.19189	SLV 5	-0.05829	-0.17486
122	SLV 11	-0.06377	-0.19132	SLV 5	-0.0572	-0.17161
123	SLV 11	-0.0635	-0.1905	SLV 5	-0.0565	-0.16951
124	SLV 11	-0.06309	-0.18926	SLV 5	-0.0561	-0.16829
125	SLV 11	-0.0625	-0.18751	SLV 5	-0.05592	-0.16776
126	SLV 11	-0.06176	-0.18528	SLV 5	-0.05594	-0.16781
127	SLV 11	-0.06098	-0.18293	SLV 5	-0.05611	-0.16834
128	SLV 11	-0.06033	-0.18099	SLV 5	-0.05639	-0.16917
129	SLV 7	-0.06023	-0.1807	SLV 9	-0.0565	-0.16949

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
130	SLV 7	-0.0606	-0.18179	SLV 9	-0.05662	-0.16986
131	SLV 7	-0.06126	-0.18378	SLV 9	-0.05695	-0.17084
132	SLV 7	-0.06207	-0.18622	SLV 9	-0.05762	-0.17286
133	SLV 7	-0.06288	-0.18864	SLV 9	-0.05879	-0.17636
134	SLV 11	-0.06386	-0.19159	SLV 5	-0.06029	-0.18088
135	SLV 3	-0.06632	-0.19897	SLV 13	-0.05995	-0.17984
136	SLV 15	-0.06584	-0.19752	SLV 1	-0.06133	-0.18399
137	SLV 3	-0.06963	-0.20889	SLV 13	-0.0594	-0.1782
138	SLV 15	-0.06931	-0.20793	SLV 1	-0.0613	-0.18389
139	SLV 3	-0.0733	-0.21991	SLV 13	-0.05854	-0.17561
140	SLV 3	-0.07216	-0.21648	SLV 13	-0.05887	-0.1766
141	SLV 15	-0.07192	-0.21577	SLV 1	-0.06112	-0.18337
142	SLV 15	-0.07309	-0.21928	SLV 1	-0.06096	-0.18288
143	SLV 11	-0.06293	-0.1888	SLV 5	-0.0586	-0.1758
144	SLV 11	-0.06254	-0.18763	SLV 5	-0.05774	-0.17322
145	SLV 11	-0.06215	-0.18644	SLV 5	-0.05723	-0.1717
146	SLV 11	-0.06169	-0.18508	SLV 5	-0.05699	-0.17096
147	SLV 11	-0.06116	-0.18349	SLV 5	-0.05694	-0.17081
148	SLV 11	-0.06058	-0.18174	SLV 5	-0.05702	-0.17107
149	SLV 11	-0.06002	-0.18005	SLV 5	-0.05721	-0.17163
150	SLV 11	-0.05958	-0.17873	SLV 5	-0.05745	-0.17236
151	SLV 7	-0.05958	-0.17874	SLV 9	-0.05752	-0.17255
152	SLV 7	-0.05987	-0.17962	SLV 9	-0.05763	-0.17288
153	SLV 7	-0.0604	-0.18121	SLV 9	-0.0579	-0.17369
154	SLV 7	-0.0611	-0.1833	SLV 9	-0.05843	-0.1753
155	SLV 7	-0.0619	-0.1857	SLV 9	-0.05936	-0.17809
156	SLV 7	-0.06375	-0.19124	SLV 9	-0.05953	-0.17859
157	SLV 11	-0.06293	-0.18879	SLV 5	-0.06063	-0.1819
158	SLV 3	-0.06526	-0.19577	SLV 13	-0.06034	-0.18103
159	SLV 15	-0.06486	-0.19457	SLV 1	-0.0616	-0.1848
160	SLV 3	-0.06828	-0.20485	SLV 13	-0.06012	-0.18036
161	SLV 15	-0.0679	-0.20369	SLV 1	-0.06193	-0.18578
162	SLV 3	-0.0716	-0.21479	SLV 13	-0.05965	-0.17894
163	SLV 3	-0.07057	-0.21172	SLV 13	-0.05985	-0.17955
164	SLV 15	-0.07016	-0.21048	SLV 1	-0.06206	-0.18619
165	SLV 15	-0.07116	-0.21348	SLV 1	-0.06205	-0.18615
166	SLV 11	-0.06175	-0.18526	SLV 5	-0.0595	-0.17849
167	SLV 15	-0.06142	-0.18425	SLV 1	-0.05908	-0.17725
168	SLV 15	-0.06109	-0.18326	SLV 1	-0.05888	-0.17664
169	SLV 15	-0.06069	-0.18207	SLV 1	-0.05888	-0.17663
170	SLV 15	-0.06025	-0.18075	SLV 1	-0.05901	-0.17704
171	SLV 13	-0.05983	-0.17948	SLV 3	-0.05923	-0.17768
172	SLV 5	-0.05969	-0.17908	SLV 11	-0.05927	-0.17782
173	SLV 1	-0.05992	-0.17977	SLV 15	-0.05913	-0.17739
174	SLV 1	-0.06031	-0.18093	SLV 15	-0.05906	-0.17719
175	SLV 1	-0.06071	-0.18212	SLV 15	-0.05927	-0.17781
176	SLV 1	-0.06112	-0.18335	SLV 15	-0.05983	-0.17949
177	SLV 11	-0.06226	-0.18677	SLV 5	-0.0601	-0.1803
178	SLV 3	-0.06157	-0.1847	SLV 13	-0.06081	-0.18243
179	SLV 7	-0.06306	-0.18917	SLV 9	-0.0609	-0.18269
180	SLV 15	-0.06236	-0.18709	SLV 1	-0.06201	-0.18602
181	SLV 3	-0.06475	-0.19424	SLV 13	-0.06139	-0.18417
182	SLV 15	-0.06446	-0.19339	SLV 1	-0.06252	-0.18757
183	SLV 3	-0.06749	-0.20247	SLV 13	-0.06133	-0.18398
184	SLV 13	-0.06711	-0.20134	SLV 3	-0.063	-0.18899
185	SLV 3	-0.07049	-0.21147	SLV 13	-0.06107	-0.1832
186	SLV 3	-0.06957	-0.2087	SLV 13	-0.0612	-0.1836
187	SLV 13	-0.06915	-0.20744	SLV 3	-0.06322	-0.18965
188	SLV 13	-0.07005	-0.21015	SLV 3	-0.06324	-0.18972
189	SLV 5	-0.06254	-0.18763	SLV 11	-0.05975	-0.17925
190	SLV 3	-0.06479	-0.19436	SLV 13	-0.06287	-0.1886
191	SLV 9	-0.06523	-0.1957	SLV 7	-0.06327	-0.18982
192	SLV 13	-0.06256	-0.18768	SLV 3	-0.06056	-0.18168
193	SLV 13	-0.06239	-0.18716	SLV 3	-0.0604	-0.18119
194	SLV 9	-0.06241	-0.18724	SLV 7	-0.06015	-0.18046
195	SLV 9	-0.06246	-0.18738	SLV 7	-0.05996	-0.17989
196	SLV 9	-0.0625	-0.18749	SLV 7	-0.05985	-0.17954
197	SLV 5	-0.06273	-0.1882	SLV 11	-0.05968	-0.17904
198	SLV 5	-0.06285	-0.18855	SLV 11	-0.05977	-0.17932
199	SLV 5	-0.06298	-0.18894	SLV 11	-0.06005	-0.18015
200	SLV 13	-0.06271	-0.18813	SLV 3	-0.06094	-0.18283
201	SLV 5	-0.06319	-0.18957	SLV 11	-0.06052	-0.18155
202	SLV 13	-0.06281	-0.18844	SLV 3	-0.06168	-0.18505
203	SLV 5	-0.06352	-0.19056	SLV 11	-0.06124	-0.18373
204	SLV 13	-0.0673	-0.20189	SLV 3	-0.06394	-0.19182
205	SLV 1	-0.06296	-0.18889	SLV 15	-0.06283	-0.1885
206	SLV 9	-0.06408	-0.19223	SLV 7	-0.06226	-0.18678
207	SLV 3	-0.06723	-0.20168	SLV 13	-0.06283	-0.18849
208	SLV 1	-0.07003	-0.2101	SLV 15	-0.06256	-0.18767
209	SLV 1	-0.06915	-0.20744	SLV 15	-0.06272	-0.18816
210	SLV 13	-0.06899	-0.20697	SLV 3	-0.06428	-0.19283
211	SLV 13	-0.06975	-0.20925	SLV 3	-0.06435	-0.19304
212	SLV 9	-0.06519	-0.19556	SLV 7	-0.06127	-0.18381
213	SLV 9	-0.06522	-0.19567	SLV 7	-0.06122	-0.18366
214	SLV 9	-0.06523	-0.1957	SLV 7	-0.06123	-0.18369
215	SLV 9	-0.06502	-0.19506	SLV 7	-0.06148	-0.18444
216	SLV 9	-0.06487	-0.19461	SLV 7	-0.06176	-0.18528
217	SLV 9	-0.06488	-0.19464	SLV 7	-0.06204	-0.18612
218	SLV 9	-0.06494	-0.19483	SLV 7	-0.0625	-0.18751
219	SLV 5	-0.06554	-0.19661	SLV 11	-0.0642	-0.19259
220	SLV 9	-0.06499	-0.19497	SLV 7	-0.06334	-0.19002
221	SLV 9	-0.06675	-0.20026	SLV 7	-0.06382	-0.19146
222	SLV 5	-0.0654	-0.19621	SLV 11	-0.06116	-0.18347
223	SLV 5	-0.06556	-0.19669	SLV 11	-0.06106	-0.18319
224	SLV 5	-0.06555	-0.19666	SLV 11	-0.06117	-0.18351
225	SLV 5	-0.06553	-0.1966	SLV 11	-0.06138	-0.18415
226	SLV 5	-0.06566	-0.19698	SLV 11	-0.06163	-0.18489
227	SLV 5	-0.06584	-0.19753	SLV 11	-0.06209	-0.18628
228	SLV 9	-0.06608	-0.19823	SLV 7	-0.06292	-0.18875
229	SLV 9	-0.06816	-0.20447	SLV 7	-0.06464	-0.19392

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
230	SLV 1	-0.06767	-0.20301	SLV 15	-0.06409	-0.19226
231	SLV 1	-0.07037	-0.2111	SLV 15	-0.06363	-0.1909
232	SLV 1	-0.06951	-0.20853	SLV 15	-0.06386	-0.19158
233	SLV 9	-0.06948	-0.20843	SLV 7	-0.06508	-0.19524
234	SLV 9	-0.07008	-0.21024	SLV 7	-0.06517	-0.19551
235	SLV 9	-0.06737	-0.20211	SLV 7	-0.06313	-0.1894
236	SLV 9	-0.06728	-0.20185	SLV 7	-0.0633	-0.18991
237	SLV 9	-0.06714	-0.20143	SLV 7	-0.06353	-0.19059
238	SLV 5	-0.06746	-0.20237	SLV 11	-0.06332	-0.18996
239	SLV 5	-0.06773	-0.20318	SLV 11	-0.06311	-0.18934
240	SLV 9	-0.06701	-0.20103	SLV 7	-0.06338	-0.19014
241	SLV 5	-0.0675	-0.20249	SLV 11	-0.06333	-0.18998
242	SLV 9	-0.06667	-0.20002	SLV 7	-0.06365	-0.19094
243	SLV 5	-0.06726	-0.20177	SLV 11	-0.06356	-0.19067
244	SLV 9	-0.06678	-0.20034	SLV 7	-0.06361	-0.19082
245	SLV 5	-0.06746	-0.20237	SLV 11	-0.06346	-0.19039
246	SLV 9	-0.06688	-0.20063	SLV 7	-0.06372	-0.19115
247	SLV 5	-0.06765	-0.20296	SLV 11	-0.06353	-0.1906
248	SLV 9	-0.0666	-0.1998	SLV 7	-0.06441	-0.19322
249	SLV 9	-0.06751	-0.20252	SLV 7	-0.06418	-0.19253
250	SLV 5	-0.06658	-0.19974	SLV 11	-0.06524	-0.19573
251	SLV 9	-0.0677	-0.20309	SLV 7	-0.06491	-0.19474
252	SLV 9	-0.06886	-0.20658	SLV 7	-0.06539	-0.19617
253	SLV 1	-0.06805	-0.20414	SLV 15	-0.06532	-0.19597
254	SLV 1	-0.07077	-0.21231	SLV 15	-0.06454	-0.19361
255	SLV 1	-0.06986	-0.20957	SLV 15	-0.06493	-0.19478
256	SLV 9	-0.07014	-0.21043	SLV 7	-0.06555	-0.19665
257	SLV 9	-0.07076	-0.21229	SLV 7	-0.06547	-0.19641
258	SLV 9	-0.06769	-0.20306	SLV 7	-0.06619	-0.19856
259	SLV 9	-0.06801	-0.20404	SLV 7	-0.06578	-0.19734
260	SLV 9	-0.06846	-0.20538	SLV 7	-0.06521	-0.19564
261	SLV 9	-0.06768	-0.20304	SLV 7	-0.06574	-0.19722
262	SLV 5	-0.06805	-0.20415	SLV 11	-0.06574	-0.19722
263	SLV 13	-0.06752	-0.20256	SLV 3	-0.06565	-0.19694
264	SLV 5	-0.06771	-0.20313	SLV 11	-0.06613	-0.19838
265	SLV 13	-0.06784	-0.20351	SLV 3	-0.06531	-0.19592
266	SLV 5	-0.06819	-0.20458	SLV 11	-0.06594	-0.19781
267	SLV 5	-0.06882	-0.20647	SLV 11	-0.06541	-0.19623
268	SLV 5	-0.06814	-0.20442	SLV 11	-0.06596	-0.19788
269	SLV 9	-0.06794	-0.20381	SLV 7	-0.06525	-0.19575
270	SLV 5	-0.06857	-0.2057	SLV 11	-0.06529	-0.19588
271	SLV 13	-0.06728	-0.20183	SLV 3	-0.06587	-0.19762
272	SLV 9	-0.06789	-0.20368	SLV 7	-0.06594	-0.19783
273	SLV 13	-0.06699	-0.20098	SLV 3	-0.06638	-0.19914
274	SLV 9	-0.06776	-0.20327	SLV 7	-0.06632	-0.19896
275	SLV 1	-0.06797	-0.20392	SLV 15	-0.06639	-0.19918
276	SLV 9	-0.06869	-0.20608	SLV 7	-0.06635	-0.19904
277	SLV 1	-0.09481	-0.28443	SLV 15	-0.05114	-0.15341
278	SLV 1	-0.08588	-0.25764	SLV 15	-0.05703	-0.17109
279	SLV 1	-0.07923	-0.2377	SLV 15	-0.06072	-0.18215
280	SLV 1	-0.07456	-0.22368	SLV 15	-0.06302	-0.18907
281	SLV 1	-0.07088	-0.21263	SLV 15	-0.06501	-0.19503
282	SLV 1	-0.0697	-0.20909	SLV 15	-0.06575	-0.19726
283	SLV 9	-0.06966	-0.20898	SLV 7	-0.06632	-0.19895
284	SLV 9	-0.07038	-0.21115	SLV 7	-0.06598	-0.19793
285	SLV 9	-0.07282	-0.21847	SLV 7	-0.06496	-0.19488
286	SLV 9	-0.07568	-0.22705	SLV 7	-0.06382	-0.19146
287	SLV 9	-0.07916	-0.23749	SLV 7	-0.06221	-0.18664
288	SLV 9	-0.08303	-0.24909	SLV 7	-0.05993	-0.17978
289	SLV 9	-0.08408	-0.25225	SLV 7	-0.06034	-0.18101
290	SLV 9	-0.0853	-0.25589	SLV 7	-0.06021	-0.18062
291	SLV 5	-0.08738	-0.26213	SLV 11	-0.05916	-0.17749
292	SLV 5	-0.08988	-0.26963	SLV 11	-0.05734	-0.17203
293	SLV 5	-0.08921	-0.26762	SLV 11	-0.05845	-0.17534
294	SLV 5	-0.08921	-0.26764	SLV 11	-0.05861	-0.17582
295	SLV 5	-0.09018	-0.27055	SLV 11	-0.0579	-0.1737
296	SLV 5	-0.09158	-0.27473	SLV 11	-0.05658	-0.16975
297	SLV 5	-0.09004	-0.27012	SLV 11	-0.05812	-0.17436
298	SLV 9	-0.08937	-0.2681	SLV 7	-0.05871	-0.17613
299	SLV 9	-0.08989	-0.26966	SLV 7	-0.05842	-0.17525
300	SLV 9	-0.09161	-0.27484	SLV 7	-0.05695	-0.17084
301	SLV 9	-0.09066	-0.27198	SLV 7	-0.05833	-0.175
302	SLV 9	-0.09084	-0.27251	SLV 7	-0.05885	-0.17656
303	SLV 9	-0.0926	-0.2778	SLV 7	-0.05863	-0.17589
304	SLV 13	-0.09887	-0.29661	SLV 3	-0.05436	-0.16308
305	SLV 1	-0.09372	-0.28115	SLV 15	-0.05144	-0.15432
306	SLV 1	-0.09027	-0.27081	SLV 15	-0.054	-0.162
307	SLV 1	-0.08491	-0.25473	SLV 15	-0.05732	-0.17197
308	SLV 1	-0.07854	-0.23563	SLV 15	-0.06087	-0.18261
309	SLV 1	-0.07407	-0.2222	SLV 15	-0.06313	-0.1894
310	SLV 1	-0.07065	-0.21195	SLV 15	-0.06513	-0.19539
311	SLV 1	-0.06755	-0.20266	SLV 15	-0.06705	-0.20114
312	SLV 15	-0.06771	-0.20314	SLV 1	-0.06637	-0.19912
313	SLV 11	-0.06813	-0.2044	SLV 5	-0.06633	-0.19898
314	SLV 15	-0.06865	-0.20594	SLV 1	-0.06633	-0.19898
315	SLV 15	-0.06912	-0.20735	SLV 1	-0.06587	-0.19762
316	SLV 11	-0.06872	-0.20616	SLV 5	-0.06626	-0.19879
317	SLV 11	-0.06877	-0.20631	SLV 5	-0.06672	-0.20016
318	SLV 15	-0.06851	-0.20552	SLV 1	-0.06746	-0.20238
319	SLV 11	-0.06901	-0.20703	SLV 5	-0.06697	-0.2009
320	SLV 11	-0.06884	-0.20651	SLV 5	-0.0671	-0.2013
321	SLV 7	-0.06906	-0.20717	SLV 9	-0.06729	-0.20187
322	SLV 7	-0.06853	-0.2056	SLV 9	-0.06807	-0.20421
323	SLV 11	-0.06894	-0.20683	SLV 5	-0.06731	-0.20193
324	SLV 7	-0.06872	-0.20615	SLV 9	-0.06705	-0.20115
325	SLV 7	-0.06874	-0.20621	SLV 9	-0.06701	-0.20102
326	SLV 3	-0.06797	-0.20391	SLV 13	-0.06772	-0.20317
327	SLV 11	-0.06813	-0.20439	SLV 5	-0.06701	-0.20102
328	SLV 11	-0.06749	-0.20246	SLV 5	-0.06721	-0.20162
329	SLV 5	-0.06807	-0.20421	SLV 11	-0.06703	-0.20108

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
330	SLV 9	-0.06991	-0.20972	SLV 7	-0.06621	-0.19864
331	SLV 9	-0.07183	-0.21549	SLV 7	-0.06533	-0.19598
332	SLV 9	-0.07424	-0.22272	SLV 7	-0.06439	-0.19317
333	SLV 9	-0.07705	-0.23115	SLV 7	-0.06327	-0.1898
334	SLV 9	-0.08017	-0.2405	SLV 7	-0.0616	-0.1848
335	SLV 9	-0.08148	-0.24444	SLV 7	-0.06149	-0.18447
336	SLV 9	-0.08272	-0.24815	SLV 7	-0.06116	-0.18347
337	SLV 5	-0.08443	-0.2533	SLV 11	-0.06041	-0.18122
338	SLV 5	-0.08627	-0.25881	SLV 11	-0.05925	-0.17776
339	SLV 5	-0.08605	-0.25816	SLV 11	-0.05977	-0.1793
340	SLV 5	-0.08627	-0.25881	SLV 11	-0.05964	-0.17891
341	SLV 5	-0.087	-0.26099	SLV 11	-0.0592	-0.1776
342	SLV 5	-0.08786	-0.26359	SLV 11	-0.05849	-0.17548
343	SLV 5	-0.08686	-0.26057	SLV 11	-0.05943	-0.17829
344	SLV 5	-0.08647	-0.2594	SLV 11	-0.05972	-0.17917
345	SLV 9	-0.08683	-0.2605	SLV 7	-0.05967	-0.17902
346	SLV 9	-0.08817	-0.2645	SLV 7	-0.05875	-0.17625
347	SLV 9	-0.08796	-0.26387	SLV 7	-0.05938	-0.17813
348	SLV 9	-0.08857	-0.2657	SLV 7	-0.05953	-0.17859
349	SLV 9	-0.09045	-0.27135	SLV 7	-0.05927	-0.17781
350	SLV 13	-0.09452	-0.28357	SLV 3	-0.05662	-0.16987
351	SLV 13	-0.09728	-0.29184	SLV 3	-0.05449	-0.16346
352	SLV 1	-0.09223	-0.27668	SLV 15	-0.05186	-0.15559
353	SLV 1	-0.08362	-0.25085	SLV 15	-0.05772	-0.17317
354	SLV 1	-0.07764	-0.23292	SLV 15	-0.06105	-0.18316
355	SLV 1	-0.07344	-0.22033	SLV 15	-0.06328	-0.18984
356	SLV 1	-0.06892	-0.20677	SLV 15	-0.06623	-0.19869
357	SLV 11	-0.06747	-0.20242	SLV 5	-0.06714	-0.20143
358	SLV 11	-0.0681	-0.2043	SLV 5	-0.06617	-0.1985
359	SLV 11	-0.06891	-0.20672	SLV 5	-0.06594	-0.19783
360	SLV 11	-0.06998	-0.20995	SLV 5	-0.06568	-0.19703
361	SLV 11	-0.06991	-0.20973	SLV 5	-0.06564	-0.19693
362	SLV 11	-0.06969	-0.20906	SLV 5	-0.06583	-0.19748
363	SLV 11	-0.06994	-0.20981	SLV 5	-0.06619	-0.19856
364	SLV 11	-0.07059	-0.21176	SLV 5	-0.06621	-0.19863
365	SLV 11	-0.07028	-0.21085	SLV 5	-0.06637	-0.19911
366	SLV 11	-0.06993	-0.2098	SLV 5	-0.06662	-0.19986
367	SLV 7	-0.07035	-0.21105	SLV 9	-0.0667	-0.2001
368	SLV 7	-0.07073	-0.21218	SLV 9	-0.06676	-0.20028
369	SLV 11	-0.07023	-0.21068	SLV 5	-0.06671	-0.20014
370	SLV 7	-0.06976	-0.20928	SLV 9	-0.06658	-0.19973
371	SLV 7	-0.06993	-0.20978	SLV 9	-0.06641	-0.19924
372	SLV 7	-0.06997	-0.20991	SLV 9	-0.06642	-0.19927
373	SLV 11	-0.06902	-0.20706	SLV 5	-0.0665	-0.19949
374	SLV 7	-0.06803	-0.20408	SLV 9	-0.0668	-0.20039
375	SLV 1	-0.06776	-0.20327	SLV 15	-0.06725	-0.20175
376	SLV 9	-0.06845	-0.20535	SLV 7	-0.06695	-0.20085
377	SLV 9	-0.07055	-0.21164	SLV 7	-0.0658	-0.19739
378	SLV 9	-0.07232	-0.21696	SLV 7	-0.06514	-0.19541
379	SLV 9	-0.0743	-0.2229	SLV 7	-0.0646	-0.19379
380	SLV 9	-0.0762	-0.22861	SLV 7	-0.064	-0.19199
381	SLV 9	-0.07808	-0.23423	SLV 7	-0.06295	-0.18885
382	SLV 9	-0.07927	-0.23782	SLV 7	-0.06242	-0.18726
383	SLV 5	-0.08058	-0.24173	SLV 11	-0.06198	-0.18594
384	SLV 5	-0.08133	-0.24399	SLV 11	-0.06195	-0.18584
385	SLV 5	-0.08192	-0.24575	SLV 11	-0.06144	-0.18433
386	SLV 5	-0.08234	-0.24703	SLV 11	-0.06101	-0.18303
387	SLV 5	-0.08281	-0.24844	SLV 11	-0.06085	-0.18255
388	SLV 5	-0.08278	-0.24833	SLV 11	-0.0612	-0.18359
389	SLV 5	-0.08268	-0.24805	SLV 11	-0.06109	-0.18328
390	SLV 5	-0.08261	-0.24782	SLV 11	-0.06107	-0.18321
391	SLV 9	-0.08282	-0.24846	SLV 7	-0.06128	-0.18383
392	SLV 9	-0.08344	-0.25032	SLV 7	-0.0613	-0.18391
393	SLV 9	-0.08441	-0.25324	SLV 7	-0.0607	-0.18209
394	SLV 9	-0.08553	-0.25659	SLV 7	-0.06043	-0.1813
395	SLV 13	-0.0878	-0.2634	SLV 3	-0.05991	-0.17972
396	SLV 13	-0.09515	-0.28544	SLV 3	-0.05468	-0.16403
398	SLV 1	-0.06911	-0.20732	SLV 15	-0.06605	-0.19816
405	SLV 9	-0.06839	-0.20518	SLV 7	-0.06695	-0.20085
411	SLV 1	-0.08823	-0.26468	SLV 15	-0.0535	-0.1605
412	SLV 1	-0.08579	-0.25736	SLV 15	-0.05511	-0.16534
413	SLV 1	-0.08135	-0.24406	SLV 15	-0.05789	-0.17366
414	SLV 1	-0.07586	-0.22757	SLV 15	-0.06113	-0.18338
415	SLV 1	-0.07196	-0.21587	SLV 15	-0.06346	-0.19039
416	SLV 1	-0.06913	-0.2074	SLV 15	-0.06552	-0.19655
417	SLV 3	-0.06851	-0.20552	SLV 13	-0.06598	-0.19794
418	SLV 7	-0.06764	-0.20293	SLV 9	-0.06623	-0.19869
419	SLV 11	-0.06837	-0.20511	SLV 5	-0.06517	-0.19552
420	SLV 11	-0.06929	-0.20788	SLV 5	-0.06465	-0.19394
421	SLV 11	-0.07015	-0.21044	SLV 5	-0.06433	-0.19299
422	SLV 11	-0.07037	-0.21112	SLV 5	-0.06427	-0.1928
423	SLV 11	-0.0704	-0.21121	SLV 5	-0.06438	-0.19315
424	SLV 11	-0.07068	-0.21203	SLV 5	-0.06457	-0.1937
425	SLV 11	-0.07105	-0.21314	SLV 5	-0.06465	-0.19394
426	SLV 11	-0.07097	-0.2129	SLV 5	-0.06482	-0.19447
427	SLV 11	-0.07081	-0.21242	SLV 5	-0.06505	-0.19515
428	SLV 7	-0.07103	-0.2131	SLV 9	-0.06513	-0.1954
429	SLV 7	-0.07121	-0.21362	SLV 9	-0.06515	-0.19544
430	SLV 11	-0.0709	-0.21269	SLV 5	-0.06515	-0.19546
431	SLV 7	-0.07058	-0.21174	SLV 9	-0.06505	-0.19515
432	SLV 7	-0.07052	-0.21157	SLV 9	-0.06493	-0.19478
433	SLV 7	-0.07026	-0.21077	SLV 9	-0.06496	-0.19488
434	SLV 11	-0.06938	-0.20814	SLV 5	-0.06519	-0.19558
435	SLV 7	-0.06839	-0.20518	SLV 9	-0.06561	-0.19682
436	SLV 7	-0.06772	-0.20316	SLV 9	-0.06631	-0.19893
437	SLV 11	-0.06745	-0.20234	SLV 5	-0.06688	-0.20065
438	SLV 13	-0.06746	-0.20237	SLV 3	-0.06686	-0.20057
439	SLV 9	-0.06801	-0.20402	SLV 7	-0.06634	-0.19903
440	SLV 9	-0.06885	-0.20655	SLV 7	-0.06591	-0.19774
441	SLV 9	-0.06987	-0.2096	SLV 7	-0.06559	-0.19678

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
442	SLV 9	-0.07097	-0.21291	SLV 7	-0.06517	-0.1955
443	SLV 9	-0.07208	-0.21624	SLV 7	-0.06452	-0.19356
444	SLV 9	-0.0729	-0.2187	SLV 7	-0.06409	-0.19227
445	SLV 5	-0.07371	-0.22114	SLV 11	-0.06375	-0.19126
446	SLV 5	-0.07424	-0.22271	SLV 11	-0.0636	-0.19081
447	SLV 5	-0.07467	-0.22401	SLV 11	-0.06325	-0.18974
448	SLV 5	-0.07504	-0.22513	SLV 11	-0.06288	-0.18865
449	SLV 5	-0.07531	-0.22593	SLV 11	-0.06278	-0.18833
450	SLV 5	-0.07534	-0.22603	SLV 11	-0.06291	-0.18872
451	SLV 5	-0.07538	-0.22614	SLV 11	-0.06286	-0.18857
452	SLV 5	-0.07546	-0.22639	SLV 11	-0.06286	-0.18859
453	SLV 9	-0.07577	-0.22732	SLV 7	-0.063	-0.18901
454	SLV 9	-0.0766	-0.2298	SLV 7	-0.06287	-0.1886
455	SLV 9	-0.07793	-0.2338	SLV 7	-0.06231	-0.18694
456	SLV 9	-0.07972	-0.23917	SLV 7	-0.06178	-0.18534
457	SLV 13	-0.08398	-0.25193	SLV 3	-0.05953	-0.1786
458	SLV 13	-0.08815	-0.26445	SLV 3	-0.05702	-0.17106
459	SLV 13	-0.09015	-0.27044	SLV 3	-0.05571	-0.16712
460	SLV 1	-0.08364	-0.25091	SLV 15	-0.05463	-0.16389
461	SLV 1	-0.0817	-0.24511	SLV 15	-0.05587	-0.1676
462	SLV 1	-0.07809	-0.23427	SLV 15	-0.05808	-0.17424
463	SLV 1	-0.07339	-0.22018	SLV 15	-0.06096	-0.18288
464	SLV 1	-0.06993	-0.20978	SLV 15	-0.06326	-0.18977
465	SLV 3	-0.06772	-0.20315	SLV 13	-0.06486	-0.19458
466	SLV 3	-0.06722	-0.20167	SLV 13	-0.06521	-0.19562
467	SLV 11	-0.06703	-0.20108	SLV 5	-0.06485	-0.19454
468	SLV 11	-0.06762	-0.20285	SLV 5	-0.06375	-0.19124
469	SLV 11	-0.06829	-0.20486	SLV 5	-0.06302	-0.18906
470	SLV 11	-0.06886	-0.20659	SLV 5	-0.06261	-0.18783
471	SLV 11	-0.0692	-0.20759	SLV 5	-0.06246	-0.18738
472	SLV 11	-0.0694	-0.20819	SLV 5	-0.06247	-0.18741
473	SLV 11	-0.06961	-0.20884	SLV 5	-0.06255	-0.18764
474	SLV 11	-0.0698	-0.2094	SLV 5	-0.06265	-0.18795
475	SLV 11	-0.06985	-0.20956	SLV 5	-0.0628	-0.1884
476	SLV 11	-0.06985	-0.20956	SLV 5	-0.06296	-0.18889
477	SLV 7	-0.06991	-0.20974	SLV 9	-0.06306	-0.18919
478	SLV 7	-0.06995	-0.20986	SLV 9	-0.06308	-0.18923
479	SLV 7	-0.06983	-0.20948	SLV 9	-0.06307	-0.18922
480	SLV 7	-0.06963	-0.20889	SLV 9	-0.06305	-0.18914
481	SLV 7	-0.06942	-0.20825	SLV 9	-0.06304	-0.18912
482	SLV 7	-0.06905	-0.20714	SLV 9	-0.06316	-0.18948
483	SLV 7	-0.06841	-0.20523	SLV 9	-0.06347	-0.19042
484	SLV 7	-0.0677	-0.2031	SLV 9	-0.06396	-0.19189
485	SLV 7	-0.06715	-0.20144	SLV 9	-0.06454	-0.19361
486	SLV 11	-0.06682	-0.20046	SLV 5	-0.06487	-0.19462
487	SLV 11	-0.06668	-0.20003	SLV 5	-0.06489	-0.19467
488	SLV 11	-0.06621	-0.19862	SLV 5	-0.06486	-0.19457
489	SLV 11	-0.06583	-0.1975	SLV 5	-0.0648	-0.19441
490	SLV 11	-0.06556	-0.19669	SLV 5	-0.06484	-0.19453
491	SLV 11	-0.06529	-0.19588	SLV 5	-0.065	-0.195
492	SLV 9	-0.06532	-0.19596	SLV 7	-0.0649	-0.19471
493	SLV 5	-0.0656	-0.19681	SLV 11	-0.06459	-0.19377
494	SLV 5	-0.06589	-0.19767	SLV 11	-0.06433	-0.19299
495	SLV 5	-0.06612	-0.19835	SLV 11	-0.06412	-0.19237
496	SLV 5	-0.06632	-0.19897	SLV 11	-0.06388	-0.19165
497	SLV 5	-0.06651	-0.19954	SLV 11	-0.06366	-0.19097
498	SLV 5	-0.06665	-0.19996	SLV 11	-0.06355	-0.19064
499	SLV 5	-0.06676	-0.20027	SLV 11	-0.06352	-0.19055
500	SLV 5	-0.06691	-0.20073	SLV 11	-0.06349	-0.19046
501	SLV 5	-0.06714	-0.20141	SLV 11	-0.06354	-0.19062
502	SLV 9	-0.0675	-0.20251	SLV 7	-0.06373	-0.19119
503	SLV 9	-0.06859	-0.20578	SLV 7	-0.06352	-0.19055
504	SLV 13	-0.07049	-0.21148	SLV 3	-0.06288	-0.18865
505	SLV 13	-0.07401	-0.22203	SLV 3	-0.06119	-0.18356
506	SLV 13	-0.07867	-0.23602	SLV 3	-0.05896	-0.17687
507	SLV 13	-0.08242	-0.24725	SLV 3	-0.05708	-0.17124
508	SLV 13	-0.08413	-0.25239	SLV 3	-0.05613	-0.1684
509	SLV 1	-0.08	-0.24001	SLV 15	-0.05528	-0.16583
510	SLV 1	-0.0784	-0.2352	SLV 15	-0.05628	-0.16885
511	SLV 1	-0.07535	-0.22604	SLV 15	-0.0581	-0.17431
512	SLV 1	-0.07129	-0.21386	SLV 15	-0.06059	-0.18176
513	SLV 1	-0.06819	-0.20456	SLV 15	-0.06265	-0.18794
514	SLV 3	-0.06613	-0.19839	SLV 13	-0.06405	-0.19214
515	SLV 3	-0.0657	-0.1971	SLV 13	-0.06432	-0.19295
516	SLV 11	-0.06556	-0.19668	SLV 5	-0.0638	-0.19139
517	SLV 11	-0.06585	-0.19755	SLV 5	-0.06272	-0.18817
518	SLV 11	-0.06614	-0.19841	SLV 5	-0.06196	-0.18588
519	SLV 11	-0.06641	-0.19922	SLV 5	-0.0615	-0.18451
520	SLV 11	-0.06661	-0.19984	SLV 5	-0.06129	-0.18386
521	SLV 11	-0.06676	-0.20029	SLV 5	-0.06124	-0.18371
522	SLV 11	-0.06689	-0.20067	SLV 5	-0.06128	-0.18383
523	SLV 11	-0.06699	-0.20098	SLV 5	-0.06137	-0.18411
524	SLV 11	-0.06705	-0.20116	SLV 5	-0.06149	-0.18447
525	SLV 11	-0.06709	-0.20127	SLV 5	-0.06161	-0.18483
526	SLV 11	-0.06711	-0.20133	SLV 5	-0.0617	-0.1851
527	SLV 7	-0.06711	-0.20134	SLV 9	-0.06174	-0.18523
528	SLV 7	-0.06707	-0.20122	SLV 9	-0.06175	-0.18525
529	SLV 7	-0.06697	-0.2009	SLV 9	-0.06178	-0.18533
530	SLV 7	-0.0668	-0.20041	SLV 9	-0.06185	-0.18556
531	SLV 7	-0.06656	-0.19968	SLV 9	-0.06205	-0.18614
532	SLV 7	-0.06623	-0.19869	SLV 9	-0.06239	-0.18716
533	SLV 7	-0.06589	-0.19766	SLV 9	-0.06285	-0.18854
534	SLV 7	-0.06559	-0.19677	SLV 9	-0.06328	-0.18984
535	SLV 7	-0.06535	-0.19604	SLV 9	-0.06343	-0.1903
536	SLV 7	-0.06524	-0.19571	SLV 9	-0.06337	-0.1901
537	SLV 11	-0.06485	-0.19455	SLV 5	-0.06296	-0.18888
538	SLV 11	-0.06449	-0.19348	SLV 5	-0.0624	-0.18719
539	SLV 11	-0.06419	-0.19258	SLV 5	-0.06188	-0.18563
540	SLV 11	-0.06392	-0.19177	SLV 5	-0.06147	-0.18442
541	SLV 7	-0.06368	-0.19105	SLV 9	-0.06119	-0.18357

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
542	SLV 7	-0.0635	-0.19049	SLV 9	-0.06099	-0.18297
543	SLV 7	-0.06336	-0.19009	SLV 9	-0.06084	-0.18251
544	SLV 7	-0.06327	-0.1898	SLV 9	-0.06072	-0.18217
545	SLV 7	-0.06319	-0.18957	SLV 9	-0.06064	-0.18191
546	SLV 7	-0.06314	-0.18942	SLV 9	-0.06057	-0.18172
547	SLV 7	-0.06312	-0.18935	SLV 9	-0.06056	-0.18167
548	SLV 3	-0.06318	-0.18953	SLV 13	-0.06055	-0.18165
549	SLV 3	-0.06317	-0.18952	SLV 13	-0.06074	-0.18221
550	SLV 3	-0.06306	-0.18918	SLV 13	-0.06124	-0.18372
551	SLV 7	-0.06291	-0.18872	SLV 9	-0.06208	-0.18624
552	SLV 13	-0.06386	-0.19159	SLV 3	-0.06221	-0.18663
553	SLV 13	-0.06638	-0.19913	SLV 3	-0.06131	-0.18393
554	SLV 13	-0.06989	-0.20967	SLV 3	-0.06002	-0.18005
555	SLV 13	-0.07437	-0.22312	SLV 3	-0.0583	-0.1749
556	SLV 13	-0.07781	-0.23342	SLV 3	-0.0569	-0.1707
557	SLV 13	-0.07935	-0.23806	SLV 3	-0.05618	-0.16854
558	SLV 1	-0.07746	-0.23238	SLV 15	-0.05558	-0.16675
559	SLV 1	-0.07607	-0.2282	SLV 15	-0.05644	-0.16932
560	SLV 1	-0.07337	-0.2201	SLV 15	-0.05801	-0.17402
561	SLV 1	-0.06974	-0.20921	SLV 15	-0.06015	-0.18046
562	SLV 1	-0.0669	-0.2007	SLV 15	-0.06195	-0.18584
563	SLV 1	-0.06482	-0.19445	SLV 15	-0.06328	-0.18983
564	SLV 1	-0.06439	-0.19317	SLV 15	-0.06352	-0.19057
565	SLV 15	-0.064	-0.19199	SLV 1	-0.06311	-0.18932
566	SLV 15	-0.06419	-0.19258	SLV 1	-0.06188	-0.18563
567	SLV 15	-0.06413	-0.1924	SLV 1	-0.06116	-0.18347
568	SLV 15	-0.06397	-0.1919	SLV 1	-0.06085	-0.18255
569	SLV 15	-0.06376	-0.19129	SLV 1	-0.06083	-0.18249
570	SLV 11	-0.06362	-0.19087	SLV 5	-0.06092	-0.18276
571	SLV 11	-0.06364	-0.19092	SLV 5	-0.06096	-0.18288
572	SLV 11	-0.06367	-0.191	SLV 5	-0.06105	-0.18315
573	SLV 11	-0.06369	-0.19107	SLV 5	-0.06116	-0.18347
574	SLV 11	-0.06371	-0.19113	SLV 5	-0.06126	-0.18377
575	SLV 11	-0.06373	-0.19118	SLV 5	-0.06134	-0.18402
576	SLV 7	-0.06374	-0.19122	SLV 9	-0.0614	-0.18419
577	SLV 7	-0.06376	-0.19128	SLV 9	-0.06142	-0.18425
578	SLV 7	-0.06376	-0.19127	SLV 9	-0.06146	-0.18439
579	SLV 7	-0.06373	-0.19119	SLV 9	-0.06157	-0.18472
580	SLV 7	-0.06369	-0.19108	SLV 9	-0.06178	-0.18534
581	SLV 7	-0.06366	-0.19098	SLV 9	-0.0621	-0.18629
582	SLV 7	-0.06365	-0.19094	SLV 9	-0.06249	-0.18747
583	SLV 7	-0.06362	-0.19087	SLV 9	-0.0628	-0.1884
584	SLV 7	-0.06352	-0.19056	SLV 9	-0.06281	-0.18843
585	SLV 7	-0.06344	-0.19033	SLV 9	-0.06271	-0.18813
586	SLV 7	-0.0631	-0.1893	SLV 9	-0.06214	-0.18641
587	SLV 7	-0.06272	-0.18815	SLV 9	-0.06136	-0.18409
588	SLV 7	-0.06236	-0.18708	SLV 9	-0.06058	-0.18174
589	SLV 7	-0.06206	-0.18618	SLV 9	-0.05988	-0.17965
590	SLV 7	-0.06182	-0.18546	SLV 9	-0.05931	-0.17794
591	SLV 7	-0.06164	-0.18491	SLV 9	-0.05886	-0.17659
592	SLV 7	-0.06151	-0.18452	SLV 9	-0.05851	-0.17553
593	SLV 7	-0.06143	-0.18428	SLV 9	-0.05823	-0.1747
594	SLV 7	-0.06138	-0.18413	SLV 9	-0.05802	-0.17406
595	SLV 7	-0.06135	-0.18406	SLV 9	-0.05787	-0.17361
596	SLV 7	-0.06135	-0.18405	SLV 9	-0.0578	-0.17339
597	SLV 7	-0.06136	-0.18407	SLV 9	-0.05783	-0.17349
598	SLV 7	-0.06137	-0.18411	SLV 9	-0.05803	-0.17409
599	SLV 7	-0.06138	-0.18415	SLV 9	-0.05846	-0.17538
600	SLV 7	-0.06141	-0.18423	SLV 9	-0.05921	-0.17764
601	SLV 11	-0.06176	-0.18529	SLV 5	-0.06009	-0.18027
602	SLV 15	-0.06386	-0.19159	SLV 1	-0.05979	-0.17938
603	SLV 13	-0.06709	-0.20128	SLV 3	-0.059	-0.177
604	SLV 13	-0.07135	-0.21406	SLV 3	-0.05769	-0.17306
605	SLV 13	-0.07456	-0.22369	SLV 3	-0.0566	-0.1698
606	SLV 13	-0.07599	-0.22798	SLV 3	-0.05603	-0.16808
607	SLV 1	-0.07605	-0.22816	SLV 15	-0.05566	-0.16697
608	SLV 1	-0.07478	-0.22433	SLV 15	-0.05643	-0.1693
609	SLV 1	-0.07226	-0.21678	SLV 15	-0.05785	-0.17355
610	SLV 1	-0.06887	-0.2066	SLV 15	-0.05979	-0.17936
611	SLV 1	-0.0662	-0.19859	SLV 15	-0.06138	-0.18415
612	SLV 5	-0.06443	-0.1933	SLV 11	-0.0623	-0.1869
613	SLV 5	-0.06425	-0.19274	SLV 11	-0.0623	-0.1869
614	SLV 9	-0.06377	-0.19131	SLV 7	-0.06185	-0.18555
615	SLV 13	-0.06349	-0.19048	SLV 3	-0.06094	-0.18283
616	SLV 13	-0.06323	-0.18969	SLV 3	-0.06025	-0.18075
617	SLV 13	-0.0629	-0.18869	SLV 3	-0.05994	-0.17982
618	SLV 13	-0.06258	-0.18773	SLV 3	-0.05989	-0.17968
619	SLV 13	-0.0623	-0.18689	SLV 3	-0.06001	-0.18003
620	SLV 9	-0.06208	-0.18623	SLV 7	-0.06021	-0.18062
621	SLV 9	-0.06206	-0.18618	SLV 7	-0.06027	-0.18082
622	SLV 9	-0.06206	-0.18619	SLV 7	-0.06035	-0.18106
623	SLV 9	-0.06208	-0.18623	SLV 7	-0.06044	-0.18131
624	SLV 9	-0.06209	-0.18626	SLV 7	-0.06052	-0.18156
625	SLV 5	-0.0621	-0.1863	SLV 11	-0.0606	-0.18179
626	SLV 5	-0.06215	-0.18644	SLV 11	-0.06065	-0.18194
627	SLV 5	-0.06221	-0.18662	SLV 11	-0.06072	-0.18217
628	SLV 5	-0.0623	-0.18691	SLV 11	-0.06084	-0.18251
629	SLV 5	-0.06246	-0.18739	SLV 11	-0.061	-0.18301
630	SLV 5	-0.0627	-0.1881	SLV 11	-0.06123	-0.1837
631	SLV 5	-0.06298	-0.18893	SLV 11	-0.0615	-0.1845
632	SLV 5	-0.06316	-0.18948	SLV 11	-0.06172	-0.18517
633	SLV 5	-0.06307	-0.18921	SLV 11	-0.06176	-0.18528
634	SLV 5	-0.06297	-0.1889	SLV 11	-0.06171	-0.18514
635	SLV 5	-0.06234	-0.18701	SLV 11	-0.06142	-0.18427
636	SLV 5	-0.06152	-0.18456	SLV 11	-0.06102	-0.18306
637	SLV 5	-0.06068	-0.18205	SLV 11	-0.06061	-0.18184
638	SLV 7	-0.06027	-0.1808	SLV 9	-0.05991	-0.17974
639	SLV 7	-0.05998	-0.17994	SLV 9	-0.05926	-0.17779
640	SLV 7	-0.05977	-0.17931	SLV 9	-0.05873	-0.17618
641	SLV 7	-0.05963	-0.17888	SLV 9	-0.05829	-0.17488

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
642	SLV 7	-0.05954	-0.17863	SLV 9	-0.05795	-0.17385
643	SLV 7	-0.0595	-0.17851	SLV 9	-0.05767	-0.17302
644	SLV 3	-0.05957	-0.17872	SLV 13	-0.0574	-0.17219
645	SLV 3	-0.0597	-0.1791	SLV 13	-0.05717	-0.1715
646	SLV 3	-0.05982	-0.17947	SLV 13	-0.05707	-0.17122
647	SLV 3	-0.05992	-0.17976	SLV 13	-0.05719	-0.17156
648	SLV 3	-0.05994	-0.17983	SLV 13	-0.05762	-0.17285
649	SLV 7	-0.05988	-0.17964	SLV 9	-0.05848	-0.17543
650	SLV 11	-0.0603	-0.1809	SLV 5	-0.05932	-0.17797
651	SLV 15	-0.06248	-0.18744	SLV 1	-0.05899	-0.17698
652	SLV 13	-0.06563	-0.1969	SLV 3	-0.05832	-0.17495
653	SLV 13	-0.06969	-0.20908	SLV 3	-0.05722	-0.17166
654	SLV 13	-0.07274	-0.21823	SLV 3	-0.0563	-0.16889
655	SLV 13	-0.0741	-0.22231	SLV 3	-0.0558	-0.16739
656	SLV 1	-0.07574	-0.22721	SLV 15	-0.05559	-0.16677
657	SLV 1	-0.07449	-0.22348	SLV 15	-0.05635	-0.16904
658	SLV 1	-0.07201	-0.21604	SLV 15	-0.05773	-0.17319
659	SLV 1	-0.06869	-0.20606	SLV 15	-0.0596	-0.17879
660	SLV 1	-0.06608	-0.19825	SLV 15	-0.06111	-0.18333
661	SLV 5	-0.06494	-0.19482	SLV 11	-0.06137	-0.18411
662	SLV 5	-0.06481	-0.19443	SLV 11	-0.06133	-0.18399
663	SLV 9	-0.06449	-0.19346	SLV 7	-0.06069	-0.18206
664	SLV 9	-0.0642	-0.19259	SLV 7	-0.05977	-0.17932
665	SLV 9	-0.06393	-0.1918	SLV 7	-0.05905	-0.17715
666	SLV 9	-0.06376	-0.19127	SLV 7	-0.05854	-0.17563
667	SLV 9	-0.06366	-0.19099	SLV 7	-0.05823	-0.17468
668	SLV 9	-0.06363	-0.19089	SLV 7	-0.05806	-0.17417
669	SLV 9	-0.06364	-0.19092	SLV 7	-0.05798	-0.17395
670	SLV 9	-0.06367	-0.191	SLV 7	-0.05797	-0.17392
671	SLV 9	-0.0637	-0.19109	SLV 7	-0.058	-0.17401
672	SLV 9	-0.06372	-0.19115	SLV 7	-0.05806	-0.17418
673	SLV 9	-0.06373	-0.19119	SLV 7	-0.05814	-0.17441
674	SLV 9	-0.06373	-0.19119	SLV 7	-0.05823	-0.1747
675	SLV 5	-0.06375	-0.19124	SLV 11	-0.05834	-0.17502
676	SLV 5	-0.06376	-0.19129	SLV 11	-0.0585	-0.17551
677	SLV 5	-0.06379	-0.19137	SLV 11	-0.05874	-0.17623
678	SLV 5	-0.06385	-0.19155	SLV 11	-0.05908	-0.17723
679	SLV 5	-0.06395	-0.19184	SLV 11	-0.0595	-0.17851
680	SLV 5	-0.06407	-0.19221	SLV 11	-0.05998	-0.17994
681	SLV 5	-0.06413	-0.19239	SLV 11	-0.06038	-0.18115
682	SLV 5	-0.06399	-0.19197	SLV 11	-0.06052	-0.18156
683	SLV 5	-0.0639	-0.1917	SLV 11	-0.06049	-0.18148
684	SLV 5	-0.06332	-0.18996	SLV 11	-0.06023	-0.1807
685	SLV 5	-0.06259	-0.18778	SLV 11	-0.05981	-0.17943
686	SLV 5	-0.06186	-0.18558	SLV 11	-0.05936	-0.17807
687	SLV 5	-0.06119	-0.18358	SLV 11	-0.05894	-0.17683
688	SLV 5	-0.06064	-0.18192	SLV 11	-0.05858	-0.17575
689	SLV 5	-0.0602	-0.1806	SLV 11	-0.05829	-0.17486
690	SLV 5	-0.05987	-0.1796	SLV 11	-0.05805	-0.17415
691	SLV 5	-0.05962	-0.17887	SLV 11	-0.05786	-0.17359
692	SLV 5	-0.05945	-0.17835	SLV 11	-0.05771	-0.17314
693	SLV 1	-0.05951	-0.17853	SLV 15	-0.05743	-0.17229
694	SLV 1	-0.05961	-0.17884	SLV 15	-0.05721	-0.17163
695	SLV 1	-0.05973	-0.17919	SLV 15	-0.0571	-0.17131
696	SLV 1	-0.05982	-0.17947	SLV 15	-0.05719	-0.17156
697	SLV 1	-0.05986	-0.17958	SLV 15	-0.05756	-0.17269
698	SLV 1	-0.05979	-0.17937	SLV 15	-0.05838	-0.17513
699	SLV 9	-0.06022	-0.18067	SLV 7	-0.05913	-0.1774
700	SLV 13	-0.06228	-0.18685	SLV 3	-0.05882	-0.17647
701	SLV 13	-0.06539	-0.19617	SLV 3	-0.05808	-0.17423
702	SLV 13	-0.0693	-0.20791	SLV 3	-0.057	-0.17099
703	SLV 13	-0.07226	-0.21679	SLV 3	-0.05608	-0.16823
704	SLV 13	-0.07359	-0.22077	SLV 3	-0.05558	-0.16674
705	SLV 1	-0.07636	-0.22909	SLV 15	-0.05547	-0.16641
706	SLV 1	-0.07507	-0.22522	SLV 15	-0.05627	-0.1688
707	SLV 1	-0.0725	-0.21749	SLV 15	-0.05773	-0.17319
708	SLV 1	-0.06909	-0.20727	SLV 15	-0.05968	-0.17903
709	SLV 1	-0.06648	-0.19943	SLV 15	-0.06122	-0.18365
710	SLV 5	-0.06576	-0.19728	SLV 11	-0.0611	-0.18329
711	SLV 5	-0.06568	-0.19703	SLV 11	-0.06104	-0.18311
712	SLV 9	-0.06553	-0.19658	SLV 7	-0.06028	-0.18083
713	SLV 9	-0.0655	-0.1965	SLV 7	-0.05922	-0.17766
714	SLV 9	-0.0655	-0.19651	SLV 7	-0.05835	-0.17506
715	SLV 9	-0.06556	-0.19667	SLV 7	-0.05771	-0.17314
716	SLV 9	-0.06563	-0.1969	SLV 7	-0.05729	-0.17187
717	SLV 9	-0.06572	-0.19717	SLV 7	-0.05703	-0.17109
718	SLV 9	-0.06582	-0.19746	SLV 7	-0.05688	-0.17065
719	SLV 9	-0.0659	-0.1977	SLV 7	-0.05682	-0.17045
720	SLV 9	-0.06596	-0.19787	SLV 7	-0.05681	-0.17044
721	SLV 9	-0.06599	-0.19796	SLV 7	-0.05685	-0.17056
722	SLV 9	-0.066	-0.19799	SLV 7	-0.05692	-0.17077
723	SLV 9	-0.06599	-0.19796	SLV 7	-0.05703	-0.17109
724	SLV 5	-0.06596	-0.19788	SLV 11	-0.05718	-0.17153
725	SLV 5	-0.06592	-0.19775	SLV 11	-0.05739	-0.17217
726	SLV 5	-0.06585	-0.19755	SLV 11	-0.0577	-0.17311
727	SLV 5	-0.06577	-0.1973	SLV 11	-0.05814	-0.17441
728	SLV 5	-0.06567	-0.19701	SLV 11	-0.0587	-0.17609
729	SLV 5	-0.06558	-0.19675	SLV 11	-0.05932	-0.17796
730	SLV 5	-0.06549	-0.19646	SLV 11	-0.05986	-0.17957
731	SLV 5	-0.0653	-0.1959	SLV 11	-0.06007	-0.1802
732	SLV 5	-0.06523	-0.1957	SLV 11	-0.06005	-0.18016
733	SLV 5	-0.06476	-0.19429	SLV 11	-0.05982	-0.17945
734	SLV 9	-0.06422	-0.19266	SLV 7	-0.05938	-0.17814
735	SLV 9	-0.0637	-0.19111	SLV 7	-0.0589	-0.17669
736	SLV 5	-0.06324	-0.18971	SLV 11	-0.05846	-0.17538
737	SLV 5	-0.06283	-0.1885	SLV 11	-0.05809	-0.17428
738	SLV 5	-0.06251	-0.18754	SLV 11	-0.05779	-0.17336
739	SLV 5	-0.06226	-0.18679	SLV 11	-0.05754	-0.17262
740	SLV 5	-0.06207	-0.18622	SLV 11	-0.05735	-0.17204
741	SLV 5	-0.06192	-0.18577	SLV 11	-0.0572	-0.1716

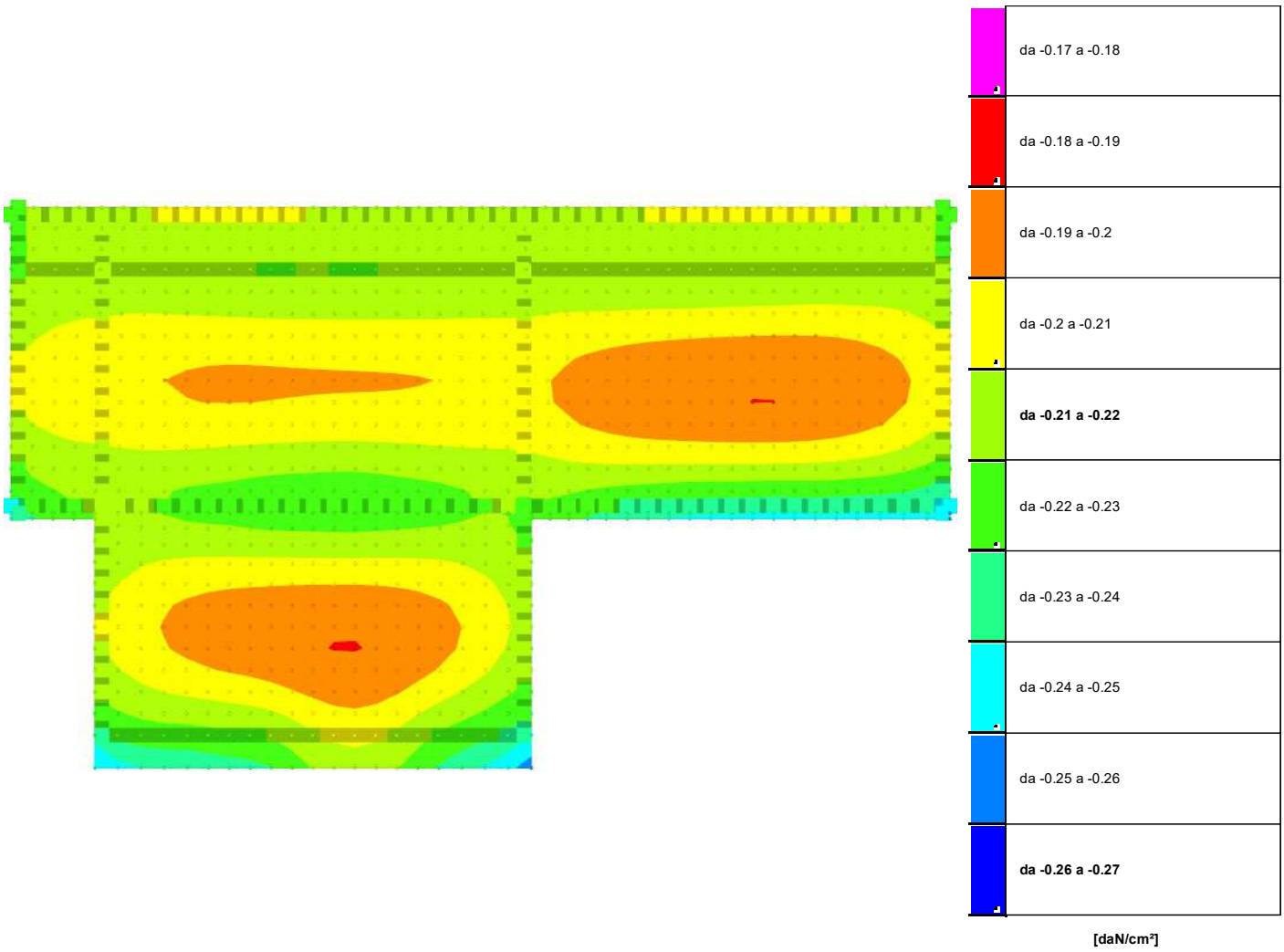
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
742	SLV 5	-0.06181	-0.18544	SLV 11	-0.0571	-0.17129
743	SLV 5	-0.06174	-0.18522	SLV 11	-0.05704	-0.17112
744	SLV 5	-0.0617	-0.1851	SLV 11	-0.05706	-0.17119
745	SLV 5	-0.06168	-0.18504	SLV 11	-0.05721	-0.17162
746	SLV 5	-0.06169	-0.18507	SLV 11	-0.05753	-0.17258
747	SLV 5	-0.06174	-0.18521	SLV 11	-0.0581	-0.1743
748	SLV 9	-0.06197	-0.18592	SLV 7	-0.05887	-0.17662
749	SLV 13	-0.06317	-0.18951	SLV 3	-0.0592	-0.17759
750	SLV 13	-0.06613	-0.19839	SLV 3	-0.05833	-0.175
751	SLV 13	-0.06996	-0.20987	SLV 3	-0.05708	-0.17124
752	SLV 13	-0.0729	-0.21871	SLV 3	-0.05601	-0.16803
753	SLV 13	-0.07424	-0.22273	SLV 3	-0.05544	-0.16632
754	SLV 1	-0.07768	-0.23305	SLV 15	-0.05535	-0.16606
755	SLV 1	-0.07627	-0.22882	SLV 15	-0.05626	-0.16878
756	SLV 1	-0.07346	-0.22039	SLV 15	-0.05793	-0.1738
757	SLV 1	-0.06985	-0.20954	SLV 15	-0.06009	-0.18026
758	SLV 1	-0.06719	-0.20156	SLV 15	-0.06174	-0.18521
759	SLV 5	-0.06657	-0.1997	SLV 11	-0.06164	-0.18492
760	SLV 5	-0.06652	-0.19957	SLV 11	-0.06159	-0.18476
761	SLV 9	-0.06656	-0.19967	SLV 7	-0.0608	-0.18239
762	SLV 9	-0.06683	-0.20049	SLV 7	-0.05969	-0.17908
763	SLV 9	-0.06716	-0.20148	SLV 7	-0.05876	-0.17629
764	SLV 9	-0.06748	-0.20244	SLV 7	-0.05807	-0.17422
765	SLV 9	-0.06772	-0.20315	SLV 7	-0.05764	-0.17291
766	SLV 9	-0.06791	-0.20373	SLV 7	-0.05736	-0.17209
767	SLV 9	-0.0681	-0.2043	SLV 7	-0.05718	-0.17155
768	SLV 9	-0.06825	-0.20474	SLV 7	-0.05708	-0.17125
769	SLV 9	-0.06831	-0.20492	SLV 7	-0.05708	-0.17123
770	SLV 9	-0.06832	-0.20497	SLV 7	-0.05712	-0.17136
771	SLV 9	-0.06834	-0.20502	SLV 7	-0.05718	-0.17153
772	SLV 9	-0.06833	-0.20499	SLV 7	-0.05727	-0.17181
773	SLV 5	-0.06825	-0.20476	SLV 11	-0.05744	-0.17232
774	SLV 5	-0.06813	-0.2044	SLV 11	-0.05768	-0.17303
775	SLV 5	-0.06799	-0.20398	SLV 11	-0.05799	-0.17397
776	SLV 5	-0.06778	-0.20333	SLV 11	-0.05844	-0.17531
777	SLV 5	-0.06744	-0.20232	SLV 11	-0.05906	-0.17718
778	SLV 5	-0.06707	-0.20121	SLV 11	-0.05977	-0.17931
779	SLV 5	-0.06678	-0.20034	SLV 11	-0.06037	-0.18111
780	SLV 5	-0.06656	-0.19967	SLV 11	-0.06062	-0.18185
781	SLV 5	-0.06651	-0.19953	SLV 11	-0.06061	-0.18183
782	SLV 9	-0.06619	-0.19857	SLV 7	-0.06039	-0.18118
783	SLV 9	-0.06591	-0.19773	SLV 7	-0.05996	-0.17988
784	SLV 9	-0.0657	-0.19711	SLV 7	-0.05947	-0.1784
785	SLV 5	-0.06551	-0.19654	SLV 11	-0.05903	-0.17709
786	SLV 5	-0.0653	-0.19589	SLV 11	-0.0587	-0.17611
787	SLV 5	-0.06512	-0.19535	SLV 11	-0.05843	-0.17528
788	SLV 5	-0.065	-0.19499	SLV 11	-0.05818	-0.17454
789	SLV 5	-0.06489	-0.19468	SLV 11	-0.05798	-0.17394
790	SLV 5	-0.06477	-0.19431	SLV 11	-0.05785	-0.17355
791	SLV 5	-0.06466	-0.19399	SLV 11	-0.05776	-0.17327
792	SLV 5	-0.0646	-0.1938	SLV 11	-0.05769	-0.17308
793	SLV 5	-0.06453	-0.1936	SLV 11	-0.05771	-0.17313
794	SLV 5	-0.06442	-0.19327	SLV 11	-0.05788	-0.17363
795	SLV 5	-0.0643	-0.19289	SLV 11	-0.05822	-0.17466
796	SLV 5	-0.06417	-0.19251	SLV 11	-0.0588	-0.17639
797	SLV 9	-0.06418	-0.19253	SLV 7	-0.05956	-0.17867
798	SLV 9	-0.06474	-0.19423	SLV 7	-0.06017	-0.18051
799	SLV 13	-0.0675	-0.20249	SLV 3	-0.05911	-0.17734
800	SLV 13	-0.0713	-0.21389	SLV 3	-0.05751	-0.17253
801	SLV 13	-0.07433	-0.22299	SLV 3	-0.05613	-0.1684
802	SLV 13	-0.07574	-0.22722	SLV 3	-0.05541	-0.16623
803	SLV 1	-0.07935	-0.23805	SLV 15	-0.05531	-0.16593
804	SLV 1	-0.07773	-0.2332	SLV 15	-0.0564	-0.16921
805	SLV 1	-0.07452	-0.22355	SLV 15	-0.05844	-0.17531
806	SLV 1	-0.07062	-0.21185	SLV 15	-0.06086	-0.18258
807	SLV 1	-0.06795	-0.20385	SLV 15	-0.06261	-0.18783
808	SLV 5	-0.06695	-0.20084	SLV 11	-0.06308	-0.18925
809	SLV 5	-0.06692	-0.20077	SLV 11	-0.06305	-0.18915
810	SLV 9	-0.06707	-0.20122	SLV 7	-0.06236	-0.18707
811	SLV 9	-0.06759	-0.20277	SLV 7	-0.06136	-0.18407
812	SLV 9	-0.06831	-0.20494	SLV 7	-0.06042	-0.18127
813	SLV 9	-0.06891	-0.20674	SLV 7	-0.05976	-0.17929
814	SLV 9	-0.0692	-0.2076	SLV 7	-0.05945	-0.17834
815	SLV 9	-0.06934	-0.20802	SLV 7	-0.05932	-0.17796
816	SLV 9	-0.06968	-0.20904	SLV 7	-0.05909	-0.17726
817	SLV 9	-0.06993	-0.2098	SLV 7	-0.05895	-0.17684
818	SLV 9	-0.06992	-0.20976	SLV 7	-0.059	-0.17701
819	SLV 9	-0.0698	-0.20939	SLV 7	-0.05916	-0.17747
820	SLV 9	-0.06991	-0.20974	SLV 7	-0.05913	-0.17739
821	SLV 9	-0.06998	-0.20994	SLV 7	-0.05915	-0.17745
822	SLV 9	-0.0698	-0.20941	SLV 7	-0.05936	-0.17807
823	SLV 5	-0.06953	-0.20859	SLV 11	-0.05966	-0.17899
824	SLV 5	-0.06946	-0.20838	SLV 11	-0.05983	-0.17948
825	SLV 5	-0.06922	-0.20767	SLV 11	-0.06015	-0.18045
826	SLV 5	-0.06862	-0.20585	SLV 11	-0.06077	-0.1823
827	SLV 5	-0.06785	-0.20356	SLV 11	-0.06154	-0.18462
828	SLV 5	-0.0674	-0.2022	SLV 11	-0.06209	-0.18626
829	SLV 9	-0.0672	-0.20159	SLV 7	-0.06228	-0.18684
830	SLV 9	-0.06717	-0.20152	SLV 7	-0.06227	-0.18682
831	SLV 9	-0.06698	-0.20093	SLV 7	-0.06211	-0.18633
832	SLV 9	-0.06697	-0.2009	SLV 7	-0.06174	-0.18521
833	SLV 9	-0.0672	-0.20159	SLV 7	-0.06122	-0.18367
834	SLV 9	-0.06734	-0.20201	SLV 7	-0.06082	-0.18246
835	SLV 5	-0.06724	-0.20173	SLV 11	-0.0606	-0.18181
836	SLV 5	-0.06711	-0.20132	SLV 11	-0.06045	-0.18135
837	SLV 5	-0.06721	-0.20163	SLV 11	-0.06014	-0.18043
838	SLV 5	-0.06724	-0.20172	SLV 11	-0.05993	-0.17978
839	SLV 5	-0.06708	-0.20124	SLV 11	-0.05986	-0.17957
840	SLV 5	-0.06691	-0.20072	SLV 11	-0.05983	-0.17948
841	SLV 5	-0.06696	-0.20088	SLV 11	-0.05967	-0.17902

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
842	SLV 5	-0.06694	-0.20081	SLV 11	-0.05965	-0.17894
843	SLV 5	-0.06669	-0.20008	SLV 11	-0.05985	-0.17956
844	SLV 5	-0.06639	-0.19916	SLV 11	-0.06024	-0.18071
845	SLV 5	-0.06623	-0.19869	SLV 11	-0.0607	-0.1821
846	SLV 9	-0.06612	-0.19837	SLV 7	-0.06133	-0.18399
847	SLV 13	-0.06649	-0.19948	SLV 3	-0.06172	-0.18516
848	SLV 13	-0.06901	-0.20704	SLV 3	-0.06038	-0.18114
849	SLV 13	-0.0728	-0.21841	SLV 3	-0.05833	-0.175
850	SLV 15	-0.0761	-0.22831	SLV 1	-0.05644	-0.16933
851	SLV 15	-0.07772	-0.23317	SLV 1	-0.05543	-0.16628
852	SLV 3	-0.08131	-0.24394	SLV 13	-0.05493	-0.16479
853	SLV 3	-0.07934	-0.23803	SLV 13	-0.05638	-0.16915
854	SLV 3	-0.07556	-0.22669	SLV 13	-0.05892	-0.17676
855	SLV 3	-0.07139	-0.21418	SLV 13	-0.06158	-0.18475
856	SLV 3	-0.06865	-0.20596	SLV 13	-0.06347	-0.19042
857	SLV 1	-0.06664	-0.19993	SLV 15	-0.06515	-0.19546
858	SLV 1	-0.0665	-0.1995	SLV 15	-0.06527	-0.19581
859	SLV 13	-0.06661	-0.19984	SLV 3	-0.06479	-0.19438
860	SLV 13	-0.06712	-0.20135	SLV 3	-0.06414	-0.19242
861	SLV 9	-0.06797	-0.2039	SLV 7	-0.06356	-0.19067
862	SLV 9	-0.06913	-0.20739	SLV 7	-0.06273	-0.18818
863	SLV 9	-0.06895	-0.20685	SLV 7	-0.0629	-0.18871
864	SLV 9	-0.06877	-0.20632	SLV 7	-0.06309	-0.18926
865	SLV 9	-0.06927	-0.2078	SLV 7	-0.06287	-0.18861
866	SLV 9	-0.07007	-0.2102	SLV 7	-0.06235	-0.18704
867	SLV 9	-0.06953	-0.20859	SLV 7	-0.06281	-0.18842
868	SLV 9	-0.06908	-0.20723	SLV 7	-0.06318	-0.18954
869	SLV 5	-0.06942	-0.20827	SLV 11	-0.06302	-0.18906
870	SLV 9	-0.07004	-0.21011	SLV 7	-0.06261	-0.18783
871	SLV 9	-0.06937	-0.20811	SLV 7	-0.06315	-0.18945
872	SLV 5	-0.06881	-0.20643	SLV 11	-0.06359	-0.19076
873	SLV 5	-0.06907	-0.2072	SLV 11	-0.06345	-0.19035
874	SLV 5	-0.06934	-0.20801	SLV 11	-0.06326	-0.18977
875	SLV 9	-0.06817	-0.20451	SLV 7	-0.06406	-0.19218
876	SLV 5	-0.0671	-0.2013	SLV 11	-0.06471	-0.19413
877	SLV 5	-0.06669	-0.20008	SLV 11	-0.06497	-0.19491
878	SLV 9	-0.06657	-0.19972	SLV 7	-0.06505	-0.19515
879	SLV 9	-0.06656	-0.19967	SLV 7	-0.06505	-0.19514
880	SLV 9	-0.0664	-0.19919	SLV 7	-0.06496	-0.19489
881	SLV 9	-0.06652	-0.19957	SLV 7	-0.06481	-0.19443
882	SLV 5	-0.06722	-0.20166	SLV 11	-0.06434	-0.19302
883	SLV 9	-0.06795	-0.20384	SLV 7	-0.06378	-0.19133
884	SLV 9	-0.06755	-0.20266	SLV 7	-0.06395	-0.19186
885	SLV 5	-0.06726	-0.20177	SLV 11	-0.06401	-0.19202
886	SLV 5	-0.0677	-0.2031	SLV 11	-0.06358	-0.19073
887	SLV 5	-0.06819	-0.20458	SLV 11	-0.06311	-0.18932
888	SLV 5	-0.06756	-0.20267	SLV 11	-0.06342	-0.19026
889	SLV 5	-0.06724	-0.20172	SLV 11	-0.06344	-0.19033
890	SLV 5	-0.06759	-0.20276	SLV 11	-0.06311	-0.18933
891	SLV 5	-0.06798	-0.20394	SLV 11	-0.06279	-0.18837
892	SLV 5	-0.06722	-0.20166	SLV 11	-0.06333	-0.19
893	SLV 5	-0.06672	-0.20017	SLV 11	-0.06372	-0.19115
894	SLV 5	-0.06678	-0.20035	SLV 11	-0.06395	-0.19184
895	SLV 9	-0.06704	-0.20112	SLV 7	-0.06414	-0.19242
896	SLV 13	-0.06801	-0.20402	SLV 3	-0.06344	-0.19033
897	SLV 15	-0.07049	-0.21147	SLV 1	-0.06157	-0.18471
898	SLV 15	-0.07457	-0.22372	SLV 1	-0.05881	-0.17644
899	SLV 15	-0.07845	-0.23535	SLV 1	-0.05616	-0.16847
900	SLV 15	-0.08037	-0.24112	SLV 1	-0.05473	-0.1642
901	SLV 3	-0.08099	-0.24296	SLV 13	-0.0557	-0.1671
903	SLV 7	-0.06871	-0.20614	SLV 9	-0.06401	-0.19202
910	SLV 11	-0.06854	-0.20561	SLV 5	-0.06419	-0.19258
916	SLV 15	-0.0803	-0.24089	SLV 1	-0.05559	-0.16677
917	SLV 3	-0.08412	-0.25236	SLV 13	-0.05314	-0.15943
918	SLV 3	-0.07682	-0.23046	SLV 13	-0.05869	-0.17608
919	SLV 3	-0.07266	-0.21799	SLV 13	-0.0613	-0.18391
920	SLV 3	-0.07015	-0.21044	SLV 13	-0.06296	-0.18887
921	SLV 7	-0.06908	-0.20724	SLV 9	-0.0637	-0.1911
922	SLV 7	-0.06891	-0.20674	SLV 9	-0.06384	-0.19151
923	SLV 11	-0.06887	-0.2066	SLV 5	-0.06366	-0.19097
924	SLV 11	-0.06869	-0.20607	SLV 5	-0.06382	-0.19147
925	SLV 11	-0.06868	-0.20604	SLV 5	-0.06435	-0.19305
926	SLV 11	-0.06897	-0.20692	SLV 5	-0.06462	-0.19385
927	SLV 15	-0.06914	-0.20741	SLV 1	-0.06437	-0.19311
928	SLV 11	-0.06868	-0.20605	SLV 5	-0.06476	-0.19428
929	SLV 11	-0.06865	-0.20594	SLV 5	-0.0652	-0.1956
930	SLV 11	-0.06893	-0.2068	SLV 5	-0.06533	-0.196
931	SLV 11	-0.06893	-0.2068	SLV 5	-0.06513	-0.19539
932	SLV 11	-0.06866	-0.20597	SLV 5	-0.06522	-0.19565
933	SLV 7	-0.06882	-0.20645	SLV 9	-0.06535	-0.19604
934	SLV 11	-0.06893	-0.20678	SLV 5	-0.06557	-0.1967
935	SLV 11	-0.06896	-0.20688	SLV 5	-0.06527	-0.19581
936	SLV 7	-0.06879	-0.20638	SLV 9	-0.0652	-0.19561
937	SLV 7	-0.06913	-0.20739	SLV 9	-0.06507	-0.19522
938	SLV 7	-0.06917	-0.20752	SLV 9	-0.06519	-0.19558
939	SLV 11	-0.06906	-0.20717	SLV 5	-0.06474	-0.19423
940	SLV 7	-0.06889	-0.20667	SLV 9	-0.06425	-0.19276
941	SLV 7	-0.06905	-0.20715	SLV 9	-0.06384	-0.19151
942	SLV 7	-0.06891	-0.20674	SLV 9	-0.06389	-0.19166
943	SLV 11	-0.06888	-0.20665	SLV 5	-0.06389	-0.19166
944	SLV 11	-0.06886	-0.20659	SLV 5	-0.06378	-0.19133
945	SLV 11	-0.06869	-0.20608	SLV 5	-0.06411	-0.19233
946	SLV 7	-0.06893	-0.2068	SLV 9	-0.0644	-0.19319
947	SLV 11	-0.06891	-0.20673	SLV 5	-0.06484	-0.19453
948	SLV 11	-0.06881	-0.20644	SLV 5	-0.06471	-0.19413
949	SLV 7	-0.06856	-0.20569	SLV 9	-0.06469	-0.19407
950	SLV 7	-0.06879	-0.20638	SLV 9	-0.06463	-0.19388
951	SLV 7	-0.06878	-0.20633	SLV 9	-0.06483	-0.19449
952	SLV 7	-0.06848	-0.20544	SLV 9	-0.0647	-0.19411
953	SLV 7	-0.0685	-0.2055	SLV 9	-0.06431	-0.19293

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
954	SLV 7	-0.06877	-0.2063	SLV 9	-0.06417	-0.1925
955	SLV 7	-0.06878	-0.20635	SLV 9	-0.06434	-0.19302
956	SLV 7	-0.06853	-0.20558	SLV 9	-0.06425	-0.19274
957	SLV 7	-0.06858	-0.20575	SLV 9	-0.06395	-0.19186
958	SLV 7	-0.06888	-0.20665	SLV 9	-0.064	-0.19199
959	SLV 11	-0.06924	-0.20772	SLV 5	-0.06415	-0.19244
960	SLV 11	-0.0702	-0.21061	SLV 5	-0.06319	-0.18958
961	SLV 15	-0.07226	-0.21679	SLV 1	-0.06146	-0.18439
962	SLV 15	-0.07615	-0.22846	SLV 1	-0.05873	-0.1762
963	SLV 15	-0.08334	-0.25002	SLV 1	-0.05307	-0.15921
964	SLV 3	-0.08428	-0.25285	SLV 13	-0.0533	-0.15989
965	SLV 3	-0.08218	-0.24654	SLV 13	-0.05485	-0.16455
966	SLV 3	-0.07812	-0.23437	SLV 13	-0.05762	-0.17286
967	SLV 7	-0.07383	-0.22149	SLV 9	-0.06034	-0.18102
968	SLV 7	-0.07263	-0.21788	SLV 9	-0.0606	-0.18181
969	SLV 7	-0.07191	-0.21574	SLV 9	-0.06087	-0.18261
970	SLV 7	-0.07189	-0.21566	SLV 9	-0.06088	-0.18264
971	SLV 11	-0.07174	-0.21521	SLV 5	-0.06062	-0.18187
972	SLV 11	-0.07191	-0.21574	SLV 5	-0.06027	-0.18082
973	SLV 11	-0.07255	-0.21764	SLV 5	-0.05982	-0.17946
974	SLV 11	-0.07349	-0.22046	SLV 5	-0.05909	-0.17728
975	SLV 11	-0.07319	-0.21956	SLV 5	-0.05945	-0.17835
976	SLV 11	-0.07295	-0.21884	SLV 5	-0.05972	-0.17917
977	SLV 11	-0.0734	-0.22019	SLV 5	-0.0595	-0.17849
978	SLV 11	-0.07421	-0.22264	SLV 5	-0.05887	-0.1766
979	SLV 11	-0.0737	-0.22109	SLV 5	-0.05939	-0.17816
980	SLV 11	-0.07327	-0.21981	SLV 5	-0.05978	-0.17934
981	SLV 7	-0.07359	-0.22077	SLV 9	-0.05961	-0.17884
982	SLV 11	-0.07427	-0.2228	SLV 5	-0.05907	-0.17721
983	SLV 11	-0.07366	-0.22098	SLV 5	-0.05964	-0.17893
984	SLV 7	-0.07327	-0.21982	SLV 9	-0.05997	-0.17992
985	SLV 7	-0.07368	-0.22105	SLV 9	-0.05967	-0.17902
986	SLV 7	-0.07415	-0.22245	SLV 9	-0.05924	-0.17771
987	SLV 11	-0.07321	-0.21963	SLV 5	-0.05996	-0.17987
988	SLV 7	-0.07254	-0.21762	SLV 9	-0.06032	-0.18096
989	SLV 7	-0.07239	-0.21716	SLV 9	-0.06037	-0.18111
990	SLV 11	-0.07231	-0.21693	SLV 5	-0.06045	-0.18135
991	SLV 11	-0.0723	-0.21691	SLV 5	-0.06046	-0.18137
992	SLV 11	-0.07208	-0.21624	SLV 5	-0.06053	-0.1816
993	SLV 11	-0.07209	-0.21626	SLV 5	-0.06056	-0.18167
994	SLV 7	-0.07261	-0.21782	SLV 9	-0.06028	-0.18083
995	SLV 11	-0.0731	-0.21929	SLV 5	-0.05992	-0.17975
996	SLV 11	-0.07253	-0.21758	SLV 5	-0.06041	-0.18122
997	SLV 7	-0.07228	-0.21684	SLV 9	-0.06052	-0.18157
998	SLV 7	-0.07269	-0.21806	SLV 9	-0.06013	-0.1804
999	SLV 7	-0.0731	-0.21931	SLV 9	-0.05967	-0.17901
1000	SLV 7	-0.07246	-0.21739	SLV 9	-0.0601	-0.18031
1001	SLV 7	-0.07224	-0.21672	SLV 9	-0.06012	-0.18037
1002	SLV 7	-0.07263	-0.21789	SLV 9	-0.05973	-0.17919
1003	SLV 7	-0.073	-0.219	SLV 9	-0.05933	-0.178
1004	SLV 7	-0.07234	-0.21701	SLV 9	-0.05989	-0.17966
1005	SLV 7	-0.07209	-0.21627	SLV 9	-0.06011	-0.18033
1006	SLV 7	-0.07243	-0.21729	SLV 9	-0.06005	-0.18015
1007	SLV 11	-0.07319	-0.21957	SLV 5	-0.05965	-0.17895
1008	SLV 11	-0.07352	-0.22057	SLV 5	-0.05972	-0.17917
1009	SLV 11	-0.07446	-0.22338	SLV 5	-0.0595	-0.17851
1010	SLV 15	-0.0778	-0.23341	SLV 1	-0.05749	-0.17246
1011	SLV 15	-0.08168	-0.24503	SLV 1	-0.05477	-0.1643
1012	SLV 15	-0.08371	-0.25112	SLV 1	-0.05326	-0.15977
1013	SLV 3	-0.08443	-0.25328	SLV 13	-0.05293	-0.15878
1014	SLV 3	-0.08262	-0.24787	SLV 13	-0.05415	-0.16246
1015	SLV 3	-0.07897	-0.2369	SLV 13	-0.05652	-0.16955
1016	SLV 7	-0.07623	-0.2287	SLV 9	-0.05763	-0.17288
1017	SLV 7	-0.07495	-0.22484	SLV 9	-0.05782	-0.17345
1018	SLV 7	-0.07422	-0.22267	SLV 9	-0.05781	-0.17342
1019	SLV 7	-0.07421	-0.22263	SLV 9	-0.0578	-0.17341
1020	SLV 11	-0.07418	-0.22253	SLV 5	-0.05718	-0.17154
1021	SLV 11	-0.07454	-0.22363	SLV 5	-0.0563	-0.16889
1022	SLV 11	-0.07515	-0.22545	SLV 5	-0.05541	-0.16623
1023	SLV 11	-0.07571	-0.22712	SLV 5	-0.05473	-0.1642
1024	SLV 11	-0.07599	-0.22796	SLV 5	-0.05439	-0.16317
1025	SLV 11	-0.07616	-0.22847	SLV 5	-0.05422	-0.16266
1026	SLV 11	-0.07656	-0.22967	SLV 5	-0.05389	-0.16166
1027	SLV 11	-0.07689	-0.23066	SLV 5	-0.05364	-0.16092
1028	SLV 11	-0.07691	-0.23073	SLV 5	-0.05367	-0.161
1029	SLV 11	-0.0768	-0.2304	SLV 5	-0.05383	-0.16148
1030	SLV 11	-0.07694	-0.23082	SLV 5	-0.05378	-0.16133
1031	SLV 11	-0.07703	-0.23109	SLV 5	-0.05379	-0.16136
1032	SLV 11	-0.07688	-0.23064	SLV 5	-0.05401	-0.16204
1033	SLV 7	-0.07669	-0.23007	SLV 9	-0.0543	-0.16289
1034	SLV 7	-0.07673	-0.23018	SLV 9	-0.0544	-0.16319
1035	SLV 7	-0.0766	-0.22981	SLV 9	-0.05466	-0.16399
1036	SLV 7	-0.07614	-0.22842	SLV 9	-0.05524	-0.16572
1037	SLV 7	-0.07558	-0.22675	SLV 9	-0.05593	-0.1678
1038	SLV 7	-0.07529	-0.22588	SLV 9	-0.05642	-0.16927
1039	SLV 11	-0.07513	-0.2254	SLV 5	-0.0567	-0.17009
1040	SLV 11	-0.07513	-0.22538	SLV 5	-0.0567	-0.1701
1041	SLV 11	-0.07491	-0.22474	SLV 5	-0.05674	-0.17023
1042	SLV 11	-0.07488	-0.22463	SLV 5	-0.05655	-0.16965
1043	SLV 7	-0.07508	-0.22525	SLV 9	-0.05618	-0.16854
1044	SLV 7	-0.07518	-0.22555	SLV 9	-0.05594	-0.16782
1045	SLV 7	-0.07508	-0.22524	SLV 9	-0.05588	-0.16763
1046	SLV 7	-0.07501	-0.22503	SLV 9	-0.0558	-0.16739
1047	SLV 7	-0.07517	-0.22552	SLV 9	-0.05551	-0.16654
1048	SLV 7	-0.07522	-0.22565	SLV 9	-0.05535	-0.16604
1049	SLV 7	-0.07506	-0.22518	SLV 9	-0.05535	-0.16606
1050	SLV 7	-0.07495	-0.22485	SLV 9	-0.05534	-0.16602
1051	SLV 7	-0.07505	-0.22515	SLV 9	-0.05517	-0.1655
1052	SLV 7	-0.07501	-0.22504	SLV 9	-0.05517	-0.16552
1053	SLV 7	-0.07477	-0.22432	SLV 9	-0.05543	-0.16628

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1054	SLV 7	-0.07459	-0.22376	SLV 9	-0.05576	-0.16727
1055	SLV 7	-0.07461	-0.22383	SLV 9	-0.05608	-0.16823
1056	SLV 11	-0.0751	-0.22531	SLV 5	-0.05613	-0.1684
1057	SLV 11	-0.07587	-0.22761	SLV 5	-0.05619	-0.16857
1058	SLV 11	-0.07709	-0.23128	SLV 5	-0.0562	-0.16859
1059	SLV 11	-0.07907	-0.23722	SLV 5	-0.0559	-0.1677
1060	SLV 15	-0.08225	-0.24675	SLV 1	-0.054	-0.16201
1061	SLV 15	-0.084	-0.25201	SLV 1	-0.05286	-0.15857
1062	SLV 3	-0.08444	-0.25333	SLV 13	-0.05265	-0.15794
1063	SLV 7	-0.07971	-0.23912	SLV 9	-0.05547	-0.16641
1064	SLV 7	-0.07769	-0.23306	SLV 9	-0.05581	-0.16744
1065	SLV 7	-0.07635	-0.22904	SLV 9	-0.05594	-0.16781
1066	SLV 7	-0.0756	-0.22681	SLV 9	-0.05575	-0.16724
1067	SLV 11	-0.07562	-0.22686	SLV 5	-0.05486	-0.16459
1068	SLV 11	-0.076	-0.228	SLV 5	-0.05372	-0.16115
1069	SLV 11	-0.07649	-0.22947	SLV 5	-0.05268	-0.15804
1070	SLV 11	-0.07699	-0.23096	SLV 5	-0.05184	-0.15551
1071	SLV 11	-0.07742	-0.23225	SLV 5	-0.05122	-0.15365
1072	SLV 11	-0.07779	-0.23338	SLV 5	-0.05076	-0.15228
1073	SLV 11	-0.07814	-0.23442	SLV 5	-0.0504	-0.15121
1074	SLV 11	-0.07841	-0.23524	SLV 5	-0.05016	-0.15049
1075	SLV 11	-0.07856	-0.23568	SLV 5	-0.05006	-0.15019
1076	SLV 11	-0.07862	-0.23586	SLV 5	-0.05007	-0.15021
1077	SLV 11	-0.07865	-0.23594	SLV 5	-0.05013	-0.15039
1078	SLV 11	-0.07862	-0.23585	SLV 5	-0.05027	-0.1508
1079	SLV 11	-0.07855	-0.23566	SLV 5	-0.05046	-0.15139
1080	SLV 7	-0.07844	-0.23533	SLV 9	-0.05074	-0.15223
1081	SLV 7	-0.07829	-0.23486	SLV 9	-0.05111	-0.15333
1082	SLV 7	-0.07804	-0.23411	SLV 9	-0.05163	-0.15489
1083	SLV 7	-0.07767	-0.23302	SLV 9	-0.05232	-0.15696
1084	SLV 7	-0.0773	-0.23189	SLV 9	-0.05309	-0.15927
1085	SLV 7	-0.07702	-0.23107	SLV 9	-0.05377	-0.1613
1086	SLV 11	-0.07682	-0.23046	SLV 5	-0.05417	-0.16252
1087	SLV 11	-0.07658	-0.22975	SLV 5	-0.0542	-0.16259
1088	SLV 11	-0.07643	-0.22928	SLV 5	-0.05394	-0.16182
1089	SLV 11	-0.0764	-0.22919	SLV 5	-0.05358	-0.16074
1090	SLV 7	-0.0764	-0.22919	SLV 9	-0.05325	-0.15975
1091	SLV 7	-0.07638	-0.22914	SLV 9	-0.053	-0.159
1092	SLV 7	-0.07638	-0.22915	SLV 9	-0.05278	-0.15834
1093	SLV 7	-0.07641	-0.22923	SLV 9	-0.05257	-0.15772
1094	SLV 7	-0.0764	-0.22921	SLV 9	-0.05242	-0.15726
1095	SLV 7	-0.07635	-0.22904	SLV 9	-0.05233	-0.157
1096	SLV 7	-0.07629	-0.22886	SLV 9	-0.05228	-0.15684
1097	SLV 7	-0.07623	-0.22869	SLV 9	-0.05227	-0.15681
1098	SLV 7	-0.07612	-0.22836	SLV 9	-0.05237	-0.15711
1099	SLV 7	-0.07596	-0.22788	SLV 9	-0.05262	-0.15787
1100	SLV 7	-0.0758	-0.2274	SLV 9	-0.05303	-0.15909
1101	SLV 11	-0.07569	-0.22707	SLV 5	-0.0536	-0.1608
1102	SLV 11	-0.07624	-0.22871	SLV 5	-0.0538	-0.16139
1103	SLV 11	-0.07718	-0.23155	SLV 5	-0.05396	-0.16187
1104	SLV 11	-0.07863	-0.23589	SLV 5	-0.05404	-0.16213
1105	SLV 11	-0.08062	-0.24187	SLV 5	-0.05396	-0.16189
1106	SLV 15	-0.0841	-0.25231	SLV 1	-0.05253	-0.1576
1107	SLV 3	-0.08453	-0.2536	SLV 13	-0.05239	-0.15718
1108	SLV 3	-0.08287	-0.24862	SLV 13	-0.05345	-0.16034
1109	SLV 7	-0.08043	-0.24129	SLV 9	-0.05454	-0.16361
1110	SLV 7	-0.07843	-0.23528	SLV 9	-0.05482	-0.16446
1111	SLV 7	-0.07709	-0.23126	SLV 9	-0.05488	-0.16464
1112	SLV 7	-0.07636	-0.22907	SLV 9	-0.05462	-0.16386
1113	SLV 11	-0.07637	-0.2291	SLV 5	-0.05359	-0.16078
1114	SLV 11	-0.07674	-0.23021	SLV 5	-0.05232	-0.15697
1115	SLV 11	-0.07721	-0.23162	SLV 5	-0.05117	-0.15352
1116	SLV 11	-0.07771	-0.23314	SLV 5	-0.05022	-0.15065
1117	SLV 11	-0.07818	-0.23454	SLV 5	-0.04948	-0.14844
1118	SLV 11	-0.0786	-0.2358	SLV 5	-0.04892	-0.14677
1119	SLV 11	-0.07897	-0.23691	SLV 5	-0.04851	-0.14552
1120	SLV 11	-0.07926	-0.23778	SLV 5	-0.04823	-0.14468
1121	SLV 11	-0.07943	-0.2383	SLV 5	-0.04809	-0.14427
1122	SLV 11	-0.07952	-0.23855	SLV 5	-0.04807	-0.14421
1123	SLV 11	-0.07954	-0.23862	SLV 5	-0.04814	-0.14443
1124	SLV 11	-0.07949	-0.23848	SLV 5	-0.04831	-0.14493
1125	SLV 11	-0.07943	-0.23828	SLV 5	-0.04853	-0.1456
1126	SLV 7	-0.07931	-0.23793	SLV 9	-0.04885	-0.14656
1127	SLV 7	-0.07912	-0.23736	SLV 9	-0.04931	-0.14793
1128	SLV 7	-0.07885	-0.23654	SLV 9	-0.04993	-0.14978
1129	SLV 7	-0.0785	-0.2355	SLV 9	-0.05071	-0.15212
1130	SLV 7	-0.07816	-0.23449	SLV 9	-0.05155	-0.15466
1131	SLV 7	-0.07792	-0.23376	SLV 9	-0.05231	-0.15692
1132	SLV 11	-0.07773	-0.2332	SLV 5	-0.05279	-0.15837
1133	SLV 11	-0.07744	-0.23232	SLV 5	-0.0528	-0.15839
1134	SLV 11	-0.07722	-0.23166	SLV 5	-0.05252	-0.15756
1135	SLV 11	-0.07712	-0.23135	SLV 5	-0.05213	-0.15639
1136	SLV 7	-0.07708	-0.23123	SLV 9	-0.05175	-0.15525
1137	SLV 7	-0.07706	-0.23117	SLV 9	-0.05144	-0.15432
1138	SLV 7	-0.07706	-0.23117	SLV 9	-0.05118	-0.15353
1139	SLV 7	-0.07707	-0.23121	SLV 9	-0.05096	-0.15287
1140	SLV 7	-0.07706	-0.23117	SLV 9	-0.05079	-0.15238
1141	SLV 7	-0.077	-0.23101	SLV 9	-0.0507	-0.15209
1142	SLV 7	-0.07694	-0.23082	SLV 9	-0.05065	-0.15195
1143	SLV 7	-0.07686	-0.23058	SLV 9	-0.05067	-0.152
1144	SLV 7	-0.07674	-0.23021	SLV 9	-0.0508	-0.1524
1145	SLV 7	-0.07657	-0.22971	SLV 9	-0.05109	-0.15327
1146	SLV 7	-0.0764	-0.22919	SLV 9	-0.05155	-0.15465
1147	SLV 11	-0.07627	-0.22882	SLV 5	-0.0522	-0.1566
1148	SLV 11	-0.07683	-0.23049	SLV 5	-0.05249	-0.15746
1149	SLV 11	-0.07783	-0.23349	SLV 5	-0.05273	-0.15818
1150	SLV 11	-0.07934	-0.23801	SLV 5	-0.0529	-0.15869
1151	SLV 11	-0.08136	-0.24409	SLV 5	-0.05293	-0.15878
1152	SLV 11	-0.08291	-0.24873	SLV 5	-0.05287	-0.15861
1153	SLV 15	-0.08422	-0.25267	SLV 1	-0.05224	-0.15671

8.5 Pressioni terreno in SLE/SLD



Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie SLE/SLD.

***Nodo**: Nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Pressione minima**: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.*
***uz**: spostamento massimo verticale del nodo. [cm]*
***Valore**: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]*
***Pressione massima**: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.*
***uz**: spostamento minimo verticale del nodo. [cm]*
***Valore**: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]*

Compressione estrema massima -0.25636 al nodo di indice 304, di coordinate x = 2500, y = 615, z = -20, nel contesto SLD 13.
Spostamento estremo minimo -0.08545 al nodo di indice 304, di coordinate x = 2500, y = 615, z = -20, nel contesto SLD 13.
Spostamento estremo massimo -0.05171 al nodo di indice 694, di coordinate x = 1958, y = 995, z = -20, nel contesto SLE rara 1.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLD 5	-0.08317	-0.24952	SLD 11	-0.06267	-0.18801
3	SLD 5	-0.08128	-0.24384	SLD 11	-0.06273	-0.1882
4	SLD 5	-0.07997	-0.23991	SLD 11	-0.06266	-0.18797
5	SLD 5	-0.0794	-0.23819	SLD 11	-0.06244	-0.18732
6	SLD 5	-0.0791	-0.23731	SLD 11	-0.06227	-0.1868
7	SLD 9	-0.07855	-0.23564	SLD 7	-0.06245	-0.18735
8	SLD 9	-0.07807	-0.23421	SLD 7	-0.06238	-0.18715
9	SLD 9	-0.0776	-0.23281	SLD 7	-0.06196	-0.18587
10	SLD 9	-0.07674	-0.23023	SLD 7	-0.0613	-0.1839
11	SLD 9	-0.07497	-0.22492	SLE RA 1	-0.06044	-0.18131
12	SLE RA 5	-0.07319	-0.21958	SLE RA 1	-0.05943	-0.17829
13	SLE RA 5	-0.07209	-0.21628	SLE RA 1	-0.05866	-0.17599
14	SLE RA 5	-0.07167	-0.215	SLE RA 1	-0.05841	-0.17522
15	SLE RA 5	-0.07206	-0.21617	SLE RA 1	-0.05877	-0.1763
16	SLE RA 5	-0.07317	-0.2195	SLE RA 1	-0.05969	-0.17906
17	SLD 5	-0.07503	-0.2251	SLE RA 1	-0.06093	-0.18279
18	SLD 5	-0.07699	-0.23097	SLD 11	-0.06215	-0.18645
19	SLD 9	-0.07866	-0.23599	SLD 7	-0.06309	-0.18927
20	SLD 9	-0.0803	-0.24091	SLD 7	-0.06381	-0.19143
21	SLD 9	-0.08246	-0.24738	SLD 7	-0.06421	-0.19262
22	SLD 9	-0.08509	-0.25526	SLD 7	-0.06439	-0.19318
23	SLD 1	-0.07896	-0.23687	SLD 15	-0.06316	-0.18947
24	SLD 1	-0.07765	-0.23295	SLD 15	-0.06387	-0.19161

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
25	SLE RA 5	-0.0756	-0.2268	SLE RA 1	-0.06354	-0.19063
26	SLE RA 5	-0.0749	-0.2247	SLE RA 1	-0.06244	-0.18733
27	SLE RA 5	-0.07465	-0.22395	SLE RA 1	-0.06174	-0.18522
28	SLE RA 5	-0.07459	-0.22377	SLE RA 1	-0.06127	-0.1838
29	SLE RA 5	-0.07433	-0.22298	SLE RA 1	-0.06076	-0.18227
30	SLE RA 5	-0.07403	-0.22208	SLE RA 1	-0.06029	-0.18088
31	SLE RA 5	-0.07375	-0.22125	SLE RA 1	-0.05992	-0.17975
32	SLE RA 5	-0.07313	-0.2194	SLE RA 1	-0.05936	-0.17809
33	SLE RA 5	-0.07188	-0.21563	SLE RA 1	-0.05841	-0.17522
34	SLE RA 5	-0.07043	-0.21129	SLE RA 1	-0.05736	-0.17208
35	SLE RA 5	-0.06938	-0.20813	SLE RA 1	-0.05663	-0.1699
36	SLE RA 5	-0.06901	-0.20703	SLE RA 1	-0.05643	-0.16928
37	SLE RA 5	-0.06943	-0.2083	SLE RA 1	-0.05682	-0.17045
38	SLE RA 5	-0.07058	-0.21175	SLE RA 1	-0.05777	-0.17332
39	SLE RA 5	-0.07222	-0.21665	SLE RA 1	-0.05913	-0.1774
40	SLE RA 5	-0.07378	-0.22135	SLE RA 1	-0.06053	-0.1816
41	SLE RA 5	-0.07492	-0.22476	SLE RA 1	-0.06176	-0.18527
42	SLE RA 5	-0.07592	-0.22775	SLE RA 1	-0.06299	-0.18898
43	SLE RA 5	-0.0772	-0.2316	SLE RA 1	-0.06451	-0.19353
44	SLD 13	-0.07882	-0.23646	SLE RA 1	-0.06566	-0.19697
45	SLD 13	-0.08029	-0.24088	SLD 3	-0.06518	-0.19553
51	SLD 1	-0.07549	-0.22646	SLD 15	-0.06337	-0.1901
52	SLD 1	-0.07449	-0.22346	SLE RA 1	-0.06297	-0.18892
53	SLE RA 5	-0.0736	-0.22081	SLE RA 1	-0.06205	-0.18614
54	SLE RA 5	-0.07279	-0.21836	SLE RA 1	-0.06084	-0.18253
55	SLE RA 5	-0.07232	-0.21695	SLE RA 1	-0.05997	-0.1799
56	SLE RA 5	-0.07205	-0.21616	SLE RA 1	-0.05934	-0.17803
57	SLE RA 5	-0.07172	-0.21516	SLE RA 1	-0.05877	-0.17631
58	SLE RA 5	-0.07138	-0.21414	SLE RA 1	-0.05828	-0.17483
59	SLE RA 5	-0.07103	-0.21308	SLE RA 1	-0.05785	-0.17354
60	SLE RA 5	-0.07043	-0.21128	SLE RA 1	-0.05731	-0.17192
61	SLE RA 5	-0.06937	-0.20811	SLE RA 1	-0.05649	-0.16948
62	SLE RA 5	-0.0682	-0.20461	SLE RA 1	-0.05565	-0.16694
63	SLE RA 5	-0.06735	-0.20204	SLE RA 1	-0.05506	-0.16517
64	SLE RA 5	-0.06706	-0.20119	SLE RA 1	-0.05491	-0.16473
65	SLE RA 5	-0.06746	-0.20237	SLE RA 1	-0.05528	-0.16585
66	SLE RA 5	-0.06848	-0.20544	SLE RA 1	-0.05616	-0.16847
67	SLE RA 5	-0.06992	-0.20975	SLE RA 1	-0.05739	-0.17218
68	SLE RA 5	-0.07138	-0.21414	SLE RA 1	-0.05874	-0.17621
69	SLE RA 5	-0.07256	-0.21768	SLE RA 1	-0.06	-0.17999
70	SLE RA 5	-0.07371	-0.22113	SLE RA 1	-0.06135	-0.18405
71	SLE RA 5	-0.07507	-0.2252	SLE RA 1	-0.06293	-0.1888
72	SLE RA 5	-0.07607	-0.2282	SLE RA 1	-0.06409	-0.19227
73	SLD 13	-0.07668	-0.23003	SLE RA 1	-0.0646	-0.1938
74	SLE RA 5	-0.07277	-0.21832	SLE RA 1	-0.06204	-0.18612
75	SLE RA 5	-0.07246	-0.21737	SLE RA 1	-0.06161	-0.18483
76	SLE RA 5	-0.07169	-0.21507	SLE RA 1	-0.06059	-0.18176
77	SLE RA 5	-0.0707	-0.21209	SLE RA 1	-0.05923	-0.17769
78	SLE RA 5	-0.06997	-0.2099	SLE RA 1	-0.05815	-0.17445
79	SLE RA 5	-0.06945	-0.20836	SLE RA 1	-0.05734	-0.17202
80	SLE RA 5	-0.06904	-0.20713	SLE RA 1	-0.05671	-0.17012
81	SLE RA 5	-0.06866	-0.20597	SLE RA 1	-0.05618	-0.16855
82	SLE RA 5	-0.06822	-0.20467	SLE RA 1	-0.0557	-0.16711
83	SLE RA 5	-0.06763	-0.2029	SLE RA 1	-0.05517	-0.16552
84	SLE RA 5	-0.06685	-0.20056	SLE RA 1	-0.05456	-0.16368
85	SLE RA 5	-0.06603	-0.1981	SLE RA 1	-0.05396	-0.16187
86	SLE RA 5	-0.06543	-0.19629	SLE RA 1	-0.05355	-0.16064
87	SLE RA 5	-0.06525	-0.19576	SLE RA 1	-0.05348	-0.16043
88	SLE RA 5	-0.06559	-0.19678	SLE RA 1	-0.05382	-0.16145
89	SLE RA 5	-0.06641	-0.19924	SLE RA 1	-0.05455	-0.16365
90	SLE RA 5	-0.06757	-0.20271	SLE RA 1	-0.05559	-0.16678
91	SLE RA 5	-0.06885	-0.20654	SLE RA 1	-0.05682	-0.17045
92	SLE RA 5	-0.07013	-0.2104	SLE RA 1	-0.05816	-0.17447
93	SLE RA 5	-0.07148	-0.21445	SLE RA 1	-0.05966	-0.17899
94	SLE RA 5	-0.07299	-0.21897	SLE RA 1	-0.06137	-0.18411
95	SLE RA 5	-0.07408	-0.22224	SLE RA 1	-0.06261	-0.18783
96	SLE RA 5	-0.07454	-0.22362	SLE RA 1	-0.06314	-0.18942
97	SLE RA 5	-0.06899	-0.20698	SLE RA 1	-0.05789	-0.17368
98	SLE RA 5	-0.06806	-0.20418	SLE RA 1	-0.05665	-0.16996
99	SLE RA 5	-0.06737	-0.20212	SLE RA 1	-0.05571	-0.16713
100	SLE RA 5	-0.06686	-0.20058	SLE RA 1	-0.055	-0.16501
101	SLE RA 5	-0.06642	-0.19927	SLE RA 1	-0.05445	-0.16335
102	SLE RA 5	-0.06598	-0.19795	SLE RA 1	-0.05397	-0.16191
103	SLE RA 5	-0.06548	-0.19644	SLE RA 1	-0.0535	-0.16051
104	SLE RA 5	-0.06491	-0.19473	SLE RA 1	-0.05304	-0.15913
105	SLE RA 5	-0.06436	-0.19308	SLE RA 1	-0.05263	-0.1579
106	SLE RA 5	-0.06397	-0.19192	SLE RA 1	-0.05238	-0.15714
107	SLE RA 5	-0.06389	-0.19166	SLE RA 1	-0.05237	-0.15712
108	SLE RA 5	-0.06417	-0.19251	SLE RA 1	-0.05268	-0.15803
109	SLE RA 5	-0.06481	-0.19444	SLE RA 1	-0.05329	-0.15986
110	SLE RA 5	-0.06575	-0.19725	SLE RA 1	-0.05418	-0.16253
111	SLE RA 5	-0.06689	-0.20066	SLE RA 1	-0.05531	-0.16592
112	SLE RA 5	-0.06819	-0.20457	SLE RA 1	-0.05666	-0.16999
113	SLE RA 5	-0.06967	-0.209	SLE RA 1	-0.05827	-0.1748
114	SLE RA 5	-0.07016	-0.21048	SLE RA 1	-0.0594	-0.1782
115	SLE RA 5	-0.07131	-0.21394	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026
116	SLE RA 5	-0.07137	-0.21411	SLE RA 1	-0.06097	-0.18291
117	SLE RA 5	-0.07102	-0.21307	SLE RA 1	-0.06051	-0.18152
118	SLE RA 5	-0.07248	-0.21745	SLE RA 1	-0.06139	-0.18417
119	SLE RA 5	-0.07297	-0.2189	SLE RA 1	-0.06194	-0.18582
120	SLE RA 5	-0.06687	-0.20061	SLE RA 1	-0.05568	-0.16704
121	SLE RA 5	-0.06608	-0.19825	SLE RA 1	-0.05466	-0.16399
122	SLE RA 5	-0.06551	-0.19653	SLE RA 1	-0.05392	-0.16175
123	SLE RA 5	-0.06506	-0.19518	SLE RA 1	-0.05336	-0.16007
124	SLE RA 5	-0.06466	-0.19398	SLE RA 1	-0.05291	-0.15873
125	SLE RA 5	-0.06426	-0.19277	SLE RA 1	-0.05252	-0.15757
126	SLE RA 5	-0.06385	-0.19156	SLE RA 1	-0.05218	-0.15655
127	SLE RA 5	-0.0635	-0.19049	SLE RA 1	-0.05192	-0.15575
128	SLE RA 5	-0.06327	-0.1898	SLE RA 1	-0.05177	-0.15532
129	SLE RA 5	-0.06324	-0.18972	SLE RA 1	-0.05181	-0.15544

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
130	SLE RA 5	-0.06348	-0.19043	SLE RA 1	-0.05208	-0.15624
131	SLE RA 5	-0.06398	-0.19195	SLE RA 1	-0.0526	-0.15779
132	SLE RA 5	-0.06475	-0.19424	SLE RA 1	-0.05337	-0.16011
133	SLE RA 5	-0.06576	-0.19727	SLE RA 1	-0.05441	-0.16322
134	SLE RA 5	-0.06701	-0.20104	SLE RA 1	-0.05573	-0.16719
135	SLE RA 5	-0.06792	-0.20376	SLE RA 1	-0.05701	-0.17104
136	SLE RA 5	-0.06852	-0.20556	SLE RA 1	-0.05735	-0.17206
137	SLE RA 5	-0.0692	-0.20759	SLE RA 1	-0.05861	-0.17584
138	SLE RA 5	-0.07023	-0.21068	SLE RA 1	-0.05922	-0.17765
139	SLE RA 5	-0.07049	-0.21147	SLE RA 1	-0.06026	-0.18077
140	SLE RA 5	-0.07012	-0.21036	SLE RA 1	-0.05978	-0.17933
141	SLE RA 5	-0.07144	-0.21431	SLE RA 1	-0.06055	-0.18164
142	SLE RA 5	-0.07193	-0.21579	SLE RA 1	-0.0611	-0.18331
143	SLE RA 5	-0.06571	-0.19712	SLE RA 1	-0.0543	-0.16289
144	SLE RA 5	-0.06514	-0.19543	SLE RA 1	-0.05356	-0.16068
145	SLE RA 5	-0.06473	-0.19419	SLE RA 1	-0.05303	-0.1591
146	SLE RA 5	-0.0644	-0.1932	SLE RA 1	-0.05264	-0.15792
147	SLE RA 5	-0.0641	-0.19231	SLE RA 1	-0.05234	-0.15701
148	SLE RA 5	-0.06384	-0.19151	SLE RA 1	-0.05209	-0.15628
149	SLE RA 5	-0.06361	-0.19084	SLE RA 1	-0.05193	-0.15578
150	SLE RA 5	-0.06348	-0.19045	SLE RA 1	-0.05186	-0.15557
151	SLE RA 5	-0.06349	-0.19048	SLE RA 1	-0.05192	-0.15577
152	SLE RA 5	-0.06368	-0.19104	SLE RA 1	-0.05216	-0.15647
153	SLE RA 5	-0.06407	-0.19221	SLE RA 1	-0.05259	-0.15778
154	SLE RA 5	-0.06469	-0.19406	SLE RA 1	-0.05326	-0.15977
155	SLE RA 5	-0.06555	-0.19665	SLE RA 1	-0.05419	-0.16257
156	SLE RA 5	-0.0665	-0.19951	SLE RA 1	-0.05532	-0.16596
157	SLE RA 5	-0.0667	-0.20009	SLE RA 1	-0.05543	-0.16629
158	SLE RA 5	-0.06758	-0.20273	SLE RA 1	-0.05667	-0.17001
159	SLE RA 5	-0.06814	-0.20442	SLE RA 1	-0.057	-0.17099
160	SLE RA 5	-0.06888	-0.20664	SLE RA 1	-0.05829	-0.17487
161	SLE RA 5	-0.06982	-0.20945	SLE RA 1	-0.05882	-0.17647
162	SLE RA 5	-0.07019	-0.21056	SLE RA 1	-0.05995	-0.17985
163	SLE RA 5	-0.06982	-0.20945	SLE RA 1	-0.05946	-0.17839
164	SLE RA 5	-0.07101	-0.21303	SLE RA 1	-0.06013	-0.18039
165	SLE RA 5	-0.0715	-0.21449	SLE RA 1	-0.06067	-0.18202
166	SLE RA 5	-0.06576	-0.19729	SLE RA 1	-0.05394	-0.16182
167	SLE RA 5	-0.06544	-0.19631	SLE RA 1	-0.05348	-0.16044
168	SLE RA 5	-0.0652	-0.19561	SLE RA 1	-0.05316	-0.15948
169	SLE RA 5	-0.06501	-0.19504	SLE RA 1	-0.05294	-0.15881
170	SLE RA 5	-0.06486	-0.19457	SLE RA 1	-0.05278	-0.15833
171	SLE RA 5	-0.06473	-0.1942	SLE RA 1	-0.05268	-0.15805
172	SLE RA 5	-0.06467	-0.19401	SLE RA 1	-0.05266	-0.15799
173	SLE RA 5	-0.06469	-0.19406	SLE RA 1	-0.05274	-0.15821
174	SLE RA 5	-0.06482	-0.19446	SLE RA 1	-0.05293	-0.1588
175	SLE RA 5	-0.0651	-0.19529	SLE RA 1	-0.05329	-0.15987
176	SLE RA 5	-0.06556	-0.19667	SLE RA 1	-0.05384	-0.16152
177	SLE RA 5	-0.06625	-0.19874	SLE RA 1	-0.05461	-0.16383
178	SLE RA 5	-0.06624	-0.19873	SLE RA 1	-0.05464	-0.16392
179	SLE RA 5	-0.06696	-0.20087	SLE RA 1	-0.05557	-0.1667
180	SLE RA 5	-0.06722	-0.20165	SLE RA 1	-0.05574	-0.16723
181	SLE RA 5	-0.06795	-0.20386	SLE RA 1	-0.05685	-0.17055
182	SLE RA 5	-0.06851	-0.20552	SLE RA 1	-0.05718	-0.17154
183	SLE RA 5	-0.06919	-0.20756	SLE RA 1	-0.05841	-0.17524
184	SLE RA 5	-0.07005	-0.21016	SLE RA 1	-0.05888	-0.17665
185	SLE RA 5	-0.07044	-0.21131	SLE RA 1	-0.06003	-0.18008
186	SLE RA 5	-0.07008	-0.21025	SLE RA 1	-0.05955	-0.17866
187	SLE RA 5	-0.07117	-0.21352	SLE RA 1	-0.06012	-0.18035
188	SLE RA 5	-0.07163	-0.21489	SLE RA 1	-0.06063	-0.18189
189	SLE RA 5	-0.06668	-0.20003	SLE RA 1	-0.05408	-0.16225
190	SLE RA 5	-0.06891	-0.20673	SLE RA 1	-0.05746	-0.17238
191	SLE RA 5	-0.06946	-0.20838	SLE RA 1	-0.05779	-0.17338
192	SLE RA 5	-0.06704	-0.20111	SLE RA 1	-0.05459	-0.16376
193	SLE RA 5	-0.06691	-0.20074	SLE RA 1	-0.05436	-0.16307
194	SLE RA 5	-0.06683	-0.2005	SLE RA 1	-0.05421	-0.16263
195	SLE RA 5	-0.06677	-0.20031	SLE RA 1	-0.05412	-0.16237
196	SLE RA 5	-0.06672	-0.20017	SLE RA 1	-0.05409	-0.16226
197	SLE RA 5	-0.06671	-0.20014	SLE RA 1	-0.05417	-0.16251
198	SLE RA 5	-0.06678	-0.20035	SLE RA 1	-0.05433	-0.16298
199	SLE RA 5	-0.06694	-0.20082	SLE RA 1	-0.05459	-0.16378
200	SLE RA 5	-0.06723	-0.2017	SLE RA 1	-0.05495	-0.16485
201	SLE RA 5	-0.06722	-0.20167	SLE RA 1	-0.05502	-0.16505
202	SLE RA 5	-0.06757	-0.2027	SLE RA 1	-0.0555	-0.16651
203	SLE RA 5	-0.0677	-0.20309	SLE RA 1	-0.05565	-0.16695
204	SLE RA 5	-0.0708	-0.2124	SLE RA 1	-0.0593	-0.17791
205	SLE RA 5	-0.06811	-0.20432	SLE RA 1	-0.05632	-0.16897
206	SLE RA 5	-0.06842	-0.20527	SLE RA 1	-0.05656	-0.16969
207	SLE RA 5	-0.06999	-0.20996	SLE RA 1	-0.0589	-0.17669
208	SLE RA 5	-0.07112	-0.21337	SLE RA 1	-0.0604	-0.18121
209	SLE RA 5	-0.07081	-0.21242	SLE RA 1	-0.05996	-0.17989
210	SLE RA 5	-0.0718	-0.21541	SLE RA 1	-0.06042	-0.18125
211	SLE RA 5	-0.07221	-0.21663	SLE RA 1	-0.06088	-0.18263
212	SLE RA 5	-0.06918	-0.20753	SLE RA 1	-0.05588	-0.16764
213	SLE RA 5	-0.06919	-0.20758	SLE RA 1	-0.05585	-0.16755
214	SLE RA 5	-0.0692	-0.20761	SLE RA 1	-0.05586	-0.16757
215	SLE RA 5	-0.06916	-0.20748	SLE RA 1	-0.05595	-0.16785
216	SLE RA 5	-0.06916	-0.20749	SLE RA 1	-0.05609	-0.16827
217	SLE RA 5	-0.06922	-0.20765	SLE RA 1	-0.05634	-0.16902
218	SLE RA 5	-0.06936	-0.20808	SLE RA 1	-0.05675	-0.17026
219	SLE RA 5	-0.0702	-0.2106	SLE RA 1	-0.05832	-0.17495
220	SLE RA 5	-0.06966	-0.20898	SLE RA 1	-0.05739	-0.17216
221	SLE RA 5	-0.07074	-0.21222	SLE RA 1	-0.05864	-0.17593
222	SLE RA 5	-0.06924	-0.20773	SLE RA 1	-0.05592	-0.16775
223	SLE RA 5	-0.06925	-0.20774	SLE RA 1	-0.05598	-0.16795
224	SLE RA 5	-0.06925	-0.20774	SLE RA 1	-0.05609	-0.16827
225	SLE RA 5	-0.06928	-0.20783	SLE RA 1	-0.05627	-0.1688
226	SLE RA 5	-0.06938	-0.20814	SLE RA 1	-0.05656	-0.16967
227	SLE RA 5	-0.06961	-0.20883	SLE RA 1	-0.05701	-0.17103
228	SLE RA 5	-0.07004	-0.21012	SLE RA 1	-0.05769	-0.17307
229	SLE RA 5	-0.07181	-0.21542	SLE RA 1	-0.05991	-0.17972

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
230	SLE RA 5	-0.07106	-0.21319	SLE RA 1	-0.05957	-0.17871
231	SLE RA 5	-0.07204	-0.21613	SLE RA 1	-0.06094	-0.18281
232	SLE RA 5	-0.07178	-0.21534	SLE RA 1	-0.06054	-0.18162
233	SLE RA 5	-0.07267	-0.21802	SLE RA 1	-0.06087	-0.18261
234	SLE RA 5	-0.07301	-0.21903	SLE RA 1	-0.06126	-0.18378
235	SLE RA 5	-0.07161	-0.21484	SLE RA 1	-0.05762	-0.17286
236	SLE RA 5	-0.07168	-0.21505	SLE RA 1	-0.05764	-0.17291
237	SLE RA 5	-0.07173	-0.2152	SLE RA 1	-0.05767	-0.17302
238	SLE RA 5	-0.07178	-0.21533	SLE RA 1	-0.05774	-0.17321
239	SLE RA 5	-0.07178	-0.21533	SLE RA 1	-0.0578	-0.17341
240	SLE RA 5	-0.0715	-0.2145	SLE RA 1	-0.05762	-0.17286
241	SLE RA 5	-0.07171	-0.21512	SLE RA 1	-0.05786	-0.17359
242	SLE RA 5	-0.07139	-0.21416	SLE RA 1	-0.05767	-0.17302
243	SLE RA 5	-0.07161	-0.21484	SLE RA 1	-0.05795	-0.17385
244	SLE RA 5	-0.07131	-0.21394	SLE RA 1	-0.05783	-0.17348
245	SLE RA 5	-0.07156	-0.21468	SLE RA 1	-0.05813	-0.17438
246	SLE RA 5	-0.07127	-0.21382	SLE RA 1	-0.05809	-0.17428
247	SLE RA 5	-0.07157	-0.2147	SLE RA 1	-0.05841	-0.17522
248	SLE RA 5	-0.0713	-0.21389	SLE RA 1	-0.05851	-0.17554
249	SLE RA 5	-0.07167	-0.21501	SLE RA 1	-0.05883	-0.1765
250	SLE RA 5	-0.0715	-0.21449	SLE RA 1	-0.05918	-0.17753
251	SLE RA 5	-0.072	-0.216	SLE RA 1	-0.05949	-0.17846
252	SLE RA 5	-0.07274	-0.21823	SLE RA 1	-0.06046	-0.18137
253	SLE RA 5	-0.07209	-0.21627	SLE RA 1	-0.06021	-0.18062
254	SLE RA 5	-0.0729	-0.21871	SLE RA 1	-0.06141	-0.18424
255	SLE RA 5	-0.0727	-0.21809	SLE RA 1	-0.06107	-0.18322
256	SLE RA 5	-0.07346	-0.22038	SLE RA 1	-0.06125	-0.18374
257	SLE RA 5	-0.07372	-0.22116	SLE RA 1	-0.06155	-0.18466
258	SLE RA 5	-0.07365	-0.22095	SLE RA 1	-0.05905	-0.17716
259	SLE RA 5	-0.07361	-0.22082	SLE RA 1	-0.05902	-0.17706
260	SLE RA 5	-0.07352	-0.22055	SLE RA 1	-0.05899	-0.17696
261	SLE RA 5	-0.07333	-0.21998	SLE RA 1	-0.05893	-0.17678
262	SLE RA 5	-0.07328	-0.21985	SLE RA 1	-0.05936	-0.17809
263	SLE RA 5	-0.0731	-0.21931	SLE RA 1	-0.0589	-0.17669
264	SLE RA 5	-0.07343	-0.22028	SLE RA 1	-0.05926	-0.17778
265	SLE RA 5	-0.07298	-0.21894	SLE RA 1	-0.059	-0.17701
266	SLE RA 5	-0.07379	-0.22136	SLE RA 1	-0.05918	-0.17755
267	SLE RA 5	-0.07381	-0.22143	SLE RA 1	-0.05927	-0.17781
268	SLE RA 5	-0.07367	-0.221	SLE RA 1	-0.05928	-0.17783
269	SLE RA 5	-0.07285	-0.21855	SLE RA 1	-0.05919	-0.17758
270	SLE RA 5	-0.07318	-0.21953	SLE RA 1	-0.05955	-0.17866
271	SLE RA 5	-0.07261	-0.21782	SLE RA 1	-0.05941	-0.17824
272	SLE RA 5	-0.07298	-0.21893	SLE RA 1	-0.05975	-0.17925
273	SLE RA 5	-0.07246	-0.21739	SLE RA 1	-0.05981	-0.17944
274	SLE RA 5	-0.07291	-0.21873	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026
275	SLE RA 5	-0.07274	-0.21821	SLE RA 1	-0.06058	-0.18174
276	SLE RA 5	-0.07328	-0.21984	SLE RA 1	-0.06073	-0.1822
277	SLD 1	-0.08164	-0.24493	SLD 15	-0.0643	-0.19291
278	SLD 1	-0.07718	-0.23155	SLE RA 1	-0.06561	-0.19683
279	SLE RA 5	-0.07511	-0.22534	SLE RA 1	-0.06398	-0.19195
280	SLE RA 5	-0.07403	-0.2221	SLE RA 1	-0.06262	-0.18787
281	SLE RA 5	-0.07333	-0.21999	SLE RA 1	-0.06157	-0.18472
282	SLE RA 5	-0.07317	-0.21951	SLE RA 1	-0.06128	-0.18383
283	SLE RA 5	-0.07374	-0.22121	SLE RA 1	-0.06125	-0.18375
284	SLE RA 5	-0.07393	-0.22178	SLE RA 1	-0.06146	-0.18438
285	SLE RA 5	-0.07471	-0.22412	SLE RA 1	-0.06216	-0.18648
286	SLE RA 5	-0.07571	-0.22714	SLE RA 1	-0.06293	-0.1888
287	SLE RA 5	-0.07684	-0.23052	SLE RA 1	-0.06373	-0.1912
288	SLE RA 5	-0.07781	-0.23343	SLE RA 1	-0.06439	-0.19316
289	SLE RA 5	-0.07872	-0.23617	SLE RA 1	-0.06498	-0.19493
290	SLE RA 5	-0.07942	-0.23826	SLE RA 1	-0.06539	-0.19618
291	SLE RA 5	-0.08009	-0.24026	SLE RA 1	-0.06579	-0.19736
292	SLE RA 5	-0.08054	-0.24162	SLE RA 1	-0.06603	-0.19809
293	SLE RA 5	-0.08083	-0.2425	SLE RA 1	-0.06618	-0.19854
294	SLE RA 5	-0.08096	-0.24287	SLE RA 1	-0.06623	-0.19868
295	SLE RA 5	-0.08112	-0.24336	SLE RA 1	-0.06633	-0.19898
296	SLE RA 5	-0.08115	-0.24346	SLE RA 1	-0.06637	-0.1991
297	SLE RA 5	-0.08111	-0.24333	SLE RA 1	-0.06641	-0.19923
298	SLE RA 5	-0.08098	-0.24295	SLE RA 1	-0.06645	-0.19934
299	SLE RA 5	-0.081	-0.243	SLE RA 1	-0.06666	-0.19998
300	SLD 9	-0.08116	-0.24349	SLE RA 1	-0.06694	-0.20081
301	SLE RA 5	-0.081	-0.24299	SLE RA 1	-0.06737	-0.2021
302	SLD 9	-0.0812	-0.24359	SLE RA 1	-0.06797	-0.20392
303	SLD 9	-0.08236	-0.24707	SLD 7	-0.06887	-0.20661
304	SLD 13	-0.08545	-0.25636	SLD 3	-0.06778	-0.20334
305	SLD 1	-0.08097	-0.24292	SLD 15	-0.06419	-0.19256
306	SLD 1	-0.07933	-0.238	SLD 15	-0.06493	-0.1948
307	SLD 1	-0.07659	-0.22978	SLE RA 1	-0.06529	-0.19588
308	SLE RA 5	-0.07481	-0.22443	SLE RA 1	-0.06373	-0.19118
309	SLE RA 5	-0.07382	-0.22147	SLE RA 1	-0.06244	-0.18731
310	SLE RA 5	-0.07329	-0.21986	SLE RA 1	-0.0615	-0.18451
311	SLE RA 5	-0.07291	-0.21873	SLE RA 1	-0.06064	-0.18193
312	SLE RA 5	-0.07292	-0.21876	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026
313	SLE RA 5	-0.07342	-0.22026	SLE RA 1	-0.05995	-0.17986
314	SLE RA 5	-0.07395	-0.22184	SLE RA 1	-0.05994	-0.17982
315	SLE RA 5	-0.0741	-0.2223	SLE RA 1	-0.05979	-0.17936
316	SLE RA 5	-0.0742	-0.22259	SLE RA 1	-0.05968	-0.17903
317	SLE RA 5	-0.07457	-0.22371	SLE RA 1	-0.05982	-0.17945
318	SLE RA 5	-0.07489	-0.22468	SLE RA 1	-0.05997	-0.17992
319	SLE RA 5	-0.07492	-0.22475	SLE RA 1	-0.05996	-0.17989
320	SLE RA 5	-0.07489	-0.22466	SLE RA 1	-0.05995	-0.17985
321	SLE RA 5	-0.07511	-0.22534	SLE RA 1	-0.06014	-0.18043
322	SLE RA 5	-0.07523	-0.22569	SLE RA 1	-0.06029	-0.18088
323	SLE RA 5	-0.07496	-0.22488	SLE RA 1	-0.06021	-0.18063
324	SLE RA 5	-0.07458	-0.22374	SLE RA 1	-0.06009	-0.18028
325	SLE RA 5	-0.07446	-0.22337	SLE RA 1	-0.0602	-0.18061
326	SLE RA 5	-0.07429	-0.22287	SLE RA 1	-0.06033	-0.18099
327	SLE RA 5	-0.07377	-0.22132	SLE RA 1	-0.06029	-0.18087
328	SLE RA 5	-0.0733	-0.21991	SLE RA 1	-0.06033	-0.18098
329	SLE RA 5	-0.07335	-0.22005	SLE RA 1	-0.06071	-0.18214

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
330	SLE RA 5	-0.07381	-0.22143	SLE RA 1	-0.06132	-0.18397
331	SLE RA 5	-0.07436	-0.22309	SLE RA 1	-0.06185	-0.18555
332	SLE RA 5	-0.07522	-0.22567	SLE RA 1	-0.06251	-0.18753
333	SLE RA 5	-0.07624	-0.22872	SLE RA 1	-0.06323	-0.18969
334	SLE RA 5	-0.07714	-0.23141	SLE RA 1	-0.06382	-0.19147
335	SLE RA 5	-0.0779	-0.2337	SLE RA 1	-0.0643	-0.19289
336	SLE RA 5	-0.07849	-0.23546	SLE RA 1	-0.06463	-0.1939
337	SLE RA 5	-0.07911	-0.23734	SLE RA 1	-0.065	-0.19499
338	SLE RA 5	-0.07957	-0.2387	SLE RA 1	-0.06524	-0.19572
339	SLE RA 5	-0.07978	-0.23934	SLE RA 1	-0.06533	-0.19599
340	SLE RA 5	-0.07986	-0.23957	SLE RA 1	-0.06534	-0.19602
341	SLE RA 5	-0.08004	-0.24011	SLE RA 1	-0.06545	-0.19636
342	SLE RA 5	-0.08012	-0.24035	SLE RA 1	-0.06553	-0.1966
343	SLE RA 5	-0.08003	-0.2401	SLE RA 1	-0.06554	-0.19663
344	SLE RA 5	-0.0799	-0.2397	SLE RA 1	-0.06558	-0.19673
345	SLE RA 5	-0.07997	-0.2399	SLE RA 1	-0.06583	-0.19749
346	SLE RA 5	-0.08004	-0.24013	SLE RA 1	-0.06618	-0.19853
347	SLE RA 5	-0.08005	-0.24014	SLE RA 1	-0.0666	-0.1998
348	SLE RA 5	-0.08019	-0.24058	SLE RA 1	-0.06724	-0.20172
349	SLD 9	-0.08105	-0.24315	SLE RA 1	-0.0683	-0.20489
350	SLD 13	-0.0831	-0.24929	SLD 3	-0.06805	-0.20415
351	SLD 13	-0.08438	-0.25314	SLD 3	-0.06739	-0.20217
352	SLD 1	-0.08006	-0.24017	SLD 15	-0.06403	-0.19209
353	SLD 1	-0.07581	-0.22743	SLE RA 1	-0.06488	-0.19463
354	SLE RA 5	-0.07441	-0.22322	SLE RA 1	-0.06339	-0.19016
355	SLE RA 5	-0.07356	-0.22069	SLE RA 1	-0.0622	-0.18661
356	SLE RA 5	-0.07306	-0.21918	SLE RA 1	-0.06107	-0.18321
357	SLE RA 5	-0.07294	-0.21883	SLE RA 1	-0.06063	-0.18189
358	SLE RA 5	-0.07304	-0.21912	SLE RA 1	-0.06015	-0.18045
359	SLE RA 5	-0.07366	-0.22099	SLE RA 1	-0.06011	-0.18033
360	SLE RA 5	-0.07436	-0.22309	SLE RA 1	-0.06023	-0.18068
361	SLE RA 5	-0.07444	-0.22332	SLE RA 1	-0.06003	-0.18008
362	SLE RA 5	-0.07452	-0.22355	SLE RA 1	-0.0599	-0.1797
363	SLE RA 5	-0.07495	-0.22485	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026
364	SLE RA 5	-0.07539	-0.22618	SLE RA 1	-0.06033	-0.18099
365	SLE RA 5	-0.07532	-0.22596	SLE RA 1	-0.06025	-0.18076
366	SLE RA 5	-0.07525	-0.22576	SLE RA 1	-0.06021	-0.18064
367	SLE RA 5	-0.07553	-0.2266	SLE RA 1	-0.06045	-0.18134
368	SLE RA 5	-0.07576	-0.22727	SLE RA 1	-0.06067	-0.18201
369	SLE RA 5	-0.07537	-0.22611	SLE RA 1	-0.06051	-0.18152
370	SLE RA 5	-0.07492	-0.22476	SLE RA 1	-0.06034	-0.18102
371	SLE RA 5	-0.07481	-0.22444	SLE RA 1	-0.06046	-0.18137
372	SLE RA 5	-0.07471	-0.22414	SLE RA 1	-0.06063	-0.18188
373	SLE RA 5	-0.07401	-0.22202	SLE RA 1	-0.06045	-0.18134
374	SLE RA 5	-0.07339	-0.22018	SLE RA 1	-0.06037	-0.1811
375	SLE RA 5	-0.07332	-0.21995	SLE RA 1	-0.06065	-0.18194
376	SLE RA 5	-0.07346	-0.22039	SLE RA 1	-0.06092	-0.18275
377	SLE RA 5	-0.07392	-0.22176	SLE RA 1	-0.06145	-0.18434
378	SLE RA 5	-0.07457	-0.22371	SLE RA 1	-0.06195	-0.18584
379	SLE RA 5	-0.07544	-0.22632	SLE RA 1	-0.06255	-0.18766
380	SLE RA 5	-0.07625	-0.22874	SLE RA 1	-0.06308	-0.18924
381	SLE RA 5	-0.07679	-0.23037	SLE RA 1	-0.06339	-0.19017
382	SLE RA 5	-0.07724	-0.23172	SLE RA 1	-0.06362	-0.19086
383	SLE RA 5	-0.07781	-0.23342	SLE RA 1	-0.06394	-0.19181
384	SLE RA 5	-0.07828	-0.23484	SLE RA 1	-0.0642	-0.19259
385	SLE RA 5	-0.07837	-0.2351	SLE RA 1	-0.06419	-0.19257
386	SLE RA 5	-0.07839	-0.23517	SLE RA 1	-0.06416	-0.19248
387	SLE RA 5	-0.07858	-0.23574	SLE RA 1	-0.06428	-0.19285
388	SLE RA 5	-0.07875	-0.23624	SLE RA 1	-0.06443	-0.19329
389	SLE RA 5	-0.07859	-0.23578	SLE RA 1	-0.06438	-0.19315
390	SLE RA 5	-0.07846	-0.23537	SLE RA 1	-0.06442	-0.19325
391	SLE RA 5	-0.07859	-0.23576	SLE RA 1	-0.06472	-0.19416
392	SLE RA 5	-0.0788	-0.23639	SLE RA 1	-0.06517	-0.19551
393	SLE RA 5	-0.07877	-0.23632	SLE RA 1	-0.06558	-0.19673
394	SLE RA 5	-0.07897	-0.23691	SLE RA 1	-0.06626	-0.19878
395	SLE RA 5	-0.07965	-0.23894	SLE RA 1	-0.06738	-0.20213
396	SLD 13	-0.08295	-0.24884	SLD 3	-0.06688	-0.20063
398	SLE RA 5	-0.07304	-0.21913	SLE RA 1	-0.06109	-0.18328
405	SLE RA 5	-0.07343	-0.22028	SLE RA 1	-0.06089	-0.18268
411	SLD 1	-0.07776	-0.23328	SLD 15	-0.06397	-0.19191
412	SLD 1	-0.07654	-0.22962	SLD 15	-0.06436	-0.19308
413	SLE RA 5	-0.07446	-0.22338	SLE RA 1	-0.06389	-0.19168
414	SLE RA 5	-0.07346	-0.22038	SLE RA 1	-0.06257	-0.1877
415	SLE RA 5	-0.07285	-0.21856	SLE RA 1	-0.06156	-0.18469
416	SLE RA 5	-0.07269	-0.21807	SLE RA 1	-0.06092	-0.18277
417	SLE RA 5	-0.07268	-0.21805	SLE RA 1	-0.06076	-0.18227
418	SLE RA 5	-0.07254	-0.21763	SLE RA 1	-0.06025	-0.18076
419	SLE RA 5	-0.07264	-0.21793	SLE RA 1	-0.0598	-0.17939
420	SLE RA 5	-0.07314	-0.21941	SLE RA 1	-0.05969	-0.17907
421	SLE RA 5	-0.07366	-0.22098	SLE RA 1	-0.0597	-0.17911
422	SLE RA 5	-0.0739	-0.2217	SLE RA 1	-0.05962	-0.17886
423	SLE RA 5	-0.07409	-0.22226	SLE RA 1	-0.05957	-0.17872
424	SLE RA 5	-0.07442	-0.22327	SLE RA 1	-0.0597	-0.17909
425	SLE RA 5	-0.07473	-0.22419	SLE RA 1	-0.05985	-0.17955
426	SLE RA 5	-0.0748	-0.22441	SLE RA 1	-0.05987	-0.17962
427	SLE RA 5	-0.07484	-0.22451	SLE RA 1	-0.05991	-0.17972
428	SLE RA 5	-0.075	-0.22501	SLE RA 1	-0.06006	-0.18018
429	SLE RA 5	-0.07508	-0.22523	SLE RA 1	-0.06018	-0.18055
430	SLE RA 5	-0.07484	-0.22451	SLE RA 1	-0.06012	-0.18035
431	SLE RA 5	-0.0745	-0.2235	SLE RA 1	-0.06003	-0.18008
432	SLE RA 5	-0.07428	-0.22285	SLE RA 1	-0.06007	-0.1802
433	SLE RA 5	-0.07401	-0.22203	SLE RA 1	-0.06011	-0.18034
434	SLE RA 5	-0.07346	-0.22038	SLE RA 1	-0.06001	-0.18004
435	SLE RA 5	-0.07294	-0.21881	SLE RA 1	-0.05997	-0.1799
436	SLE RA 5	-0.07279	-0.21837	SLE RA 1	-0.06016	-0.18047
437	SLE RA 5	-0.07288	-0.21864	SLE RA 1	-0.06039	-0.18116
438	SLE RA 5	-0.07285	-0.21854	SLE RA 1	-0.06041	-0.18122
439	SLE RA 5	-0.07282	-0.21846	SLE RA 1	-0.06047	-0.18142
440	SLE RA 5	-0.07306	-0.21918	SLE RA 1	-0.06066	-0.18197
441	SLE RA 5	-0.0735	-0.22049	SLE RA 1	-0.06093	-0.18279

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
442	SLE RA 5	-0.07394	-0.22183	SLE RA 1	-0.06118	-0.18353
443	SLE RA 5	-0.07427	-0.22281	SLE RA 1	-0.06132	-0.18395
444	SLE RA 5	-0.07456	-0.22368	SLE RA 1	-0.06143	-0.18428
445	SLE RA 5	-0.0749	-0.22469	SLE RA 1	-0.06157	-0.18472
446	SLE RA 5	-0.07517	-0.2255	SLE RA 1	-0.06168	-0.18505
447	SLE RA 5	-0.07525	-0.22575	SLE RA 1	-0.06167	-0.18502
448	SLE RA 5	-0.07528	-0.22584	SLE RA 1	-0.06165	-0.18494
449	SLE RA 5	-0.07538	-0.22615	SLE RA 1	-0.06171	-0.18512
450	SLE RA 5	-0.07546	-0.22639	SLE RA 1	-0.06179	-0.18537
451	SLE RA 5	-0.07541	-0.22624	SLE RA 1	-0.06183	-0.18548
452	SLE RA 5	-0.07539	-0.22617	SLE RA 1	-0.06194	-0.18583
453	SLE RA 5	-0.07554	-0.22661	SLE RA 1	-0.06226	-0.18679
454	SLE RA 5	-0.07577	-0.2273	SLE RA 1	-0.06274	-0.18823
455	SLE RA 5	-0.07599	-0.22796	SLE RA 1	-0.06333	-0.19
456	SLE RA 5	-0.07642	-0.22926	SLE RA 1	-0.0642	-0.1926
457	SLE RA 5	-0.07725	-0.23174	SLE RA 1	-0.06544	-0.19633
458	SLD 13	-0.07877	-0.2363	SLD 3	-0.0664	-0.19921
459	SLD 13	-0.07976	-0.23929	SLD 3	-0.06609	-0.19827
460	SLD 1	-0.07489	-0.22468	SLD 15	-0.06338	-0.19013
461	SLD 1	-0.07392	-0.22175	SLE RA 1	-0.0633	-0.18991
462	SLE RA 5	-0.07273	-0.2182	SLE RA 1	-0.06246	-0.18737
463	SLE RA 5	-0.07199	-0.21597	SLE RA 1	-0.06132	-0.18396
464	SLE RA 5	-0.07161	-0.21482	SLE RA 1	-0.06049	-0.18148
465	SLE RA 5	-0.07153	-0.21459	SLE RA 1	-0.05994	-0.17981
466	SLE RA 5	-0.07152	-0.21456	SLE RA 1	-0.05979	-0.17937
467	SLE RA 5	-0.07141	-0.21422	SLE RA 1	-0.05932	-0.17795
468	SLE RA 5	-0.07138	-0.21415	SLE RA 1	-0.05879	-0.17638
469	SLE RA 5	-0.07159	-0.21477	SLE RA 1	-0.05851	-0.17553
470	SLE RA 5	-0.07188	-0.21564	SLE RA 1	-0.05838	-0.17514
471	SLE RA 5	-0.07213	-0.21638	SLE RA 1	-0.05831	-0.17492
472	SLE RA 5	-0.07234	-0.21703	SLE RA 1	-0.05829	-0.17488
473	SLE RA 5	-0.07258	-0.21774	SLE RA 1	-0.05835	-0.17505
474	SLE RA 5	-0.07279	-0.21836	SLE RA 1	-0.05844	-0.17531
475	SLE RA 5	-0.07292	-0.21876	SLE RA 1	-0.05851	-0.17553
476	SLE RA 5	-0.07301	-0.21904	SLE RA 1	-0.05858	-0.17575
477	SLE RA 5	-0.07309	-0.21926	SLE RA 1	-0.05868	-0.17603
478	SLE RA 5	-0.07308	-0.21924	SLE RA 1	-0.05874	-0.17622
479	SLE RA 5	-0.07295	-0.21884	SLE RA 1	-0.05875	-0.17624
480	SLE RA 5	-0.07273	-0.2182	SLE RA 1	-0.05874	-0.17621
481	SLE RA 5	-0.0725	-0.2175	SLE RA 1	-0.05875	-0.17626
482	SLE RA 5	-0.07222	-0.21667	SLE RA 1	-0.05878	-0.17635
483	SLE RA 5	-0.07188	-0.21564	SLE RA 1	-0.05881	-0.17642
484	SLE RA 5	-0.07159	-0.21477	SLE RA 1	-0.05889	-0.17666
485	SLE RA 5	-0.07146	-0.21438	SLE RA 1	-0.05905	-0.17715
486	SLE RA 5	-0.07139	-0.21417	SLE RA 1	-0.05914	-0.17742
487	SLE RA 5	-0.0713	-0.2139	SLE RA 1	-0.0591	-0.1773
488	SLE RA 5	-0.07098	-0.21293	SLE RA 1	-0.0589	-0.1767
489	SLE RA 5	-0.07074	-0.21221	SLE RA 1	-0.0587	-0.17609
490	SLE RA 5	-0.07064	-0.21192	SLE RA 1	-0.05855	-0.17565
491	SLE RA 5	-0.07063	-0.21188	SLE RA 1	-0.05844	-0.17532
492	SLE RA 5	-0.07064	-0.21193	SLE RA 1	-0.05834	-0.17501
493	SLE RA 5	-0.07069	-0.21206	SLE RA 1	-0.05825	-0.17476
494	SLE RA 5	-0.07076	-0.21227	SLE RA 1	-0.0582	-0.17461
495	SLE RA 5	-0.07082	-0.21246	SLE RA 1	-0.05816	-0.17447
496	SLE RA 5	-0.07084	-0.21251	SLE RA 1	-0.0581	-0.17429
497	SLE RA 5	-0.07084	-0.21253	SLE RA 1	-0.05805	-0.17416
498	SLE RA 5	-0.07087	-0.2126	SLE RA 1	-0.05806	-0.17417
499	SLE RA 5	-0.0709	-0.21269	SLE RA 1	-0.0581	-0.1743
500	SLE RA 5	-0.07093	-0.21278	SLE RA 1	-0.0582	-0.17459
501	SLE RA 5	-0.07102	-0.21305	SLE RA 1	-0.0584	-0.1752
502	SLE RA 5	-0.07122	-0.21367	SLE RA 1	-0.05877	-0.17632
503	SLE RA 5	-0.07156	-0.21468	SLE RA 1	-0.05934	-0.17803
504	SLE RA 5	-0.07206	-0.21619	SLE RA 1	-0.06015	-0.18046
505	SLE RA 5	-0.07283	-0.21848	SLE RA 1	-0.06128	-0.18385
506	SLE RA 5	-0.07389	-0.22168	SLE RA 1	-0.06274	-0.18821
507	SLD 13	-0.07478	-0.22434	SLE RA 1	-0.06384	-0.19153
508	SLD 13	-0.07569	-0.22707	SLE RA 1	-0.0643	-0.19291
509	SLD 1	-0.07255	-0.21764	SLE RA 1	-0.06234	-0.18701
510	SLD 1	-0.07173	-0.2152	SLE RA 1	-0.06196	-0.18588
511	SLE RA 5	-0.07121	-0.21363	SLE RA 1	-0.06118	-0.18355
512	SLE RA 5	-0.0706	-0.2118	SLE RA 1	-0.06015	-0.18046
513	SLE RA 5	-0.07028	-0.21084	SLE RA 1	-0.05939	-0.17817
514	SLE RA 5	-0.07016	-0.21048	SLE RA 1	-0.05882	-0.17647
515	SLE RA 5	-0.07013	-0.2104	SLE RA 1	-0.05868	-0.17605
516	SLE RA 5	-0.06995	-0.20986	SLE RA 1	-0.05817	-0.1745
517	SLE RA 5	-0.06975	-0.20926	SLE RA 1	-0.05754	-0.17261
518	SLE RA 5	-0.0697	-0.20909	SLE RA 1	-0.05709	-0.17126
519	SLE RA 5	-0.06976	-0.20928	SLE RA 1	-0.05681	-0.17043
520	SLE RA 5	-0.06988	-0.20965	SLE RA 1	-0.05666	-0.16998
521	SLE RA 5	-0.07003	-0.2101	SLE RA 1	-0.0566	-0.16981
522	SLE RA 5	-0.07019	-0.21057	SLE RA 1	-0.05661	-0.16984
523	SLE RA 5	-0.07034	-0.21101	SLE RA 1	-0.05666	-0.16998
524	SLE RA 5	-0.07046	-0.21137	SLE RA 1	-0.05673	-0.17018
525	SLE RA 5	-0.07054	-0.21162	SLE RA 1	-0.0568	-0.17039
526	SLE RA 5	-0.07059	-0.21176	SLE RA 1	-0.05687	-0.1706
527	SLE RA 5	-0.07058	-0.21173	SLE RA 1	-0.05693	-0.17078
528	SLE RA 5	-0.0705	-0.21151	SLE RA 1	-0.05697	-0.17092
529	SLE RA 5	-0.07038	-0.21114	SLE RA 1	-0.05702	-0.17106
530	SLE RA 5	-0.07023	-0.2107	SLE RA 1	-0.05709	-0.17127
531	SLE RA 5	-0.07008	-0.21025	SLE RA 1	-0.0572	-0.17159
532	SLE RA 5	-0.06995	-0.20986	SLE RA 1	-0.05735	-0.17205
533	SLE RA 5	-0.06988	-0.20965	SLE RA 1	-0.05756	-0.17268
534	SLE RA 5	-0.06984	-0.20952	SLE RA 1	-0.05776	-0.17327
535	SLE RA 5	-0.06972	-0.20916	SLE RA 1	-0.05779	-0.17336
536	SLE RA 5	-0.06961	-0.20883	SLE RA 1	-0.05772	-0.17315
537	SLE RA 5	-0.06914	-0.20741	SLE RA 1	-0.05737	-0.17211
538	SLE RA 5	-0.06862	-0.20587	SLE RA 1	-0.05693	-0.17079
539	SLE RA 5	-0.06819	-0.20456	SLE RA 1	-0.05651	-0.16952
540	SLE RA 5	-0.06785	-0.20356	SLE RA 1	-0.05614	-0.16841
541	SLE RA 5	-0.06761	-0.20283	SLE RA 1	-0.05583	-0.16749

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
542	SLE RA 5	-0.06744	-0.20233	SLE RA 1	-0.05558	-0.16675
543	SLE RA 5	-0.06733	-0.202	SLE RA 1	-0.05539	-0.16618
544	SLE RA 5	-0.06726	-0.20177	SLE RA 1	-0.05524	-0.16573
545	SLE RA 5	-0.0672	-0.2016	SLE RA 1	-0.05513	-0.16538
546	SLE RA 5	-0.06716	-0.20148	SLE RA 1	-0.05505	-0.16515
547	SLE RA 5	-0.06714	-0.20143	SLE RA 1	-0.05502	-0.16507
548	SLE RA 5	-0.06716	-0.20148	SLE RA 1	-0.05506	-0.16518
549	SLE RA 5	-0.06723	-0.20169	SLE RA 1	-0.05518	-0.16555
550	SLE RA 5	-0.06738	-0.20214	SLE RA 1	-0.05544	-0.16631
551	SLE RA 5	-0.06766	-0.20299	SLE RA 1	-0.05587	-0.1676
552	SLE RA 5	-0.06813	-0.20438	SLE RA 1	-0.05654	-0.16961
553	SLE RA 5	-0.06883	-0.20648	SLE RA 1	-0.05751	-0.17253
554	SLE RA 5	-0.06982	-0.20946	SLE RA 1	-0.05883	-0.17648
555	SLE RA 5	-0.07108	-0.21323	SLE RA 1	-0.06045	-0.18135
556	SLE RA 5	-0.072	-0.216	SLE RA 1	-0.06164	-0.18492
557	SLD 13	-0.07237	-0.2171	SLE RA 1	-0.06213	-0.1864
558	SLD 1	-0.07086	-0.21259	SLE RA 1	-0.06129	-0.18387
559	SLE RA 5	-0.0705	-0.2115	SLE RA 1	-0.06094	-0.18282
560	SLE RA 5	-0.07005	-0.21015	SLE RA 1	-0.06021	-0.18062
561	SLE RA 5	-0.06949	-0.20847	SLE RA 1	-0.05922	-0.17766
562	SLE RA 5	-0.06916	-0.20747	SLE RA 1	-0.05846	-0.17539
563	SLE RA 5	-0.06897	-0.2069	SLE RA 1	-0.05786	-0.17359
564	SLE RA 5	-0.06892	-0.20676	SLE RA 1	-0.05772	-0.17317
565	SLE RA 5	-0.06864	-0.20593	SLE RA 1	-0.05714	-0.17143
566	SLE RA 5	-0.06828	-0.20485	SLE RA 1	-0.05642	-0.16925
567	SLE RA 5	-0.06803	-0.2041	SLE RA 1	-0.05584	-0.16753
568	SLE RA 5	-0.06792	-0.20376	SLE RA 1	-0.05545	-0.16635
569	SLE RA 5	-0.06791	-0.20373	SLE RA 1	-0.05522	-0.16565
570	SLE RA 5	-0.06796	-0.20389	SLE RA 1	-0.0551	-0.1653
571	SLE RA 5	-0.06805	-0.20416	SLE RA 1	-0.05506	-0.16519
572	SLE RA 5	-0.06815	-0.20444	SLE RA 1	-0.05508	-0.16524
573	SLE RA 5	-0.06823	-0.2047	SLE RA 1	-0.05512	-0.16537
574	SLE RA 5	-0.0683	-0.2049	SLE RA 1	-0.05518	-0.16555
575	SLE RA 5	-0.06834	-0.20502	SLE RA 1	-0.05525	-0.16574
576	SLE RA 5	-0.06834	-0.20503	SLE RA 1	-0.05532	-0.16595
577	SLE RA 5	-0.06832	-0.20495	SLE RA 1	-0.05539	-0.16618
578	SLE RA 5	-0.06827	-0.20481	SLE RA 1	-0.05549	-0.16647
579	SLE RA 5	-0.06823	-0.20469	SLE RA 1	-0.05563	-0.16688
580	SLE RA 5	-0.06822	-0.20467	SLE RA 1	-0.05582	-0.16746
581	SLE RA 5	-0.06827	-0.20481	SLE RA 1	-0.05608	-0.16825
582	SLE RA 5	-0.06836	-0.20509	SLE RA 1	-0.05639	-0.16918
583	SLE RA 5	-0.06842	-0.20527	SLE RA 1	-0.05664	-0.16992
584	SLE RA 5	-0.06832	-0.20495	SLE RA 1	-0.05666	-0.16997
585	SLE RA 5	-0.06821	-0.20463	SLE RA 1	-0.05658	-0.16975
586	SLE RA 5	-0.06768	-0.20303	SLE RA 1	-0.05616	-0.16849
587	SLE RA 5	-0.06704	-0.20112	SLE RA 1	-0.0556	-0.1668
588	SLE RA 5	-0.06643	-0.19929	SLE RA 1	-0.05502	-0.16507
589	SLE RA 5	-0.06591	-0.19774	SLE RA 1	-0.0545	-0.1635
590	SLE RA 5	-0.0655	-0.19651	SLE RA 1	-0.05406	-0.16218
591	SLE RA 5	-0.0652	-0.19559	SLE RA 1	-0.0537	-0.1611
592	SLE RA 5	-0.06497	-0.19492	SLE RA 1	-0.05342	-0.16026
593	SLE RA 5	-0.06481	-0.19444	SLE RA 1	-0.0532	-0.15961
594	SLE RA 5	-0.0647	-0.19409	SLE RA 1	-0.05304	-0.15913
595	SLE RA 5	-0.06462	-0.19386	SLE RA 1	-0.05294	-0.15882
596	SLE RA 5	-0.06458	-0.19375	SLE RA 1	-0.0529	-0.15869
597	SLE RA 5	-0.06459	-0.19378	SLE RA 1	-0.05293	-0.15879
598	SLE RA 5	-0.06468	-0.19403	SLE RA 1	-0.05307	-0.1592
599	SLE RA 5	-0.06486	-0.19459	SLE RA 1	-0.05335	-0.16004
600	SLE RA 5	-0.0652	-0.1956	SLE RA 1	-0.05382	-0.16146
601	SLE RA 5	-0.06574	-0.19723	SLE RA 1	-0.05456	-0.16367
602	SLE RA 5	-0.06656	-0.19967	SLE RA 1	-0.05562	-0.16687
603	SLE RA 5	-0.06767	-0.20301	SLE RA 1	-0.05705	-0.17114
604	SLE RA 5	-0.06902	-0.20707	SLE RA 1	-0.05876	-0.17628
605	SLE RA 5	-0.07	-0.20999	SLE RA 1	-0.06	-0.17999
606	SLE RA 5	-0.07038	-0.21115	SLE RA 1	-0.06051	-0.18153
607	SLE RA 5	-0.06999	-0.20996	SLE RA 1	-0.06065	-0.18196
608	SLE RA 5	-0.0698	-0.20939	SLE RA 1	-0.06032	-0.18096
609	SLE RA 5	-0.06936	-0.20809	SLE RA 1	-0.0596	-0.17881
610	SLE RA 5	-0.06881	-0.20642	SLE RA 1	-0.05863	-0.1759
611	SLE RA 5	-0.06845	-0.20534	SLE RA 1	-0.05787	-0.17361
612	SLE RA 5	-0.06819	-0.20458	SLE RA 1	-0.05724	-0.17171
613	SLE RA 5	-0.06813	-0.2044	SLE RA 1	-0.0571	-0.1713
614	SLE RA 5	-0.06779	-0.20336	SLE RA 1	-0.05647	-0.16942
615	SLE RA 5	-0.06733	-0.20198	SLE RA 1	-0.05569	-0.16707
616	SLE RA 5	-0.06696	-0.20088	SLE RA 1	-0.05505	-0.16514
617	SLE RA 5	-0.06674	-0.20021	SLE RA 1	-0.05459	-0.16376
618	SLE RA 5	-0.06664	-0.19991	SLE RA 1	-0.0543	-0.16289
619	SLE RA 5	-0.06662	-0.19986	SLE RA 1	-0.05414	-0.16241
620	SLE RA 5	-0.06665	-0.19996	SLE RA 1	-0.05406	-0.16219
621	SLE RA 5	-0.06671	-0.20013	SLE RA 1	-0.05405	-0.16216
622	SLE RA 5	-0.06677	-0.20031	SLE RA 1	-0.05408	-0.16224
623	SLE RA 5	-0.06682	-0.20046	SLE RA 1	-0.05413	-0.16239
624	SLE RA 5	-0.06685	-0.20056	SLE RA 1	-0.05419	-0.16258
625	SLE RA 5	-0.06687	-0.20061	SLE RA 1	-0.05427	-0.16281
626	SLE RA 5	-0.06688	-0.20064	SLE RA 1	-0.05437	-0.1631
627	SLE RA 5	-0.06689	-0.20068	SLE RA 1	-0.0545	-0.1635
628	SLE RA 5	-0.06693	-0.2008	SLE RA 1	-0.05469	-0.16406
629	SLE RA 5	-0.06703	-0.20108	SLE RA 1	-0.05494	-0.16483
630	SLE RA 5	-0.06719	-0.20157	SLE RA 1	-0.05528	-0.16583
631	SLE RA 5	-0.06739	-0.20218	SLE RA 1	-0.05565	-0.16694
632	SLE RA 5	-0.06754	-0.20261	SLE RA 1	-0.05593	-0.1678
633	SLE RA 5	-0.06746	-0.20239	SLE RA 1	-0.05596	-0.16788
634	SLE RA 5	-0.06737	-0.20212	SLE RA 1	-0.05589	-0.16768
635	SLE RA 5	-0.06685	-0.20056	SLE RA 1	-0.05546	-0.16638
636	SLE RA 5	-0.06619	-0.19856	SLE RA 1	-0.05486	-0.16457
637	SLE RA 5	-0.06553	-0.19658	SLE RA 1	-0.05422	-0.16267
638	SLE RA 5	-0.06494	-0.19483	SLE RA 1	-0.05364	-0.16091
639	SLE RA 5	-0.06447	-0.19341	SLE RA 1	-0.05313	-0.1594
640	SLE RA 5	-0.0641	-0.1923	SLE RA 1	-0.05272	-0.15817
641	SLE RA 5	-0.06383	-0.19148	SLE RA 1	-0.0524	-0.15719

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
642	SLE RA 5	-0.06362	-0.19087	SLE RA 1	-0.05215	-0.15645
643	SLE RA 5	-0.06348	-0.19043	SLE RA 1	-0.05197	-0.1559
644	SLE RA 5	-0.06338	-0.19014	SLE RA 1	-0.05185	-0.15554
645	SLE RA 5	-0.06333	-0.18998	SLE RA 1	-0.05179	-0.15538
646	SLE RA 5	-0.06333	-0.18999	SLE RA 1	-0.05182	-0.15547
647	SLE RA 5	-0.06341	-0.19023	SLE RA 1	-0.05196	-0.15588
648	SLE RA 5	-0.0636	-0.1908	SLE RA 1	-0.05224	-0.15673
649	SLE RA 5	-0.06395	-0.19185	SLE RA 1	-0.05273	-0.1582
650	SLE RA 5	-0.06451	-0.19354	SLE RA 1	-0.05349	-0.16046
651	SLE RA 5	-0.06535	-0.19605	SLE RA 1	-0.05458	-0.16374
652	SLE RA 5	-0.06649	-0.19946	SLE RA 1	-0.05603	-0.16808
653	SLE RA 5	-0.06785	-0.20355	SLE RA 1	-0.05775	-0.17326
654	SLE RA 5	-0.06882	-0.20646	SLE RA 1	-0.059	-0.177
655	SLE RA 5	-0.0692	-0.20761	SLE RA 1	-0.05951	-0.17854
656	SLE RA 5	-0.06982	-0.20945	SLE RA 1	-0.06045	-0.18134
657	SLE RA 5	-0.06963	-0.20888	SLE RA 1	-0.06012	-0.18036
658	SLE RA 5	-0.06919	-0.20757	SLE RA 1	-0.05941	-0.17823
659	SLE RA 5	-0.06863	-0.20589	SLE RA 1	-0.05845	-0.17534
660	SLE RA 5	-0.06825	-0.20475	SLE RA 1	-0.05768	-0.17304
661	SLE RA 5	-0.06797	-0.2039	SLE RA 1	-0.05704	-0.17111
662	SLE RA 5	-0.06791	-0.20372	SLE RA 1	-0.05692	-0.17075
663	SLE RA 5	-0.06754	-0.20261	SLE RA 1	-0.05627	-0.16881
664	SLE RA 5	-0.06705	-0.20116	SLE RA 1	-0.05549	-0.16647
665	SLE RA 5	-0.06666	-0.19999	SLE RA 1	-0.05484	-0.16452
666	SLE RA 5	-0.06641	-0.19923	SLE RA 1	-0.05437	-0.1631
667	SLE RA 5	-0.06628	-0.19884	SLE RA 1	-0.05406	-0.16219
668	SLE RA 5	-0.06623	-0.1987	SLE RA 1	-0.05389	-0.16166
669	SLE RA 5	-0.06624	-0.19873	SLE RA 1	-0.0538	-0.1614
670	SLE RA 5	-0.06628	-0.19883	SLE RA 1	-0.05378	-0.16133
671	SLE RA 5	-0.06632	-0.19896	SLE RA 1	-0.05379	-0.16138
672	SLE RA 5	-0.06636	-0.19908	SLE RA 1	-0.05384	-0.16151
673	SLE RA 5	-0.06639	-0.19917	SLE RA 1	-0.0539	-0.16169
674	SLE RA 5	-0.06641	-0.19924	SLE RA 1	-0.05398	-0.16193
675	SLE RA 5	-0.06644	-0.19932	SLE RA 1	-0.05408	-0.16225
676	SLE RA 5	-0.06648	-0.19945	SLE RA 1	-0.05423	-0.1627
677	SLE RA 5	-0.06656	-0.19969	SLE RA 1	-0.05444	-0.16332
678	SLE RA 5	-0.0667	-0.2001	SLE RA 1	-0.05472	-0.16416
679	SLE RA 5	-0.0669	-0.20071	SLE RA 1	-0.05507	-0.16521
680	SLE RA 5	-0.06715	-0.20145	SLE RA 1	-0.05546	-0.16637
681	SLE RA 5	-0.06734	-0.20202	SLE RA 1	-0.05576	-0.16728
682	SLE RA 5	-0.0673	-0.2019	SLE RA 1	-0.0558	-0.1674
683	SLE RA 5	-0.06723	-0.2017	SLE RA 1	-0.05575	-0.16724
684	SLE RA 5	-0.06677	-0.2003	SLE RA 1	-0.05534	-0.16603
685	SLE RA 5	-0.06615	-0.19845	SLE RA 1	-0.05476	-0.16428
686	SLE RA 5	-0.06553	-0.19659	SLE RA 1	-0.05414	-0.16243
687	SLE RA 5	-0.06498	-0.19493	SLE RA 1	-0.05357	-0.1607
688	SLE RA 5	-0.06452	-0.19356	SLE RA 1	-0.05307	-0.15921
689	SLE RA 5	-0.06416	-0.19249	SLE RA 1	-0.05266	-0.15798
690	SLE RA 5	-0.06389	-0.19167	SLE RA 1	-0.05233	-0.157
691	SLE RA 5	-0.06369	-0.19106	SLE RA 1	-0.05208	-0.15625
692	SLE RA 5	-0.06354	-0.19061	SLE RA 1	-0.0519	-0.15569
693	SLE RA 5	-0.06343	-0.19029	SLE RA 1	-0.05177	-0.15531
694	SLE RA 5	-0.06337	-0.1901	SLE RA 1	-0.05171	-0.15514
695	SLE RA 5	-0.06336	-0.19007	SLE RA 1	-0.05173	-0.1552
696	SLE RA 5	-0.06342	-0.19026	SLE RA 1	-0.05186	-0.15557
697	SLE RA 5	-0.06359	-0.19076	SLE RA 1	-0.05213	-0.15638
698	SLE RA 5	-0.0639	-0.19169	SLE RA 1	-0.05259	-0.15777
699	SLE RA 5	-0.06441	-0.19324	SLE RA 1	-0.05332	-0.15995
700	SLE RA 5	-0.06519	-0.19558	SLE RA 1	-0.05437	-0.1631
701	SLE RA 5	-0.06626	-0.19877	SLE RA 1	-0.05576	-0.16729
702	SLE RA 5	-0.06755	-0.20264	SLE RA 1	-0.05744	-0.17231
703	SLE RA 5	-0.06847	-0.2054	SLE RA 1	-0.05865	-0.17594
704	SLE RA 5	-0.06883	-0.2065	SLE RA 1	-0.05915	-0.17745
705	SLE RA 5	-0.07015	-0.21046	SLE RA 1	-0.06064	-0.18193
706	SLE RA 5	-0.06996	-0.20988	SLE RA 1	-0.06032	-0.18096
707	SLE RA 5	-0.06951	-0.20853	SLE RA 1	-0.05961	-0.17883
708	SLE RA 5	-0.06894	-0.20682	SLE RA 1	-0.05865	-0.17595
709	SLE RA 5	-0.06856	-0.20569	SLE RA 1	-0.0579	-0.1737
710	SLE RA 5	-0.0683	-0.2049	SLE RA 1	-0.05728	-0.17184
711	SLE RA 5	-0.06825	-0.20476	SLE RA 1	-0.05718	-0.17154
712	SLE RA 5	-0.06792	-0.20375	SLE RA 1	-0.05656	-0.16968
713	SLE RA 5	-0.0675	-0.20249	SLE RA 1	-0.05584	-0.16752
714	SLE RA 5	-0.06717	-0.20152	SLE RA 1	-0.05525	-0.16575
715	SLE RA 5	-0.06697	-0.20092	SLE RA 1	-0.05482	-0.16447
716	SLE RA 5	-0.06687	-0.20062	SLE RA 1	-0.05455	-0.16365
717	SLE RA 5	-0.06685	-0.20054	SLE RA 1	-0.05439	-0.16317
718	SLE RA 5	-0.06686	-0.20059	SLE RA 1	-0.05431	-0.16294
719	SLE RA 5	-0.0669	-0.20069	SLE RA 1	-0.05429	-0.16287
720	SLE RA 5	-0.06693	-0.2008	SLE RA 1	-0.0543	-0.16291
721	SLE RA 5	-0.06696	-0.20089	SLE RA 1	-0.05434	-0.16303
722	SLE RA 5	-0.06699	-0.20097	SLE RA 1	-0.0544	-0.1632
723	SLE RA 5	-0.06701	-0.20104	SLE RA 1	-0.05448	-0.16344
724	SLE RA 5	-0.06704	-0.20112	SLE RA 1	-0.05458	-0.16375
725	SLE RA 5	-0.06708	-0.20124	SLE RA 1	-0.05473	-0.16418
726	SLE RA 5	-0.06715	-0.20145	SLE RA 1	-0.05492	-0.16476
727	SLE RA 5	-0.06727	-0.20181	SLE RA 1	-0.05518	-0.16554
728	SLE RA 5	-0.06744	-0.20233	SLE RA 1	-0.0555	-0.16649
729	SLE RA 5	-0.06766	-0.20298	SLE RA 1	-0.05585	-0.16755
730	SLE RA 5	-0.06784	-0.20352	SLE RA 1	-0.05613	-0.1684
731	SLE RA 5	-0.06782	-0.20347	SLE RA 1	-0.05618	-0.16854
732	SLE RA 5	-0.06778	-0.20333	SLE RA 1	-0.05614	-0.16843
733	SLE RA 5	-0.06739	-0.20218	SLE RA 1	-0.05579	-0.16737
734	SLE RA 5	-0.06689	-0.20066	SLE RA 1	-0.05528	-0.16584
735	SLE RA 5	-0.06638	-0.19914	SLE RA 1	-0.05474	-0.16422
736	SLE RA 5	-0.06593	-0.1978	SLE RA 1	-0.05424	-0.16271
737	SLE RA 5	-0.06557	-0.1967	SLE RA 1	-0.0538	-0.16139
738	SLE RA 5	-0.06527	-0.19582	SLE RA 1	-0.05343	-0.1603
739	SLE RA 5	-0.06505	-0.19514	SLE RA 1	-0.05314	-0.15942
740	SLE RA 5	-0.06487	-0.19462	SLE RA 1	-0.05291	-0.15873
741	SLE RA 5	-0.06474	-0.19421	SLE RA 1	-0.05273	-0.1582

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
742	SLE RA 5	-0.06464	-0.19391	SLE RA 1	-0.05261	-0.15784
743	SLE RA 5	-0.06457	-0.1937	SLE RA 1	-0.05255	-0.15765
744	SLE RA 5	-0.06454	-0.19362	SLE RA 1	-0.05256	-0.15768
745	SLE RA 5	-0.06457	-0.19371	SLE RA 1	-0.05266	-0.15799
746	SLE RA 5	-0.06468	-0.19405	SLE RA 1	-0.0529	-0.15869
747	SLE RA 5	-0.06492	-0.19476	SLE RA 1	-0.05331	-0.15992
748	SLE RA 5	-0.06533	-0.196	SLE RA 1	-0.05396	-0.16187
749	SLE RA 5	-0.06597	-0.19792	SLE RA 1	-0.0549	-0.16471
750	SLE RA 5	-0.06688	-0.20065	SLE RA 1	-0.05619	-0.16856
751	SLE RA 5	-0.06802	-0.20406	SLE RA 1	-0.05774	-0.17323
752	SLE RA 5	-0.06885	-0.20655	SLE RA 1	-0.05888	-0.17664
753	SLE RA 5	-0.06918	-0.20755	SLE RA 1	-0.05935	-0.17806
754	SLD 1	-0.07095	-0.21286	SLE RA 1	-0.06117	-0.18352
755	SLE RA 5	-0.07069	-0.21207	SLE RA 1	-0.06085	-0.18254
756	SLE RA 5	-0.07022	-0.21066	SLE RA 1	-0.06013	-0.18039
757	SLE RA 5	-0.06964	-0.20892	SLE RA 1	-0.05918	-0.17754
758	SLE RA 5	-0.0693	-0.2079	SLE RA 1	-0.05846	-0.17539
759	SLE RA 5	-0.0691	-0.20731	SLE RA 1	-0.0579	-0.17371
760	SLE RA 5	-0.06908	-0.20723	SLE RA 1	-0.05783	-0.17348
761	SLE RA 5	-0.06883	-0.20649	SLE RA 1	-0.05728	-0.17183
762	SLE RA 5	-0.06855	-0.20566	SLE RA 1	-0.05667	-0.17001
763	SLE RA 5	-0.06838	-0.20514	SLE RA 1	-0.0562	-0.16861
764	SLE RA 5	-0.06831	-0.20492	SLE RA 1	-0.05588	-0.16764
765	SLE RA 5	-0.06829	-0.20487	SLE RA 1	-0.05567	-0.16701
766	SLE RA 5	-0.06832	-0.20495	SLE RA 1	-0.05555	-0.16666
767	SLE RA 5	-0.06836	-0.20509	SLE RA 1	-0.0555	-0.16651
768	SLE RA 5	-0.06841	-0.20524	SLE RA 1	-0.0555	-0.16649
769	SLE RA 5	-0.06845	-0.20535	SLE RA 1	-0.05551	-0.16654
770	SLE RA 5	-0.06848	-0.20543	SLE RA 1	-0.05555	-0.16665
771	SLE RA 5	-0.0685	-0.2055	SLE RA 1	-0.0556	-0.16681
772	SLE RA 5	-0.06852	-0.20555	SLE RA 1	-0.05568	-0.16703
773	SLE RA 5	-0.06852	-0.20557	SLE RA 1	-0.05577	-0.1673
774	SLE RA 5	-0.06854	-0.20561	SLE RA 1	-0.05589	-0.16766
775	SLE RA 5	-0.06857	-0.2057	SLE RA 1	-0.05604	-0.16813
776	SLE RA 5	-0.06862	-0.20585	SLE RA 1	-0.05624	-0.16873
777	SLE RA 5	-0.06869	-0.20607	SLE RA 1	-0.05648	-0.16944
778	SLE RA 5	-0.0688	-0.20639	SLE RA 1	-0.05674	-0.17021
779	SLE RA 5	-0.06891	-0.20672	SLE RA 1	-0.05696	-0.17088
780	SLE RA 5	-0.0689	-0.20669	SLE RA 1	-0.057	-0.17101
781	SLE RA 5	-0.06887	-0.2066	SLE RA 1	-0.05698	-0.17094
782	SLE RA 5	-0.06859	-0.20576	SLE RA 1	-0.0567	-0.1701
783	SLE RA 5	-0.06823	-0.2047	SLE RA 1	-0.0563	-0.1689
784	SLE RA 5	-0.06791	-0.20373	SLE RA 1	-0.05589	-0.16767
785	SLE RA 5	-0.06763	-0.2029	SLE RA 1	-0.05551	-0.16653
786	SLE RA 5	-0.0674	-0.2022	SLE RA 1	-0.05517	-0.16551
787	SLE RA 5	-0.06721	-0.20163	SLE RA 1	-0.05488	-0.16463
788	SLE RA 5	-0.06706	-0.20117	SLE RA 1	-0.05464	-0.16392
789	SLE RA 5	-0.06693	-0.2008	SLE RA 1	-0.05445	-0.16334
790	SLE RA 5	-0.06682	-0.20047	SLE RA 1	-0.05429	-0.16287
791	SLE RA 5	-0.06673	-0.20018	SLE RA 1	-0.05418	-0.16253
792	SLE RA 5	-0.06666	-0.19997	SLE RA 1	-0.05411	-0.16234
793	SLE RA 5	-0.06661	-0.19984	SLE RA 1	-0.05411	-0.16234
794	SLE RA 5	-0.0666	-0.1998	SLE RA 1	-0.05419	-0.16256
795	SLE RA 5	-0.06665	-0.19994	SLE RA 1	-0.05437	-0.16311
796	SLE RA 5	-0.06678	-0.20035	SLE RA 1	-0.05471	-0.16413
797	SLE RA 5	-0.06705	-0.20115	SLE RA 1	-0.05525	-0.16575
798	SLE RA 5	-0.06749	-0.20248	SLE RA 1	-0.05605	-0.16814
799	SLE RA 5	-0.06817	-0.20451	SLE RA 1	-0.05715	-0.17145
800	SLE RA 5	-0.06909	-0.20726	SLE RA 1	-0.05853	-0.1756
801	SLE RA 5	-0.06979	-0.20937	SLE RA 1	-0.05956	-0.17869
802	SLE RA 5	-0.07008	-0.21023	SLE RA 1	-0.06	-0.18
803	SLD 1	-0.0721	-0.21631	SLE RA 1	-0.0619	-0.18571
804	SLE RA 5	-0.07165	-0.21495	SLE RA 1	-0.06158	-0.18473
805	SLE RA 5	-0.07115	-0.21344	SLE RA 1	-0.06085	-0.18254
806	SLE RA 5	-0.07055	-0.21166	SLE RA 1	-0.0599	-0.1797
807	SLE RA 5	-0.07026	-0.21078	SLE RA 1	-0.05923	-0.1777
808	SLE RA 5	-0.07017	-0.21052	SLE RA 1	-0.05876	-0.17627
809	SLE RA 5	-0.07016	-0.21049	SLE RA 1	-0.0587	-0.17611
810	SLE RA 5	-0.07004	-0.21013	SLE RA 1	-0.05825	-0.17475
811	SLE RA 5	-0.06996	-0.20989	SLE RA 1	-0.05781	-0.17342
812	SLE RA 5	-0.07002	-0.21005	SLE RA 1	-0.05752	-0.17255
813	SLE RA 5	-0.07012	-0.21037	SLE RA 1	-0.05733	-0.172
814	SLE RA 5	-0.0702	-0.21061	SLE RA 1	-0.0572	-0.17161
815	SLE RA 5	-0.07028	-0.21084	SLE RA 1	-0.05713	-0.17139
816	SLE RA 5	-0.07039	-0.21116	SLE RA 1	-0.05713	-0.17139
817	SLE RA 5	-0.07047	-0.21142	SLE RA 1	-0.05715	-0.17145
818	SLE RA 5	-0.0705	-0.21151	SLE RA 1	-0.05716	-0.17149
819	SLE RA 5	-0.07051	-0.21153	SLE RA 1	-0.05719	-0.17156
820	SLE RA 5	-0.07054	-0.21163	SLE RA 1	-0.05725	-0.17175
821	SLE RA 5	-0.07056	-0.21168	SLE RA 1	-0.05732	-0.17197
822	SLE RA 5	-0.07053	-0.2116	SLE RA 1	-0.05739	-0.17216
823	SLE RA 5	-0.0705	-0.21149	SLE RA 1	-0.05746	-0.17239
824	SLE RA 5	-0.07049	-0.21146	SLE RA 1	-0.05759	-0.17276
825	SLE RA 5	-0.07045	-0.21136	SLE RA 1	-0.05772	-0.17315
826	SLE RA 5	-0.07037	-0.2111	SLE RA 1	-0.05782	-0.17347
827	SLE RA 5	-0.07029	-0.21086	SLE RA 1	-0.05793	-0.1738
828	SLE RA 5	-0.07027	-0.21082	SLE RA 1	-0.05805	-0.17416
829	SLE RA 5	-0.07024	-0.21073	SLE RA 1	-0.05808	-0.17423
830	SLE RA 5	-0.07023	-0.21068	SLE RA 1	-0.05806	-0.17419
831	SLE RA 5	-0.07005	-0.21015	SLE RA 1	-0.05786	-0.17359
832	SLE RA 5	-0.0699	-0.20969	SLE RA 1	-0.05761	-0.17284
833	SLE RA 5	-0.06982	-0.20946	SLE RA 1	-0.05739	-0.17216
834	SLE RA 5	-0.06976	-0.20927	SLE RA 1	-0.05716	-0.17149
835	SLE RA 5	-0.06966	-0.20899	SLE RA 1	-0.05693	-0.17078
836	SLE RA 5	-0.06957	-0.2087	SLE RA 1	-0.05671	-0.17013
837	SLE RA 5	-0.06952	-0.20855	SLE RA 1	-0.05654	-0.16963
838	SLE RA 5	-0.06946	-0.20837	SLE RA 1	-0.0564	-0.1692
839	SLE RA 5	-0.06936	-0.20808	SLE RA 1	-0.05626	-0.16877
840	SLE RA 5	-0.06926	-0.20779	SLE RA 1	-0.05614	-0.16843
841	SLE RA 5	-0.06921	-0.20763	SLE RA 1	-0.05609	-0.16828

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
842	SLE RA 5	-0.06916	-0.20749	SLE RA 1	-0.05609	-0.16827
843	SLE RA 5	-0.06909	-0.20728	SLE RA 1	-0.05613	-0.16838
844	SLE RA 5	-0.06906	-0.20717	SLE RA 1	-0.05625	-0.16875
845	SLE RA 5	-0.06911	-0.20733	SLE RA 1	-0.05652	-0.16957
846	SLE RA 5	-0.06923	-0.2077	SLE RA 1	-0.05695	-0.17086
847	SLE RA 5	-0.06943	-0.20828	SLE RA 1	-0.05756	-0.17269
848	SLE RA 5	-0.0698	-0.20941	SLE RA 1	-0.05843	-0.17529
849	SLE RA 5	-0.07046	-0.21139	SLE RA 1	-0.0596	-0.17881
850	SLE RA 5	-0.07103	-0.21309	SLE RA 1	-0.06051	-0.18154
851	SLE RA 5	-0.07127	-0.2138	SLE RA 1	-0.06091	-0.18272
852	SLD 3	-0.07336	-0.22008	SLE RA 1	-0.06264	-0.18792
853	SLE RA 5	-0.07259	-0.21776	SLE RA 1	-0.06232	-0.18696
854	SLE RA 5	-0.07204	-0.21612	SLE RA 1	-0.06158	-0.18473
855	SLE RA 5	-0.07142	-0.21425	SLE RA 1	-0.06063	-0.1819
856	SLE RA 5	-0.07116	-0.21348	SLE RA 1	-0.06	-0.18
857	SLE RA 5	-0.07119	-0.21358	SLE RA 1	-0.05962	-0.17885
858	SLE RA 5	-0.0712	-0.21359	SLE RA 1	-0.05958	-0.17875
859	SLE RA 5	-0.07118	-0.21353	SLE RA 1	-0.05921	-0.17764
860	SLE RA 5	-0.07129	-0.21386	SLE RA 1	-0.05893	-0.17679
861	SLE RA 5	-0.07162	-0.21485	SLE RA 1	-0.05886	-0.17657
862	SLE RA 5	-0.07195	-0.21585	SLE RA 1	-0.05885	-0.17656
863	SLE RA 5	-0.07204	-0.21613	SLE RA 1	-0.05874	-0.17623
864	SLE RA 5	-0.07211	-0.21633	SLE RA 1	-0.05867	-0.17602
865	SLE RA 5	-0.07232	-0.21695	SLE RA 1	-0.05875	-0.17624
866	SLE RA 5	-0.0725	-0.2175	SLE RA 1	-0.05884	-0.17652
867	SLE RA 5	-0.07246	-0.21737	SLE RA 1	-0.0588	-0.17641
868	SLE RA 5	-0.0724	-0.21719	SLE RA 1	-0.05878	-0.17635
869	SLE RA 5	-0.07249	-0.21746	SLE RA 1	-0.05889	-0.17666
870	SLE RA 5	-0.07257	-0.21772	SLE RA 1	-0.05901	-0.17702
871	SLE RA 5	-0.07245	-0.21736	SLE RA 1	-0.059	-0.17701
872	SLE RA 5	-0.07233	-0.21698	SLE RA 1	-0.05901	-0.17703
873	SLE RA 5	-0.07233	-0.217	SLE RA 1	-0.05914	-0.17741
874	SLE RA 5	-0.0723	-0.21691	SLE RA 1	-0.05926	-0.17777
875	SLE RA 5	-0.072	-0.21601	SLE RA 1	-0.0592	-0.1776
876	SLE RA 5	-0.07167	-0.21501	SLE RA 1	-0.05911	-0.17734
877	SLE RA 5	-0.07152	-0.21455	SLE RA 1	-0.05912	-0.17735
878	SLE RA 5	-0.07148	-0.21443	SLE RA 1	-0.05912	-0.17737
879	SLE RA 5	-0.07147	-0.2144	SLE RA 1	-0.05911	-0.17734
880	SLE RA 5	-0.07136	-0.21407	SLE RA 1	-0.05897	-0.17692
881	SLE RA 5	-0.07141	-0.21422	SLE RA 1	-0.05888	-0.17664
882	SLE RA 5	-0.07163	-0.2149	SLE RA 1	-0.05888	-0.17664
883	SLE RA 5	-0.07182	-0.21547	SLE RA 1	-0.05885	-0.17654
884	SLE RA 5	-0.07178	-0.21533	SLE RA 1	-0.05866	-0.17597
885	SLE RA 5	-0.07171	-0.21513	SLE RA 1	-0.05847	-0.1754
886	SLE RA 5	-0.07179	-0.21536	SLE RA 1	-0.0584	-0.17519
887	SLE RA 5	-0.07185	-0.21556	SLE RA 1	-0.05834	-0.17503
888	SLE RA 5	-0.0717	-0.2151	SLE RA 1	-0.05816	-0.17449
889	SLE RA 5	-0.07155	-0.21464	SLE RA 1	-0.05801	-0.17403
890	SLE RA 5	-0.07156	-0.21468	SLE RA 1	-0.05801	-0.17403
891	SLE RA 5	-0.07159	-0.21476	SLE RA 1	-0.05806	-0.17418
892	SLE RA 5	-0.07141	-0.21423	SLE RA 1	-0.05802	-0.17405
893	SLE RA 5	-0.07126	-0.21377	SLE RA 1	-0.05806	-0.17417
894	SLE RA 5	-0.07131	-0.21392	SLE RA 1	-0.05832	-0.17495
895	SLE RA 5	-0.07139	-0.21417	SLE RA 1	-0.05871	-0.17612
896	SLE RA 5	-0.0713	-0.2139	SLE RA 1	-0.05909	-0.17728
897	SLE RA 5	-0.07134	-0.21403	SLE RA 1	-0.0597	-0.17911
898	SLE RA 5	-0.07177	-0.21531	SLE RA 1	-0.06067	-0.18202
899	SLE RA 5	-0.07223	-0.2167	SLE RA 1	-0.06148	-0.18445
900	SLD 15	-0.07264	-0.21793	SLE RA 1	-0.06183	-0.18548
901	SLD 3	-0.07336	-0.22009	SLE RA 1	-0.06281	-0.18842
903	SLE RA 5	-0.07171	-0.21514	SLE RA 1	-0.06012	-0.18035
910	SLE RA 5	-0.07207	-0.21622	SLE RA 1	-0.05975	-0.17924
916	SLE RA 5	-0.07296	-0.21889	SLE RA 1	-0.06213	-0.1864
917	SLD 3	-0.07478	-0.22434	SLD 13	-0.06248	-0.18745
918	SLE RA 5	-0.07263	-0.21788	SLE RA 1	-0.06212	-0.18635
919	SLE RA 5	-0.07197	-0.21591	SLE RA 1	-0.06117	-0.18351
920	SLE RA 5	-0.0717	-0.21509	SLE RA 1	-0.06054	-0.18162
921	SLE RA 5	-0.07173	-0.21519	SLE RA 1	-0.06017	-0.1805
922	SLE RA 5	-0.07174	-0.21522	SLE RA 1	-0.06012	-0.18036
923	SLE RA 5	-0.07178	-0.21534	SLE RA 1	-0.05984	-0.17952
924	SLE RA 5	-0.07196	-0.21588	SLE RA 1	-0.05964	-0.17891
925	SLE RA 5	-0.07243	-0.21729	SLE RA 1	-0.05968	-0.17905
926	SLE RA 5	-0.07289	-0.21867	SLE RA 1	-0.05979	-0.17936
927	SLE RA 5	-0.07293	-0.21878	SLE RA 1	-0.05965	-0.17896
928	SLE RA 5	-0.07295	-0.21884	SLE RA 1	-0.05956	-0.17869
929	SLE RA 5	-0.07323	-0.21969	SLE RA 1	-0.05969	-0.17908
930	SLE RA 5	-0.0735	-0.22049	SLE RA 1	-0.05985	-0.17955
931	SLE RA 5	-0.07337	-0.22012	SLE RA 1	-0.05976	-0.17929
932	SLE RA 5	-0.07325	-0.21974	SLE RA 1	-0.0597	-0.17909
933	SLE RA 5	-0.0734	-0.22019	SLE RA 1	-0.05984	-0.17953
934	SLE RA 5	-0.07356	-0.22069	SLE RA 1	-0.06002	-0.18005
935	SLE RA 5	-0.07336	-0.22009	SLE RA 1	-0.05995	-0.17986
936	SLE RA 5	-0.07317	-0.2195	SLE RA 1	-0.05991	-0.17974
937	SLE RA 5	-0.07323	-0.2197	SLE RA 1	-0.06007	-0.1802
938	SLE RA 5	-0.07327	-0.2198	SLE RA 1	-0.06021	-0.18064
939	SLE RA 5	-0.07285	-0.21854	SLE RA 1	-0.06006	-0.18018
940	SLE RA 5	-0.07238	-0.21713	SLE RA 1	-0.05986	-0.17959
941	SLE RA 5	-0.07217	-0.21652	SLE RA 1	-0.05981	-0.17944
942	SLE RA 5	-0.07211	-0.21632	SLE RA 1	-0.05979	-0.17937
943	SLE RA 5	-0.07209	-0.21627	SLE RA 1	-0.05978	-0.17933
944	SLE RA 5	-0.07204	-0.21612	SLE RA 1	-0.05969	-0.17908
945	SLE RA 5	-0.0722	-0.2166	SLE RA 1	-0.05969	-0.17908
946	SLE RA 5	-0.0726	-0.2178	SLE RA 1	-0.05983	-0.17948
947	SLE RA 5	-0.07294	-0.21881	SLE RA 1	-0.05991	-0.17974
948	SLE RA 5	-0.07288	-0.21864	SLE RA 1	-0.05973	-0.17918
949	SLE RA 5	-0.07279	-0.21838	SLE RA 1	-0.05953	-0.17859
950	SLE RA 5	-0.07296	-0.21888	SLE RA 1	-0.05953	-0.17859
951	SLE RA 5	-0.07312	-0.21936	SLE RA 1	-0.05955	-0.17865
952	SLE RA 5	-0.07291	-0.21872	SLE RA 1	-0.05933	-0.17799
953	SLE RA 5	-0.0727	-0.21811	SLE RA 1	-0.05914	-0.17743

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
954	SLE RA 5	-0.07278	-0.21835	SLE RA 1	-0.05919	-0.17756
955	SLE RA 5	-0.07288	-0.21865	SLE RA 1	-0.05929	-0.17786
956	SLE RA 5	-0.07263	-0.21788	SLE RA 1	-0.05918	-0.17755
957	SLE RA 5	-0.0724	-0.21721	SLE RA 1	-0.05917	-0.17751
958	SLE RA 5	-0.07249	-0.21746	SLE RA 1	-0.05944	-0.17833
959	SLE RA 5	-0.07262	-0.21786	SLE RA 1	-0.05984	-0.17951
960	SLE RA 5	-0.07238	-0.21714	SLE RA 1	-0.0601	-0.18031
961	SLE RA 5	-0.07227	-0.2168	SLE RA 1	-0.06058	-0.18173
962	SLE RA 5	-0.07261	-0.21783	SLE RA 1	-0.06145	-0.18435
963	SLD 15	-0.07421	-0.22264	SLD 1	-0.0622	-0.18659
964	SLD 3	-0.07494	-0.22482	SLD 13	-0.06264	-0.18791
965	SLD 3	-0.07394	-0.22182	SLE RA 1	-0.06305	-0.18914
966	SLE RA 5	-0.07273	-0.2182	SLE RA 1	-0.06231	-0.18692
967	SLE RA 5	-0.07205	-0.21615	SLE RA 1	-0.06136	-0.18409
968	SLE RA 5	-0.07172	-0.21516	SLE RA 1	-0.06072	-0.18215
969	SLE RA 5	-0.07167	-0.215	SLE RA 1	-0.06031	-0.18092
970	SLE RA 5	-0.07167	-0.215	SLE RA 1	-0.06029	-0.18087
971	SLE RA 5	-0.07161	-0.21482	SLE RA 1	-0.05992	-0.17977
972	SLE RA 5	-0.07168	-0.21503	SLE RA 1	-0.05967	-0.17901
973	SLE RA 5	-0.07193	-0.21579	SLE RA 1	-0.05959	-0.17878
974	SLE RA 5	-0.07217	-0.21651	SLE RA 1	-0.05956	-0.17868
975	SLE RA 5	-0.07229	-0.21686	SLE RA 1	-0.0595	-0.17849
976	SLE RA 5	-0.07236	-0.21708	SLE RA 1	-0.05945	-0.17836
977	SLE RA 5	-0.07253	-0.21759	SLE RA 1	-0.05951	-0.17853
978	SLE RA 5	-0.07266	-0.21797	SLE RA 1	-0.05957	-0.17872
979	SLE RA 5	-0.07266	-0.21797	SLE RA 1	-0.05958	-0.17873
980	SLE RA 5	-0.07262	-0.21786	SLE RA 1	-0.05958	-0.17873
981	SLE RA 5	-0.07269	-0.21807	SLE RA 1	-0.05966	-0.17899
982	SLE RA 5	-0.07274	-0.21821	SLE RA 1	-0.05975	-0.17926
983	SLE RA 5	-0.07268	-0.21803	SLE RA 1	-0.05979	-0.17936
984	SLE RA 5	-0.07259	-0.21778	SLE RA 1	-0.05982	-0.17945
985	SLE RA 5	-0.0726	-0.21781	SLE RA 1	-0.05993	-0.17978
986	SLE RA 5	-0.07256	-0.21768	SLE RA 1	-0.06001	-0.18002
987	SLE RA 5	-0.07236	-0.21708	SLE RA 1	-0.05999	-0.17997
988	SLE RA 5	-0.07211	-0.21633	SLE RA 1	-0.05993	-0.17978
989	SLE RA 5	-0.07201	-0.21602	SLE RA 1	-0.05993	-0.1798
990	SLE RA 5	-0.072	-0.21599	SLE RA 1	-0.05995	-0.17986
991	SLE RA 5	-0.07199	-0.21598	SLE RA 1	-0.05995	-0.17985
992	SLE RA 5	-0.07193	-0.2158	SLE RA 1	-0.05986	-0.17958
993	SLE RA 5	-0.07201	-0.21603	SLE RA 1	-0.05981	-0.17944
994	SLE RA 5	-0.07222	-0.21667	SLE RA 1	-0.05983	-0.1795
995	SLE RA 5	-0.07238	-0.21714	SLE RA 1	-0.05981	-0.17942
996	SLE RA 5	-0.07241	-0.21723	SLE RA 1	-0.05969	-0.17907
997	SLE RA 5	-0.0724	-0.2172	SLE RA 1	-0.05956	-0.17868
998	SLE RA 5	-0.07247	-0.21742	SLE RA 1	-0.0595	-0.1785
999	SLE RA 5	-0.07249	-0.21748	SLE RA 1	-0.05942	-0.17827
1000	SLE RA 5	-0.07241	-0.21722	SLE RA 1	-0.0593	-0.1779
1001	SLE RA 5	-0.0723	-0.21691	SLE RA 1	-0.05919	-0.17757
1002	SLE RA 5	-0.07231	-0.21692	SLE RA 1	-0.05918	-0.17754
1003	SLE RA 5	-0.07227	-0.21682	SLE RA 1	-0.05919	-0.17757
1004	SLE RA 5	-0.07216	-0.21648	SLE RA 1	-0.05919	-0.17757
1005	SLE RA 5	-0.07206	-0.21619	SLE RA 1	-0.05926	-0.17779
1006	SLE RA 5	-0.07211	-0.21633	SLE RA 1	-0.05951	-0.17852
1007	SLE RA 5	-0.07216	-0.21647	SLE RA 1	-0.05984	-0.17952
1008	SLE RA 5	-0.07217	-0.21651	SLE RA 1	-0.06025	-0.18076
1009	SLE RA 5	-0.07231	-0.21694	SLE RA 1	-0.06086	-0.18257
1010	SLE RA 5	-0.07279	-0.21836	SLE RA 1	-0.06176	-0.18529
1011	SLD 15	-0.07356	-0.22069	SLE RA 1	-0.0625	-0.1875
1012	SLD 15	-0.07453	-0.22358	SLD 1	-0.06244	-0.18731
1013	SLD 3	-0.07493	-0.22479	SLD 13	-0.06242	-0.18727
1014	SLD 3	-0.07404	-0.22212	SLD 13	-0.06274	-0.18821
1015	SLE RA 5	-0.07254	-0.21763	SLE RA 1	-0.0623	-0.1869
1016	SLE RA 5	-0.07182	-0.21545	SLE RA 1	-0.06135	-0.18405
1017	SLE RA 5	-0.07138	-0.21415	SLE RA 1	-0.06065	-0.18196
1018	SLE RA 5	-0.07115	-0.21344	SLE RA 1	-0.06013	-0.1804
1019	SLE RA 5	-0.07114	-0.21343	SLE RA 1	-0.06012	-0.18037
1020	SLE RA 5	-0.07092	-0.21276	SLE RA 1	-0.05967	-0.179
1021	SLE RA 5	-0.07077	-0.2123	SLE RA 1	-0.05928	-0.17785
1022	SLE RA 5	-0.07073	-0.2122	SLE RA 1	-0.05903	-0.17709
1023	SLE RA 5	-0.07076	-0.21229	SLE RA 1	-0.05887	-0.17661
1024	SLE RA 5	-0.0708	-0.2124	SLE RA 1	-0.05877	-0.1763
1025	SLE RA 5	-0.07085	-0.21255	SLE RA 1	-0.05871	-0.17614
1026	SLE RA 5	-0.07092	-0.21276	SLE RA 1	-0.05871	-0.17614
1027	SLE RA 5	-0.07098	-0.21295	SLE RA 1	-0.05873	-0.1762
1028	SLE RA 5	-0.07101	-0.21303	SLE RA 1	-0.05876	-0.17627
1029	SLE RA 5	-0.07103	-0.21308	SLE RA 1	-0.05879	-0.17638
1030	SLE RA 5	-0.07106	-0.21317	SLE RA 1	-0.05886	-0.17657
1031	SLE RA 5	-0.07109	-0.21326	SLE RA 1	-0.05893	-0.1768
1032	SLE RA 5	-0.07109	-0.21327	SLE RA 1	-0.05901	-0.17702
1033	SLE RA 5	-0.0711	-0.2133	SLE RA 1	-0.0591	-0.17729
1034	SLE RA 5	-0.07113	-0.21339	SLE RA 1	-0.05921	-0.17764
1035	SLE RA 5	-0.07116	-0.21348	SLE RA 1	-0.05934	-0.17801
1036	SLE RA 5	-0.07117	-0.2135	SLE RA 1	-0.05945	-0.17834
1037	SLE RA 5	-0.0712	-0.21359	SLE RA 1	-0.05956	-0.17869
1038	SLE RA 5	-0.07128	-0.21384	SLE RA 1	-0.05969	-0.17906
1039	SLE RA 5	-0.07133	-0.214	SLE RA 1	-0.05975	-0.17925
1040	SLE RA 5	-0.07133	-0.214	SLE RA 1	-0.05975	-0.17924
1041	SLE RA 5	-0.07126	-0.21377	SLE RA 1	-0.05965	-0.17895
1042	SLE RA 5	-0.07117	-0.2135	SLE RA 1	-0.0595	-0.1785
1043	SLE RA 5	-0.07113	-0.2134	SLE RA 1	-0.05936	-0.17809
1044	SLE RA 5	-0.07112	-0.21336	SLE RA 1	-0.05923	-0.17769
1045	SLE RA 5	-0.07109	-0.21327	SLE RA 1	-0.05909	-0.17726
1046	SLE RA 5	-0.07107	-0.2132	SLE RA 1	-0.05895	-0.17686
1047	SLE RA 5	-0.07105	-0.21316	SLE RA 1	-0.05884	-0.17653
1048	SLE RA 5	-0.07103	-0.21308	SLE RA 1	-0.05874	-0.17622
1049	SLE RA 5	-0.07097	-0.21291	SLE RA 1	-0.05864	-0.17591
1050	SLE RA 5	-0.07091	-0.21274	SLE RA 1	-0.05856	-0.17568
1051	SLE RA 5	-0.07087	-0.21262	SLE RA 1	-0.05853	-0.17558
1052	SLE RA 5	-0.07084	-0.21251	SLE RA 1	-0.05853	-0.17559
1053	SLE RA 5	-0.0708	-0.21239	SLE RA 1	-0.05858	-0.17574

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1054	SLE RA 5	-0.07081	-0.21242	SLE RA 1	-0.05872	-0.17617
1055	SLE RA 5	-0.07089	-0.21267	SLE RA 1	-0.05899	-0.17697
1056	SLE RA 5	-0.07106	-0.21317	SLE RA 1	-0.05939	-0.17818
1057	SLE RA 5	-0.07134	-0.21401	SLE RA 1	-0.05997	-0.1799
1058	SLE RA 5	-0.07181	-0.21544	SLE RA 1	-0.06076	-0.18228
1059	SLE RA 5	-0.07252	-0.21757	SLE RA 1	-0.06178	-0.18535
1060	SLD 15	-0.07373	-0.2212	SLD 1	-0.06252	-0.18755
1061	SLD 15	-0.07461	-0.22384	SLD 1	-0.06225	-0.18674
1062	SLD 3	-0.07486	-0.22457	SLD 13	-0.06223	-0.18669
1063	SLD 7	-0.0724	-0.2172	SLE RA 1	-0.06224	-0.18672
1064	SLE RA 5	-0.07157	-0.21471	SLE RA 1	-0.06128	-0.18384
1065	SLE RA 5	-0.07106	-0.21317	SLE RA 1	-0.06054	-0.18162
1066	SLE RA 5	-0.0707	-0.21209	SLE RA 1	-0.05994	-0.17983
1067	SLE RA 5	-0.07034	-0.21103	SLE RA 1	-0.05941	-0.17822
1068	SLE RA 5	-0.07003	-0.21009	SLE RA 1	-0.05893	-0.1768
1069	SLE RA 5	-0.06982	-0.20947	SLE RA 1	-0.05857	-0.17572
1070	SLE RA 5	-0.06971	-0.20914	SLE RA 1	-0.05833	-0.17499
1071	SLE RA 5	-0.06967	-0.20901	SLE RA 1	-0.05818	-0.17454
1072	SLE RA 5	-0.06967	-0.209	SLE RA 1	-0.0581	-0.17429
1073	SLD 11	-0.06978	-0.20934	SLE RA 1	-0.05807	-0.1742
1074	SLD 11	-0.0699	-0.20969	SLE RA 1	-0.05807	-0.17421
1075	SLD 11	-0.06997	-0.20991	SLE RA 1	-0.05809	-0.17428
1076	SLD 11	-0.07001	-0.21004	SLE RA 1	-0.05814	-0.17441
1077	SLD 11	-0.07005	-0.21015	SLE RA 1	-0.0582	-0.17459
1078	SLD 11	-0.07007	-0.21021	SLE RA 1	-0.05828	-0.17483
1079	SLD 11	-0.07009	-0.21026	SLE RA 1	-0.05837	-0.17512
1080	SLD 7	-0.07009	-0.21027	SLE RA 1	-0.05849	-0.17548
1081	SLD 7	-0.07009	-0.21028	SLE RA 1	-0.05864	-0.17591
1082	SLE RA 5	-0.07011	-0.21034	SLE RA 1	-0.05881	-0.17642
1083	SLE RA 5	-0.07025	-0.21076	SLE RA 1	-0.059	-0.17701
1084	SLE RA 5	-0.07044	-0.21133	SLE RA 1	-0.05922	-0.17767
1085	SLE RA 5	-0.07065	-0.21196	SLE RA 1	-0.05943	-0.17828
1086	SLE RA 5	-0.07077	-0.2123	SLE RA 1	-0.05952	-0.17857
1087	SLE RA 5	-0.07066	-0.21198	SLE RA 1	-0.05941	-0.17824
1088	SLE RA 5	-0.07046	-0.21137	SLE RA 1	-0.05919	-0.17758
1089	SLE RA 5	-0.07028	-0.21084	SLE RA 1	-0.05896	-0.17689
1090	SLE RA 5	-0.07015	-0.21045	SLE RA 1	-0.05876	-0.17627
1091	SLE RA 5	-0.07006	-0.21017	SLE RA 1	-0.05857	-0.17572
1092	SLE RA 5	-0.06999	-0.20997	SLE RA 1	-0.05842	-0.17525
1093	SLE RA 5	-0.06994	-0.20981	SLE RA 1	-0.05828	-0.17485
1094	SLE RA 5	-0.06989	-0.20966	SLE RA 1	-0.05817	-0.1745
1095	SLE RA 5	-0.06983	-0.2095	SLE RA 1	-0.05807	-0.17421
1096	SLE RA 5	-0.06978	-0.20935	SLE RA 1	-0.058	-0.174
1097	SLE RA 5	-0.06975	-0.20924	SLE RA 1	-0.05797	-0.1739
1098	SLE RA 5	-0.06972	-0.20917	SLE RA 1	-0.05798	-0.17394
1099	SLE RA 5	-0.06973	-0.20919	SLE RA 1	-0.05806	-0.17419
1100	SLE RA 5	-0.0698	-0.20939	SLE RA 1	-0.05825	-0.17475
1101	SLE RA 5	-0.06995	-0.20986	SLE RA 1	-0.05856	-0.17569
1102	SLE RA 5	-0.07024	-0.21072	SLE RA 1	-0.05904	-0.17713
1103	SLE RA 5	-0.0707	-0.2121	SLE RA 1	-0.05973	-0.17918
1104	SLE RA 5	-0.07137	-0.21412	SLE RA 1	-0.06063	-0.18189
1105	SLD 11	-0.07259	-0.21776	SLE RA 1	-0.06173	-0.18518
1106	SLD 15	-0.07459	-0.22376	SLD 1	-0.06205	-0.18615
1107	SLD 3	-0.07484	-0.22453	SLD 13	-0.06208	-0.18624
1108	SLD 3	-0.074	-0.22201	SLD 13	-0.06232	-0.18695
1109	SLD 7	-0.07262	-0.21787	SLE RA 1	-0.06219	-0.18656
1110	SLE RA 5	-0.0714	-0.21421	SLE RA 1	-0.06121	-0.18364
1111	SLE RA 5	-0.07085	-0.21255	SLE RA 1	-0.06045	-0.18136
1112	SLE RA 5	-0.07045	-0.21134	SLE RA 1	-0.05984	-0.17951
1113	SLE RA 5	-0.07	-0.21001	SLE RA 1	-0.05924	-0.17773
1114	SLE RA 5	-0.0696	-0.20881	SLE RA 1	-0.05872	-0.17615
1115	SLD 11	-0.06936	-0.20808	SLE RA 1	-0.05831	-0.17493
1116	SLD 11	-0.06942	-0.20827	SLE RA 1	-0.05802	-0.17407
1117	SLD 11	-0.06953	-0.20858	SLE RA 1	-0.05784	-0.17353
1118	SLD 11	-0.06965	-0.20896	SLE RA 1	-0.05774	-0.17322
1119	SLD 11	-0.06979	-0.20936	SLD 5	-0.05769	-0.17307
1120	SLD 11	-0.0699	-0.20971	SLD 5	-0.05758	-0.17274
1121	SLD 11	-0.06998	-0.20995	SLD 5	-0.05754	-0.17262
1122	SLD 11	-0.07004	-0.21011	SLD 5	-0.05755	-0.17265
1123	SLD 11	-0.07007	-0.21022	SLD 5	-0.05761	-0.17282
1124	SLD 11	-0.07009	-0.21028	SLD 5	-0.05771	-0.17313
1125	SLD 11	-0.07011	-0.21034	SLD 5	-0.05785	-0.17354
1126	SLD 7	-0.07013	-0.21038	SLD 9	-0.05804	-0.17411
1127	SLD 7	-0.07013	-0.2104	SLD 9	-0.0583	-0.17489
1128	SLD 7	-0.07013	-0.21039	SLE RA 1	-0.05851	-0.17553
1129	SLD 7	-0.07012	-0.21036	SLE RA 1	-0.05875	-0.17624
1130	SLD 7	-0.07014	-0.21042	SLE RA 1	-0.05901	-0.17703
1131	SLE RA 5	-0.07028	-0.21083	SLE RA 1	-0.05926	-0.17777
1132	SLE RA 5	-0.07045	-0.21134	SLE RA 1	-0.05939	-0.17818
1133	SLE RA 5	-0.0703	-0.21089	SLE RA 1	-0.05925	-0.17776
1134	SLE RA 5	-0.07004	-0.21012	SLE RA 1	-0.059	-0.177
1135	SLE RA 5	-0.0698	-0.2094	SLE RA 1	-0.05873	-0.1762
1136	SLE RA 5	-0.06962	-0.20885	SLE RA 1	-0.05849	-0.17547
1137	SLE RA 5	-0.06948	-0.20844	SLE RA 1	-0.05828	-0.17485
1138	SLE RA 5	-0.06939	-0.20816	SLE RA 1	-0.05811	-0.17432
1139	SLE RA 5	-0.06931	-0.20794	SLE RA 1	-0.05796	-0.17389
1140	SLE RA 5	-0.06925	-0.20776	SLE RA 1	-0.05784	-0.17352
1141	SLE RA 5	-0.0692	-0.20759	SLE RA 1	-0.05774	-0.17323
1142	SLE RA 5	-0.06915	-0.20745	SLE RA 1	-0.05767	-0.17302
1143	SLE RA 5	-0.06912	-0.20735	SLE RA 1	-0.05764	-0.17292
1144	SLE RA 5	-0.0691	-0.20731	SLE RA 1	-0.05766	-0.17299
1145	SLE RA 5	-0.06913	-0.20739	SLE RA 1	-0.05776	-0.17327
1146	SLE RA 5	-0.06923	-0.20768	SLE RA 1	-0.05796	-0.17387
1147	SLE RA 5	-0.06943	-0.20828	SLE RA 1	-0.05829	-0.17488
1148	SLE RA 5	-0.06978	-0.20933	SLE RA 1	-0.05881	-0.17643
1149	SLE RA 5	-0.07032	-0.21096	SLE RA 1	-0.05954	-0.17862
1150	SLD 11	-0.07137	-0.2141	SLE RA 1	-0.0605	-0.1815
1151	SLD 11	-0.07279	-0.21837	SLD 5	-0.0615	-0.1845
1152	SLD 11	-0.07385	-0.22156	SLD 5	-0.06193	-0.18578
1153	SLD 15	-0.07458	-0.22374	SLD 1	-0.06188	-0.18564

8.6 Cedimenti fondazioni superficiali

***Nodo**: nodo che interagisce col terreno.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***spostamento nodale massimo**: situazione in cui si verifica lo spostamento massimo verticale nel nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento massimo con segno è quello con valore massimo lungo l'asse Z, dove valori positivi rappresentano spostamenti verso l'alto.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.*
***uz**: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [cm]*
***Press.**: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/cm²]*
***spostamento nodale minimo**: situazione in cui si verifica lo spostamento minimo verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento minimo con segno è quello con valore minimo lungo l'asse Z, dove valori negativi rappresentano spostamenti verso il basso.*
***Cont.**: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.*
***uz**: spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [cm]*
***Press.**: pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/cm²]*
***Cedimento elastico**: cedimento teorico elastico massimo.*
***Cont.**: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico elastico massimo.*
***v.**: valore del cedimento teorico elastico massimo. [cm]*
***Cedimento edometrico**: cedimento teorico edometrico massimo.*
***Cont.**: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico edometrico massimo.*
***v.**: valore del cedimento teorico edometrico massimo. [cm]*
***Cedimento di consolidazione**: cedimento teorico di consolidazione massimo.*
***Cont.**: nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico di consolidazione massimo.*
***v.**: valore del cedimento teorico di consolidazione massimo. [cm]*

Spostamento estremo minimo -0.08545 al nodo di indice 304, di coordinate x = 2500, y = 615, z = -20, nel contesto SLD 13.
Spostamento estremo massimo -0.05171 al nodo di indice 694, di coordinate x = 1958, y = 995, z = -20, nel contesto SLE rara 1.
Cedimento elastico estremo massimo 2.95325 al nodo di indice 429, di coordinate x = 865, y = 691, z = -20, nel contesto SLE rara 5.

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
2	SLD 11	-0.06267	-0.18801	SLD 5	-0.08317	-0.24952	SLE RA 5	1.18979				
3	SLD 11	-0.06273	-0.1882	SLD 5	-0.08128	-0.24384	SLE RA 5	1.31069				
4	SLD 11	-0.06266	-0.18797	SLD 5	-0.07997	-0.23991	SLE RA 5	1.42408				
5	SLD 11	-0.06244	-0.18732	SLD 5	-0.0794	-0.23819	SLE RA 5	1.50496				
6	SLD 11	-0.06227	-0.1868	SLD 5	-0.0791	-0.23731	SLE RA 5	1.56661				
7	SLD 7	-0.06245	-0.18735	SLD 9	-0.07855	-0.23564	SLE RA 5	1.60962				
8	SLD 7	-0.06238	-0.18715	SLD 9	-0.07807	-0.23421	SLE RA 5	1.6416				
9	SLD 7	-0.06196	-0.18587	SLD 9	-0.0776	-0.23281	SLE RA 5	1.66447				
10	SLD 7	-0.0613	-0.1839	SLD 9	-0.07674	-0.23023	SLE RA 5	1.67882				
11	SLE RA 1	-0.06044	-0.18131	SLD 9	-0.07497	-0.22492	SLE RA 5	1.68547				
12	SLE RA 1	-0.05943	-0.17829	SLE RA 5	-0.07319	-0.21958	SLE RA 5	1.68581				
13	SLE RA 1	-0.05866	-0.17599	SLE RA 5	-0.07209	-0.21628	SLE RA 5	1.6817				
14	SLE RA 1	-0.05841	-0.17522	SLE RA 5	-0.07167	-0.215	SLE RA 5	1.67456				
15	SLE RA 1	-0.05877	-0.1763	SLE RA 5	-0.07206	-0.21617	SLE RA 5	1.66472				
16	SLE RA 1	-0.05969	-0.17906	SLE RA 5	-0.07317	-0.2195	SLE RA 5	1.65134				
17	SLE RA 1	-0.06093	-0.18279	SLD 5	-0.07503	-0.2251	SLE RA 5	1.63226				
18	SLD 11	-0.06215	-0.18645	SLD 5	-0.07699	-0.23097	SLE RA 5	1.60356				
19	SLD 7	-0.06309	-0.18927	SLD 9	-0.07866	-0.23599	SLE RA 5	1.55759				
20	SLD 7	-0.06381	-0.19143	SLD 9	-0.0803	-0.24091	SLE RA 5	1.49117				
21	SLD 7	-0.06421	-0.19262	SLD 9	-0.08246	-0.24738	SLE RA 5	1.39056				
22	SLD 7	-0.06439	-0.19318	SLD 9	-0.08509	-0.25526	SLE RA 5	1.28159				
23	SLD 15	-0.06316	-0.18947	SLD 1	-0.07896	-0.23687	SLE RA 5	1.42944				
24	SLD 15	-0.06387	-0.19161	SLD 1	-0.07765	-0.23295	SLE RA 5	1.50896				
25	SLE RA 1	-0.06354	-0.19063	SLE RA 5	-0.0756	-0.2268	SLE RA 5	1.62649				
26	SLE RA 1	-0.06244	-0.18733	SLE RA 5	-0.0749	-0.2247	SLE RA 5	1.7677				
27	SLE RA 1	-0.06174	-0.18522	SLE RA 5	-0.07465	-0.22395	SLE RA 5	1.86414				
28	SLE RA 1	-0.06127	-0.1838	SLE RA 5	-0.07459	-0.22377	SLE RA 5	1.93565				
29	SLE RA 1	-0.06076	-0.18227	SLE RA 5	-0.07433	-0.22298	SLE RA 5	1.98433				
30	SLE RA 1	-0.06029	-0.18088	SLE RA 5	-0.07403	-0.22208	SLE RA 5	2.02015				
31	SLE RA 1	-0.05992	-0.17975	SLE RA 5	-0.07375	-0.22125	SLE RA 5	2.04562				
32	SLE RA 1	-0.05936	-0.17809	SLE RA 5	-0.07313	-0.2194	SLE RA 5	2.06131				
33	SLE RA 1	-0.05841	-0.17522	SLE RA 5	-0.07188	-0.21563	SLE RA 5	2.06771				
34	SLE RA 1	-0.05736	-0.17208	SLE RA 5	-0.07043	-0.21129	SLE RA 5	2.06708				
35	SLE RA 1	-0.05663	-0.1699	SLE RA 5	-0.06938	-0.20813	SLE RA 5	2.06206				
36	SLE RA 1	-0.05643	-0.16928	SLE RA 5	-0.06901	-0.20703	SLE RA 5	2.04684				
37	SLE RA 1	-0.05682	-0.17045	SLE RA 5	-0.06943	-0.2083	SLE RA 5	2.04428				
38	SLE RA 1	-0.05777	-0.17332	SLE RA 5	-0.07058	-0.21175	SLE RA 5	2.03088				
39	SLE RA 1	-0.05913	-0.1774	SLE RA 5	-0.07222	-0.21665	SLE RA 5	2.01136				
40	SLE RA 1	-0.06053	-0.1816	SLE RA 5	-0.07378	-0.22135	SLE RA 5	1.98067				
41	SLE RA 1	-0.06176	-0.18527	SLE RA 5	-0.07492	-0.22476	SLE RA 5	1.92867				
42	SLE RA 1	-0.06299	-0.18898	SLE RA 5	-0.07592	-0.22775	SLE RA 5	1.85033				
43	SLE RA 1	-0.06451	-0.19353	SLE RA 5	-0.0772	-0.2316	SLE RA 5	1.72521				
44	SLE RA 1	-0.06566	-0.19697	SLD 13	-0.07882	-0.23646	SLE RA 5	1.61766				
45	SLD 3	-0.06518	-0.19553	SLD 13	-0.08029	-0.24088	SLE RA 5	1.54183				
51	SLD 15	-0.06337	-0.1901	SLD 1	-0.07549	-0.22646	SLE RA 5	1.54792				
52	SLE RA 1	-0.06297	-0.18892	SLD 1	-0.07449	-0.22346	SLE RA 5	1.63238				
53	SLE RA 1	-0.06205	-0.18614	SLE RA 5	-0.0736	-0.22081	SLE RA 5	1.75794				
54	SLE RA 1	-0.06084	-0.18253	SLE RA 5	-0.07279	-0.21836	SLE RA 5	1.89409				
55	SLE RA 1	-0.05997	-0.1799	SLE RA 5	-0.07232	-0.21695	SLE RA 5	1.9945				
56	SLE RA 1	-0.05934	-0.17803	SLE RA 5	-0.07205	-0.21616	SLE RA 5	2.06805				
57	SLE RA 1	-0.05877	-0.17631	SLE RA 5	-0.07172	-0.21516	SLE RA 5	2.10017				
58	SLE RA 1	-0.05828	-0.17483	SLE RA 5	-0.07138	-0.21414	SLE RA 5	2.13978				
59	SLE RA 1	-0.05785	-0.17354	SLE RA 5	-0.07103	-0.21308	SLE RA 5	2.16808				
60	SLE RA 1	-0.05731	-0.17192	SLE RA 5	-0.07043	-0.21128	SLE RA 5	2.18607				
61	SLE RA 1	-0.05649	-0.16948	SLE RA 5	-0.06937	-0.20811	SLE RA 5	2.19438				
62	SLE RA 1	-0.05565	-0.16694	SLE RA 5	-0.0682	-0.20461	SLE RA 5	2.19529				
63	SLE RA 1	-0.05506	-0.16517	SLE RA 5	-0.06735	-0.20204	SLE RA 5	2.19123				
64	SLE RA 1	-0.05491	-0.16473	SLE RA 5	-0.06706	-0.20119	SLE RA 5	2.18367				
65	SLE RA 1	-0.05528	-0.16585	SLE RA 5	-0.06746	-0.20237	SLE RA 5	2.17287				
66	SLE RA 1	-0.05616	-0.16847	SLE RA 5	-0.06848	-0.20544	SLE RA 5	2.15766				
67	SLE RA 1	-0.05739	-0.17218	SLE RA 5	-0.06992	-0.20975	SLE RA 5	2.13517				
68	SLE RA 1	-0.05874	-0.17621	SLE RA 5	-0.07138	-0.21414	SLE RA 5	2.12165				
69	SLE RA 1	-0.06	-0.17999	SLE RA 5	-0.07256	-0.21768	SLE RA 5	2.06828				
70	SLE RA 1	-0.06135	-0.18405	SLE RA 5	-0.07371	-0.22113	SLE RA 5	1.98746				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
71	SLE RA 1	-0.06293	-0.1888	SLE RA 5	-0.07507	-0.2252	SLE RA 5	1.8696				
72	SLE RA 1	-0.06409	-0.19227	SLE RA 5	-0.07607	-0.2282	SLE RA 5	1.75546				
73	SLE RA 1	-0.0646	-0.1938	SLD 13	-0.07668	-0.23003	SLE RA 5	1.67539				
74	SLE RA 1	-0.06204	-0.18612	SLE RA 5	-0.07277	-0.21832	SLE RA 5	1.62711				
75	SLE RA 1	-0.06161	-0.18483	SLE RA 5	-0.07246	-0.21737	SLE RA 5	1.71118				
76	SLE RA 1	-0.06059	-0.18176	SLE RA 5	-0.07169	-0.21507	SLE RA 5	1.84058				
77	SLE RA 1	-0.05923	-0.17769	SLE RA 5	-0.0707	-0.21209	SLE RA 5	1.98379				
78	SLE RA 1	-0.05815	-0.17445	SLE RA 5	-0.06997	-0.2099	SLE RA 5	2.08045				
79	SLE RA 1	-0.05734	-0.17202	SLE RA 5	-0.06945	-0.20836	SLE RA 5	2.14258				
80	SLE RA 1	-0.05671	-0.17012	SLE RA 5	-0.06904	-0.20713	SLE RA 5	2.19908				
81	SLE RA 1	-0.05618	-0.16855	SLE RA 5	-0.06866	-0.20597	SLE RA 5	2.24097				
82	SLE RA 1	-0.0557	-0.16711	SLE RA 5	-0.06822	-0.20467	SLE RA 5	2.27102				
83	SLE RA 1	-0.05517	-0.16552	SLE RA 5	-0.06763	-0.2029	SLE RA 5	2.29076				
84	SLE RA 1	-0.05456	-0.16368	SLE RA 5	-0.06685	-0.20056	SLE RA 5	2.30146				
85	SLE RA 1	-0.05396	-0.16187	SLE RA 5	-0.06603	-0.1981	SLE RA 5	2.30473				
86	SLE RA 1	-0.05355	-0.16064	SLE RA 5	-0.06543	-0.19629	SLE RA 5	2.28857				
87	SLE RA 1	-0.05348	-0.16043	SLE RA 5	-0.06525	-0.19576	SLE RA 5	2.2815				
88	SLE RA 1	-0.05382	-0.16145	SLE RA 5	-0.06559	-0.19678	SLE RA 5	2.28428				
89	SLE RA 1	-0.05455	-0.16365	SLE RA 5	-0.06641	-0.19924	SLE RA 5	2.26763				
90	SLE RA 1	-0.05559	-0.16678	SLE RA 5	-0.06757	-0.20271	SLE RA 5	2.24292				
91	SLE RA 1	-0.05682	-0.17045	SLE RA 5	-0.06885	-0.20654	SLE RA 5	2.20599				
92	SLE RA 1	-0.05816	-0.17447	SLE RA 5	-0.07013	-0.2104	SLE RA 5	2.1644				
93	SLE RA 1	-0.05966	-0.17899	SLE RA 5	-0.07148	-0.21445	SLE RA 5	2.08886				
94	SLE RA 1	-0.06137	-0.18411	SLE RA 5	-0.07299	-0.21897	SLE RA 5	1.96583				
95	SLE RA 1	-0.06261	-0.18783	SLE RA 5	-0.07408	-0.22224	SLE RA 5	1.84944				
96	SLE RA 1	-0.06314	-0.18942	SLE RA 5	-0.07454	-0.22362	SLE RA 5	1.77066				
97	SLE RA 1	-0.05789	-0.17368	SLE RA 5	-0.06899	-0.20698	SLE RA 5	2.05331				
98	SLE RA 1	-0.05665	-0.16996	SLE RA 5	-0.06806	-0.20418	SLE RA 5	2.15183				
99	SLE RA 1	-0.05571	-0.16713	SLE RA 5	-0.06737	-0.20212	SLE RA 5	2.22083				
100	SLE RA 1	-0.055	-0.16501	SLE RA 5	-0.06686	-0.20058	SLE RA 5	2.27898				
101	SLE RA 1	-0.05445	-0.16335	SLE RA 5	-0.06642	-0.19927	SLE RA 5	2.32259				
102	SLE RA 1	-0.05397	-0.16191	SLE RA 5	-0.06598	-0.19795	SLE RA 5	2.34476				
103	SLE RA 1	-0.0535	-0.16051	SLE RA 5	-0.06548	-0.19644	SLE RA 5	2.36705				
104	SLE RA 1	-0.05304	-0.15913	SLE RA 5	-0.06491	-0.19473	SLE RA 5	2.38041				
105	SLE RA 1	-0.05263	-0.1579	SLE RA 5	-0.06436	-0.19308	SLE RA 5	2.38616				
106	SLE RA 1	-0.05238	-0.15714	SLE RA 5	-0.06397	-0.19192	SLE RA 5	2.38553				
107	SLE RA 1	-0.05237	-0.15712	SLE RA 5	-0.06389	-0.19166	SLE RA 5	2.37931				
108	SLE RA 1	-0.05268	-0.15803	SLE RA 5	-0.06417	-0.19251	SLE RA 5	2.36751				
109	SLE RA 1	-0.05329	-0.15986	SLE RA 5	-0.06481	-0.19444	SLE RA 5	2.3491				
110	SLE RA 1	-0.05418	-0.16253	SLE RA 5	-0.06575	-0.19725	SLE RA 5	2.33271				
111	SLE RA 1	-0.05531	-0.16592	SLE RA 5	-0.06689	-0.20066	SLE RA 5	2.29453				
112	SLE RA 1	-0.05666	-0.16999	SLE RA 5	-0.06819	-0.20457	SLE RA 5	2.24703				
113	SLE RA 1	-0.05827	-0.1748	SLE RA 5	-0.06967	-0.209	SLE RA 5	2.17109				
114	SLE RA 1	-0.0594	-0.1782	SLE RA 5	-0.07016	-0.21048	SLE RA 5	1.91035				
115	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026	SLE RA 5	-0.07131	-0.21394	SLE RA 5	2.05056				
116	SLE RA 1	-0.06097	-0.18291	SLE RA 5	-0.07137	-0.21411	SLE RA 5	1.69605				
117	SLE RA 1	-0.06051	-0.18152	SLE RA 5	-0.07102	-0.21307	SLE RA 5	1.78006				
118	SLE RA 1	-0.06139	-0.18417	SLE RA 5	-0.07248	-0.21745	SLE RA 5	1.93519				
119	SLE RA 1	-0.06194	-0.18582	SLE RA 5	-0.07297	-0.2189	SLE RA 5	1.85747				
120	SLE RA 1	-0.05568	-0.16704	SLE RA 5	-0.06687	-0.20061	SLE RA 5	2.22145				
121	SLE RA 1	-0.05466	-0.16399	SLE RA 5	-0.06608	-0.19825	SLE RA 5	2.29377				
122	SLE RA 1	-0.05392	-0.16175	SLE RA 5	-0.06551	-0.19653	SLE RA 5	2.34523				
123	SLE RA 1	-0.05336	-0.16007	SLE RA 5	-0.06506	-0.19518	SLE RA 5	2.39134				
124	SLE RA 1	-0.05291	-0.15873	SLE RA 5	-0.06466	-0.19398	SLE RA 5	2.42553				
125	SLE RA 1	-0.05252	-0.15757	SLE RA 5	-0.06426	-0.19277	SLE RA 5	2.42601				
126	SLE RA 1	-0.05218	-0.15655	SLE RA 5	-0.06385	-0.19156	SLE RA 5	2.44232				
127	SLE RA 1	-0.05192	-0.15575	SLE RA 5	-0.0635	-0.19049	SLE RA 5	2.45049				
128	SLE RA 1	-0.05177	-0.15532	SLE RA 5	-0.06327	-0.1898	SLE RA 5	2.45141				
129	SLE RA 1	-0.05181	-0.15544	SLE RA 5	-0.06324	-0.18972	SLE RA 5	2.44559				
130	SLE RA 1	-0.05208	-0.15624	SLE RA 5	-0.06348	-0.19043	SLE RA 5	2.43293				
131	SLE RA 1	-0.0526	-0.15779	SLE RA 5	-0.06398	-0.19195	SLE RA 5	2.41261				
132	SLE RA 1	-0.05337	-0.16011	SLE RA 5	-0.06475	-0.19424	SLE RA 5	2.40988				
133	SLE RA 1	-0.05441	-0.16322	SLE RA 5	-0.06576	-0.19727	SLE RA 5	2.37858				
134	SLE RA 1	-0.05573	-0.16719	SLE RA 5	-0.06701	-0.20104	SLE RA 5	2.32892				
135	SLE RA 1	-0.05701	-0.17104	SLE RA 5	-0.06792	-0.20376	SLE RA 5	2.12172				
136	SLE RA 1	-0.05735	-0.17206	SLE RA 5	-0.06852	-0.20556	SLE RA 5	2.25351				
137	SLE RA 1	-0.05861	-0.17584	SLE RA 5	-0.0692	-0.20759	SLE RA 5	1.97807				
138	SLE RA 1	-0.05922	-0.17765	SLE RA 5	-0.07023	-0.21068	SLE RA 5	2.13486				
139	SLE RA 1	-0.06026	-0.18077	SLE RA 5	-0.07049	-0.21147	SLE RA 5	1.76248				
140	SLE RA 1	-0.05978	-0.17933	SLE RA 5	-0.07012	-0.21036	SLE RA 5	1.84678				
141	SLE RA 1	-0.06055	-0.18164	SLE RA 5	-0.07144	-0.21431	SLE RA 5	2.02065				
142	SLE RA 1	-0.0611	-0.18331	SLE RA 5	-0.07193	-0.21579	SLE RA 5	1.94382				
143	SLE RA 1	-0.0543	-0.16289	SLE RA 5	-0.06571	-0.19712	SLE RA 5	2.36672				
144	SLE RA 1	-0.05356	-0.16068	SLE RA 5	-0.06514	-0.19543	SLE RA 5	2.42122				
145	SLE RA 1	-0.05303	-0.1591	SLE RA 5	-0.06473	-0.19419	SLE RA 5	2.44549				
146	SLE RA 1	-0.05264	-0.15792	SLE RA 5	-0.0644	-0.1932	SLE RA 5	2.48285				
147	SLE RA 1	-0.05234	-0.15701	SLE RA 5	-0.0641	-0.19231	SLE RA 5	2.50995				
148	SLE RA 1	-0.05209	-0.15628	SLE RA 5	-0.06384	-0.19151	SLE RA 5	2.52797				
149	SLE RA 1	-0.05193	-0.15578	SLE RA 5	-0.06361	-0.19084	SLE RA 5	2.53782				
150	SLE RA 1	-0.05186	-0.15557	SLE RA 5	-0.06348	-0.19045	SLE RA 5	2.54015				
151	SLE RA 1	-0.05192	-0.15577	SLE RA 5	-0.06349	-0.19048	SLE RA 5	2.53529				
152	SLE RA 1	-0.05216	-0.15647	SLE RA 5	-0.06368	-0.19104	SLE RA 5	2.5231				
153	SLE RA 1	-0.05259	-0.15778	SLE RA 5	-0.06407	-0.19221	SLE RA 5	2.50285				
154	SLE RA 1	-0.05326	-0.15977	SLE RA 5	-0.06469	-0.19406	SLE RA 5	2.47312				
155	SLE RA 1	-0.05419	-0.16257	SLE RA 5	-0.06555	-0.19665	SLE RA 5	2.45631				
156	SLE RA 1	-0.05532	-0.16596	SLE RA 5	-0.0665	-0.19951	SLE RA 5	2.29251				
157	SLE RA 1	-0.05543	-0.16629	SLE RA 5	-0.0667	-0.20009	SLE RA 5	2.41309				
158	SLE RA 1	-0.05667	-0.17001	SLE RA 5	-0.06758	-0.20273	SLE RA 5	2.19181				
159	SLE RA 1	-0.057	-0.17099	SLE RA 5	-0.06814	-0.20442	SLE RA 5	2.33877				
160	SLE RA 1	-0.05829	-0.17487	SLE RA 5	-0.06888	-0.20664	SLE RA 5	2.04737				
161	SLE RA 1	-0.05882	-0.17647	SLE RA 5	-0.06982	-0.20945	SLE RA 5	2.22226				
162	SLE RA 1	-0.05995	-0.17985	SLE RA 5	-0.07019	-0.21056	SLE RA 5	1.83025				
163	SLE RA 1	-0.05946	-0.17839	SLE RA 5	-0.06982	-0.20945	SLE RA 5	1.91498				
164	SLE RA 1	-0.06013	-0.18039	SLE RA 5	-0.07101	-0.21303	SLE RA 5	2.10945				
165	SLE RA 1	-0.06067	-0.18202	SLE RA 5	-0.0715	-0.21449	SLE RA 5	2.03354				
166	SLE RA 1	-0.05394	-0.16182	SLE RA 5	-0.06576	-0.19729	SLE RA 5	2.47454				
167	SLE RA 1	-0.05348	-0.16044	SLE RA 5	-0.06544	-0.19631	SLE RA 5	2.52486				
168	SLE RA 1	-0.05316	-0.15948	SLE RA 5	-0.0652	-0.19561	SLE RA 5	2.5634				
169	SLE RA 1	-0.05294	-0.15881	SLE RA 5	-0.06501	-0.19504	SLE RA 5	2.59183				
170	SLE RA 1	-0.05278	-0.15833	SLE RA 5	-0.06486	-0.19457	SLE RA 5	2.61128				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
171	SLE RA 1	-0.05268	-0.15805	SLE RA 5	-0.06473	-0.1942	SLE RA 5	2.62256				
172	SLE RA 1	-0.05266	-0.15799	SLE RA 5	-0.06467	-0.19401	SLE RA 5	2.62616				
173	SLE RA 1	-0.05274	-0.15821	SLE RA 5	-0.06469	-0.19406	SLE RA 5	2.6223				
174	SLE RA 1	-0.05293	-0.1588	SLE RA 5	-0.06482	-0.19446	SLE RA 5	2.61082				
175	SLE RA 1	-0.05329	-0.15987	SLE RA 5	-0.0651	-0.19529	SLE RA 5	2.5911				
176	SLE RA 1	-0.05384	-0.16152	SLE RA 5	-0.06556	-0.19667	SLE RA 5	2.5619				
177	SLE RA 1	-0.05461	-0.16383	SLE RA 5	-0.06625	-0.19874	SLE RA 5	2.43533				
178	SLE RA 1	-0.05464	-0.16392	SLE RA 5	-0.06624	-0.19873	SLE RA 5	2.54416				
179	SLE RA 1	-0.05557	-0.1667	SLE RA 5	-0.06696	-0.20087	SLE RA 5	2.36649				
180	SLE RA 1	-0.05574	-0.16723	SLE RA 5	-0.06722	-0.20165	SLE RA 5	2.50065				
181	SLE RA 1	-0.05685	-0.17055	SLE RA 5	-0.06795	-0.20386	SLE RA 5	2.26534				
182	SLE RA 1	-0.05718	-0.17154	SLE RA 5	-0.06851	-0.20552	SLE RA 5	2.42831				
183	SLE RA 1	-0.05841	-0.17524	SLE RA 5	-0.06919	-0.20756	SLE RA 5	2.12078				
184	SLE RA 1	-0.05888	-0.17665	SLE RA 5	-0.07005	-0.21016	SLE RA 5	2.31504				
185	SLE RA 1	-0.06003	-0.18008	SLE RA 5	-0.07044	-0.21131	SLE RA 5	1.90253				
186	SLE RA 1	-0.05955	-0.17866	SLE RA 5	-0.07008	-0.21025	SLE RA 5	1.98766				
187	SLE RA 1	-0.06012	-0.18035	SLE RA 5	-0.07117	-0.21352	SLE RA 5	2.2044				
188	SLE RA 1	-0.06063	-0.18189	SLE RA 5	-0.07163	-0.21489	SLE RA 5	2.12967				
189	SLE RA 1	-0.05408	-0.16225	SLE RA 5	-0.06668	-0.20003	SLE RA 5	2.7079				
190	SLE RA 1	-0.05746	-0.17238	SLE RA 5	-0.06891	-0.20673	SLE RA 5	2.34189				
191	SLE RA 1	-0.05779	-0.17338	SLE RA 5	-0.06946	-0.20838	SLE RA 5	2.5212				
192	SLE RA 1	-0.05459	-0.16376	SLE RA 5	-0.06704	-0.20111	SLE RA 5	2.60188				
193	SLE RA 1	-0.05436	-0.16307	SLE RA 5	-0.06691	-0.20074	SLE RA 5	2.64131				
194	SLE RA 1	-0.05421	-0.16263	SLE RA 5	-0.06683	-0.2005	SLE RA 5	2.6708				
195	SLE RA 1	-0.05412	-0.16237	SLE RA 5	-0.06677	-0.20031	SLE RA 5	2.69143				
196	SLE RA 1	-0.05409	-0.16226	SLE RA 5	-0.06672	-0.20017	SLE RA 5	2.70393				
197	SLE RA 1	-0.05417	-0.16251	SLE RA 5	-0.06671	-0.20014	SLE RA 5	2.70588				
198	SLE RA 1	-0.05433	-0.16298	SLE RA 5	-0.06678	-0.20035	SLE RA 5	2.69532				
199	SLE RA 1	-0.05459	-0.16378	SLE RA 5	-0.06694	-0.20082	SLE RA 5	2.67649				
200	SLE RA 1	-0.05495	-0.16485	SLE RA 5	-0.06723	-0.2017	SLE RA 5	2.55086				
201	SLE RA 1	-0.05502	-0.16505	SLE RA 5	-0.06722	-0.20167	SLE RA 5	2.6483				
202	SLE RA 1	-0.0555	-0.16651	SLE RA 5	-0.06757	-0.2027	SLE RA 5	2.51218				
203	SLE RA 1	-0.05565	-0.16695	SLE RA 5	-0.0677	-0.20309	SLE RA 5	2.63275				
204	SLE RA 1	-0.0593	-0.17791	SLE RA 5	-0.0708	-0.2124	SLE RA 5	2.41344				
205	SLE RA 1	-0.05632	-0.16897	SLE RA 5	-0.06811	-0.20432	SLE RA 5	2.43961				
206	SLE RA 1	-0.05656	-0.16969	SLE RA 5	-0.06842	-0.20527	SLE RA 5	2.58778				
207	SLE RA 1	-0.0589	-0.17669	SLE RA 5	-0.06999	-0.20996	SLE RA 5	2.19925				
208	SLE RA 1	-0.0604	-0.18121	SLE RA 5	-0.07112	-0.21337	SLE RA 5	1.98319				
209	SLE RA 1	-0.05996	-0.17989	SLE RA 5	-0.07081	-0.21242	SLE RA 5	2.06822				
210	SLE RA 1	-0.06042	-0.18125	SLE RA 5	-0.0718	-0.21541	SLE RA 5	2.30863				
211	SLE RA 1	-0.06088	-0.18263	SLE RA 5	-0.07221	-0.21663	SLE RA 5	2.23582				
212	SLE RA 1	-0.05588	-0.16764	SLE RA 5	-0.06918	-0.20753	SLE RA 5	2.74234				
213	SLE RA 1	-0.05585	-0.16755	SLE RA 5	-0.06919	-0.20758	SLE RA 5	2.76388				
214	SLE RA 1	-0.05586	-0.16757	SLE RA 5	-0.0692	-0.20761	SLE RA 5	2.77738				
215	SLE RA 1	-0.05595	-0.16785	SLE RA 5	-0.06916	-0.20748	SLE RA 5	2.71208				
216	SLE RA 1	-0.05609	-0.16827	SLE RA 5	-0.06916	-0.20749	SLE RA 5	2.67206				
217	SLE RA 1	-0.05634	-0.16902	SLE RA 5	-0.06922	-0.20765	SLE RA 5	2.62071				
218	SLE RA 1	-0.05675	-0.17026	SLE RA 5	-0.06936	-0.20808	SLE RA 5	2.55572				
219	SLE RA 1	-0.05832	-0.17495	SLE RA 5	-0.0702	-0.2106	SLE RA 5	2.41363				
220	SLE RA 1	-0.05739	-0.17216	SLE RA 5	-0.06966	-0.20898	SLE RA 5	2.50539				
221	SLE RA 1	-0.05864	-0.17593	SLE RA 5	-0.07074	-0.21222	SLE RA 5	2.60999				
222	SLE RA 1	-0.05592	-0.16775	SLE RA 5	-0.06924	-0.20773	SLE RA 5	2.78404				
223	SLE RA 1	-0.05598	-0.16795	SLE RA 5	-0.06925	-0.20774	SLE RA 5	2.78232				
224	SLE RA 1	-0.05609	-0.16827	SLE RA 5	-0.06925	-0.20774	SLE RA 5	2.77283				
225	SLE RA 1	-0.05627	-0.1688	SLE RA 5	-0.06928	-0.20783	SLE RA 5	2.75516				
226	SLE RA 1	-0.05656	-0.16967	SLE RA 5	-0.06938	-0.20814	SLE RA 5	2.72841				
227	SLE RA 1	-0.05701	-0.17103	SLE RA 5	-0.06961	-0.20883	SLE RA 5	2.69108				
228	SLE RA 1	-0.05769	-0.17307	SLE RA 5	-0.07004	-0.21012	SLE RA 5	2.66884				
229	SLE RA 1	-0.05991	-0.17972	SLE RA 5	-0.07181	-0.21542	SLE RA 5	2.52152				
230	SLE RA 1	-0.05957	-0.17871	SLE RA 5	-0.07106	-0.21319	SLE RA 5	2.28764				
231	SLE RA 1	-0.06094	-0.18281	SLE RA 5	-0.07204	-0.21613	SLE RA 5	2.07896				
232	SLE RA 1	-0.06054	-0.18162	SLE RA 5	-0.07178	-0.21534	SLE RA 5	2.1623				
233	SLE RA 1	-0.06087	-0.18261	SLE RA 5	-0.07267	-0.21802	SLE RA 5	2.42727				
234	SLE RA 1	-0.06126	-0.18378	SLE RA 5	-0.07301	-0.21903	SLE RA 5	2.35819				
235	SLE RA 1	-0.05762	-0.17286	SLE RA 5	-0.07161	-0.21484	SLE RA 5	2.80355				
236	SLE RA 1	-0.05764	-0.17291	SLE RA 5	-0.07168	-0.21505	SLE RA 5	2.82567				
237	SLE RA 1	-0.05767	-0.17302	SLE RA 5	-0.07173	-0.2152	SLE RA 5	2.83995				
238	SLE RA 1	-0.05774	-0.17321	SLE RA 5	-0.07178	-0.21533	SLE RA 5	2.84685				
239	SLE RA 1	-0.0578	-0.17341	SLE RA 5	-0.07178	-0.21533	SLE RA 5	2.84626				
240	SLE RA 1	-0.05762	-0.17286	SLE RA 5	-0.0715	-0.2145	SLE RA 5	2.77283				
241	SLE RA 1	-0.05786	-0.17359	SLE RA 5	-0.07171	-0.21512	SLE RA 5	2.83789				
242	SLE RA 1	-0.05767	-0.17302	SLE RA 5	-0.07139	-0.21416	SLE RA 5	2.73268				
243	SLE RA 1	-0.05795	-0.17385	SLE RA 5	-0.07161	-0.21484	SLE RA 5	2.82153				
244	SLE RA 1	-0.05783	-0.17348	SLE RA 5	-0.07131	-0.21394	SLE RA 5	2.68169				
245	SLE RA 1	-0.05813	-0.17438	SLE RA 5	-0.07156	-0.21468	SLE RA 5	2.7966				
246	SLE RA 1	-0.05809	-0.17428	SLE RA 5	-0.07127	-0.21382	SLE RA 5	2.61739				
247	SLE RA 1	-0.05841	-0.17522	SLE RA 5	-0.07157	-0.2147	SLE RA 5	2.76166				
248	SLE RA 1	-0.05851	-0.17554	SLE RA 5	-0.0713	-0.21389	SLE RA 5	2.57397				
249	SLE RA 1	-0.05883	-0.1765	SLE RA 5	-0.07167	-0.21501	SLE RA 5	2.71495				
250	SLE RA 1	-0.05918	-0.17753	SLE RA 5	-0.0715	-0.21449	SLE RA 5	2.47331				
251	SLE RA 1	-0.05949	-0.17846	SLE RA 5	-0.072	-0.216	SLE RA 5	2.68585				
252	SLE RA 1	-0.06046	-0.18137	SLE RA 5	-0.07274	-0.21823	SLE RA 5	2.62059				
253	SLE RA 1	-0.06021	-0.18062	SLE RA 5	-0.07209	-0.21627	SLE RA 5	2.36584				
254	SLE RA 1	-0.06141	-0.18424	SLE RA 5	-0.0729	-0.21871	SLE RA 5	2.2023				
255	SLE RA 1	-0.06107	-0.18322	SLE RA 5	-0.0727	-0.21809	SLE RA 5	2.27257				
256	SLE RA 1	-0.06125	-0.18374	SLE RA 5	-0.07346	-0.22038	SLE RA 5	2.56312				
257	SLE RA 1	-0.06155	-0.18466	SLE RA 5	-0.07372	-0.22116	SLE RA 5	2.50882				
258	SLE RA 1	-0.05905	-0.17716	SLE RA 5	-0.07365	-0.22095	SLE RA 5	2.88459				
259	SLE RA 1	-0.05902	-0.17706	SLE RA 5	-0.07361	-0.22082	SLE RA 5	2.8699				
260	SLE RA 1	-0.05899	-0.17696	SLE RA 5	-0.07352	-0.22055	SLE RA 5	2.84755				
261	SLE RA 1	-0.05893	-0.17678	SLE RA 5	-0.07333	-0.21998	SLE RA 5	2.81659				
262	SLE RA 1	-0.05936	-0.17809	SLE RA 5	-0.07328	-0.21985	SLE RA 5	2.84787				
263	SLE RA 1	-0.0589	-0.17669	SLE RA 5	-0.0731	-0.21931	SLE RA 5	2.77652				
264	SLE RA 1	-0.05926	-0.17778	SLE RA 5	-0.07343	-0.22028	SLE RA 5	2.87078				
265	SLE RA 1	-0.059	-0.17701	SLE RA 5	-0.07298	-0.21894	SLE RA 5	2.72682				
266	SLE RA 1	-0.05918	-0.17755	SLE RA 5	-0.07379	-0.22136	SLE RA 5	2.89322				
267	SLE RA 1	-0.05927	-0.17781	SLE RA 5	-0.07381	-0.22143	SLE RA 5	2.89388				
268	SLE RA 1	-0.05928	-0.17783	SLE RA 5	-0.07367	-0.221	SLE RA 5	2.88654				
269	SLE RA 1	-0.05919	-0.17758	SLE RA 5	-0.07285	-0.21855	SLE RA 5	2.66521				
270	SLE RA 1	-0.05955	-0.17866	SLE RA 5	-0.07318	-0.21953	SLE RA 5	2.81738				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
271	SLE RA 1	-0.05941	-0.17824	SLE RA 5	-0.07261	-0.21782	SLE RA 5	2.58518				
272	SLE RA 1	-0.05975	-0.17925	SLE RA 5	-0.07298	-0.21893	SLE RA 5	2.77338				
273	SLE RA 1	-0.05981	-0.17944	SLE RA 5	-0.07246	-0.21739	SLE RA 5	2.53207				
274	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026	SLE RA 5	-0.07291	-0.21873	SLE RA 5	2.75703				
275	SLE RA 1	-0.06058	-0.18174	SLE RA 5	-0.07274	-0.21821	SLE RA 5	2.41685				
276	SLE RA 1	-0.06073	-0.1822	SLE RA 5	-0.07328	-0.21984	SLE RA 5	2.69086				
277	SLD 15	-0.0643	-0.19291	SLD 1	-0.08164	-0.24493	SLE RA 5	1.52302				
278	SLE RA 1	-0.06561	-0.19683	SLD 1	-0.07718	-0.23155	SLE RA 5	1.74365				
279	SLE RA 1	-0.06398	-0.19195	SLE RA 5	-0.07511	-0.22534	SLE RA 5	1.93958				
280	SLE RA 1	-0.06262	-0.18787	SLE RA 5	-0.07403	-0.2221	SLE RA 5	2.14174				
281	SLE RA 1	-0.06157	-0.18472	SLE RA 5	-0.07333	-0.21999	SLE RA 5	2.31031				
282	SLE RA 1	-0.06128	-0.18383	SLE RA 5	-0.07317	-0.21951	SLE RA 5	2.36374				
283	SLE RA 1	-0.06125	-0.18375	SLE RA 5	-0.07374	-0.22121	SLE RA 5	2.67941				
284	SLE RA 1	-0.06146	-0.18438	SLE RA 5	-0.07393	-0.22178	SLE RA 5	2.64484				
285	SLE RA 1	-0.06216	-0.18648	SLE RA 5	-0.07471	-0.22412	SLE RA 5	2.55027				
286	SLE RA 1	-0.06293	-0.1888	SLE RA 5	-0.07571	-0.22714	SLE RA 5	2.42892				
287	SLE RA 1	-0.06373	-0.1912	SLE RA 5	-0.07684	-0.23052	SLE RA 5	2.3354				
288	SLE RA 1	-0.06439	-0.19316	SLE RA 5	-0.07781	-0.23343	SLE RA 5	2.25966				
289	SLE RA 1	-0.06498	-0.19493	SLE RA 5	-0.07872	-0.23617	SLE RA 5	2.18867				
290	SLE RA 1	-0.06539	-0.19618	SLE RA 5	-0.07942	-0.23826	SLE RA 5	2.12791				
291	SLE RA 1	-0.06579	-0.19736	SLE RA 5	-0.08009	-0.24026	SLE RA 5	2.07344				
292	SLE RA 1	-0.06603	-0.19809	SLE RA 5	-0.08054	-0.24162	SLE RA 5	2.02283				
293	SLE RA 1	-0.06618	-0.19854	SLE RA 5	-0.08083	-0.2425	SLE RA 5	1.97468				
294	SLE RA 1	-0.06623	-0.19868	SLE RA 5	-0.08096	-0.24287	SLE RA 5	1.9279				
295	SLE RA 1	-0.06633	-0.19898	SLE RA 5	-0.08112	-0.24336	SLE RA 5	1.88186				
296	SLE RA 1	-0.06637	-0.1991	SLE RA 5	-0.08115	-0.24346	SLE RA 5	1.83521				
297	SLE RA 1	-0.06641	-0.19923	SLE RA 5	-0.08111	-0.24333	SLE RA 5	1.78696				
298	SLE RA 1	-0.06645	-0.19934	SLE RA 5	-0.08098	-0.24295	SLE RA 5	1.73617				
299	SLE RA 1	-0.06666	-0.19998	SLE RA 5	-0.081	-0.243	SLE RA 5	1.682				
300	SLE RA 1	-0.06694	-0.20081	SLD 9	-0.08116	-0.24349	SLE RA 5	1.62127				
301	SLE RA 1	-0.06737	-0.2021	SLE RA 5	-0.081	-0.24299	SLE RA 5	1.54514				
302	SLE RA 1	-0.06797	-0.20392	SLD 9	-0.0812	-0.24359	SLE RA 5	1.45541				
303	SLD 7	-0.06887	-0.20661	SLD 9	-0.08236	-0.24707	SLE RA 5	1.33776				
304	SLD 3	-0.06778	-0.20334	SLD 13	-0.08545	-0.25636	SLE RA 5	1.17828				
305	SLD 15	-0.06419	-0.19256	SLD 1	-0.08097	-0.24292	SLE RA 5	1.55658				
306	SLD 15	-0.06493	-0.1948	SLD 1	-0.07933	-0.238	SLE RA 5	1.6441				
307	SLE RA 1	-0.06529	-0.19588	SLD 1	-0.07659	-0.22978	SLE RA 5	1.79245				
308	SLE RA 1	-0.06373	-0.19118	SLE RA 5	-0.07481	-0.22443	SLE RA 5	1.98958				
309	SLE RA 1	-0.06244	-0.18731	SLE RA 5	-0.07382	-0.22147	SLE RA 5	2.17809				
310	SLE RA 1	-0.0615	-0.18451	SLE RA 5	-0.07329	-0.21986	SLE RA 5	2.33408				
311	SLE RA 1	-0.06064	-0.18193	SLE RA 5	-0.07291	-0.21873	SLE RA 5	2.45564				
312	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026	SLE RA 5	-0.07292	-0.21876	SLE RA 5	2.57223				
313	SLE RA 1	-0.05995	-0.17986	SLE RA 5	-0.07342	-0.22026	SLE RA 5	2.62147				
314	SLE RA 1	-0.05994	-0.17982	SLE RA 5	-0.07395	-0.22184	SLE RA 5	2.70268				
315	SLE RA 1	-0.05979	-0.17936	SLE RA 5	-0.0741	-0.2223	SLE RA 5	2.76137				
316	SLE RA 1	-0.05968	-0.17903	SLE RA 5	-0.0742	-0.22259	SLE RA 5	2.80916				
317	SLE RA 1	-0.05982	-0.17945	SLE RA 5	-0.07457	-0.22371	SLE RA 5	2.84913				
318	SLE RA 1	-0.05997	-0.17992	SLE RA 5	-0.07489	-0.22468	SLE RA 5	2.88047				
319	SLE RA 1	-0.05996	-0.17989	SLE RA 5	-0.07492	-0.22475	SLE RA 5	2.90246				
320	SLE RA 1	-0.05995	-0.17985	SLE RA 5	-0.07489	-0.22466	SLE RA 5	2.91708				
321	SLE RA 1	-0.06014	-0.18043	SLE RA 5	-0.07511	-0.22534	SLE RA 5	2.92639				
322	SLE RA 1	-0.06029	-0.18088	SLE RA 5	-0.07523	-0.22569	SLE RA 5	2.92849				
323	SLE RA 1	-0.06021	-0.18063	SLE RA 5	-0.07496	-0.22488	SLE RA 5	2.92184				
324	SLE RA 1	-0.06009	-0.18028	SLE RA 5	-0.07458	-0.22374	SLE RA 5	2.90778				
325	SLE RA 1	-0.0602	-0.18061	SLE RA 5	-0.07446	-0.22337	SLE RA 5	2.88802				
326	SLE RA 1	-0.06033	-0.18099	SLE RA 5	-0.07429	-0.22287	SLE RA 5	2.86025				
327	SLE RA 1	-0.06029	-0.18087	SLE RA 5	-0.07377	-0.22132	SLE RA 5	2.81766				
328	SLE RA 1	-0.06033	-0.18098	SLE RA 5	-0.0733	-0.21991	SLE RA 5	2.7637				
329	SLE RA 1	-0.06071	-0.18214	SLE RA 5	-0.07335	-0.22005	SLE RA 5	2.74021				
330	SLE RA 1	-0.06132	-0.18397	SLE RA 5	-0.07381	-0.22143	SLE RA 5	2.67422				
331	SLE RA 1	-0.06185	-0.18555	SLE RA 5	-0.07436	-0.22309	SLE RA 5	2.59281				
332	SLE RA 1	-0.06251	-0.18753	SLE RA 5	-0.07522	-0.22567	SLE RA 5	2.48723				
333	SLE RA 1	-0.06323	-0.18969	SLE RA 5	-0.07624	-0.22872	SLE RA 5	2.39705				
334	SLE RA 1	-0.06382	-0.19147	SLE RA 5	-0.07714	-0.23141	SLE RA 5	2.32341				
335	SLE RA 1	-0.0643	-0.19289	SLE RA 5	-0.0779	-0.2337	SLE RA 5	2.25395				
336	SLE RA 1	-0.06463	-0.1939	SLE RA 5	-0.07849	-0.23546	SLE RA 5	2.19433				
337	SLE RA 1	-0.065	-0.19499	SLE RA 5	-0.07911	-0.23734	SLE RA 5	2.14071				
338	SLE RA 1	-0.06524	-0.19572	SLE RA 5	-0.07957	-0.2387	SLE RA 5	2.09073				
339	SLE RA 1	-0.06533	-0.19599	SLE RA 5	-0.07978	-0.23934	SLE RA 5	2.04283				
340	SLE RA 1	-0.06534	-0.19602	SLE RA 5	-0.07986	-0.23957	SLE RA 5	1.99616				
341	SLE RA 1	-0.06545	-0.19636	SLE RA 5	-0.08004	-0.24011	SLE RA 5	1.95015				
342	SLE RA 1	-0.06553	-0.1966	SLE RA 5	-0.08012	-0.24035	SLE RA 5	1.90343				
343	SLE RA 1	-0.06554	-0.19663	SLE RA 5	-0.08003	-0.2401	SLE RA 5	1.8548				
344	SLE RA 1	-0.06558	-0.19673	SLE RA 5	-0.0799	-0.2397	SLE RA 5	1.80351				
345	SLE RA 1	-0.06583	-0.19749	SLE RA 5	-0.07997	-0.2399	SLE RA 5	1.74881				
346	SLE RA 1	-0.06618	-0.19853	SLE RA 5	-0.08004	-0.24013	SLE RA 5	1.68728				
347	SLE RA 1	-0.0666	-0.1998	SLE RA 5	-0.08005	-0.24014	SLE RA 5	1.60969				
348	SLE RA 1	-0.06724	-0.20172	SLE RA 5	-0.08019	-0.24058	SLE RA 5	1.51794				
349	SLE RA 1	-0.0683	-0.20489	SLD 9	-0.08105	-0.24315	SLE RA 5	1.39613				
350	SLD 3	-0.06805	-0.20415	SLD 13	-0.0831	-0.24929	SLE RA 5	1.27414				
351	SLD 3	-0.06739	-0.20217	SLD 13	-0.08438	-0.25314	SLE RA 5	1.20668				
352	SLD 15	-0.06403	-0.19209	SLD 1	-0.08006	-0.24017	SLE RA 5	1.60132				
353	SLE RA 1	-0.06488	-0.19463	SLD 1	-0.07581	-0.22743	SLE RA 5	1.84769				
354	SLE RA 1	-0.06339	-0.19016	SLE RA 5	-0.07441	-0.22322	SLE RA 5	2.02919				
355	SLE RA 1	-0.0622	-0.18661	SLE RA 5	-0.07356	-0.22069	SLE RA 5	2.21545				
356	SLE RA 1	-0.06107	-0.18321	SLE RA 5	-0.07306	-0.21918	SLE RA 5	2.39217				
357	SLE RA 1	-0.06063	-0.18189	SLE RA 5	-0.07294	-0.21883	SLE RA 5	2.4751				
358	SLE RA 1	-0.06015	-0.18045	SLE RA 5	-0.07304	-0.21912	SLE RA 5	2.53808				
359	SLE RA 1	-0.06011	-0.18033	SLE RA 5	-0.07366	-0.22099	SLE RA 5	2.63539				
360	SLE RA 1	-0.06023	-0.18068	SLE RA 5	-0.07436	-0.22309	SLE RA 5	2.71628				
361	SLE RA 1	-0.06003	-0.18008	SLE RA 5	-0.07444	-0.22332	SLE RA 5	2.77368				
362	SLE RA 1	-0.0599	-0.1797	SLE RA 5	-0.07452	-0.22355	SLE RA 5	2.82073				
363	SLE RA 1	-0.06009	-0.18026	SLE RA 5	-0.07495	-0.22485	SLE RA 5	2.86067				
364	SLE RA 1	-0.06033	-0.18099	SLE RA 5	-0.07539	-0.22618	SLE RA 5	2.89248				
365	SLE RA 1	-0.06025	-0.18076	SLE RA 5	-0.07532	-0.22596	SLE RA 5	2.91393				
366	SLE RA 1	-0.06021	-0.18064	SLE RA 5	-0.07525	-0.22576	SLE RA 5	2.92849				
367	SLE RA 1	-0.06045	-0.18134	SLE RA 5	-0.07553	-0.2266	SLE RA 5	2.9384				
368	SLE RA 1	-0.06067	-0.18201	SLE RA 5	-0.07576	-0.22727	SLE RA 5	2.94159				
369	SLE RA 1	-0.06051	-0.18152	SLE RA 5	-0.07537	-0.22611	SLE RA 5	2.93494				
370	SLE RA 1	-0.06034	-0.18102	SLE RA 5	-0.07492	-0.22476	SLE RA 5	2.92141				

Nido

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
371	SLE RA 1	-0.06046	-0.18137	SLE RA 5	-0.07481	-0.22444	SLE RA 5	2.90293				
372	SLE RA 1	-0.06063	-0.18188	SLE RA 5	-0.07471	-0.22414	SLE RA 5	2.8771				
373	SLE RA 1	-0.06045	-0.18134	SLE RA 5	-0.07401	-0.22202	SLE RA 5	2.83565				
374	SLE RA 1	-0.06037	-0.1811	SLE RA 5	-0.07339	-0.22018	SLE RA 5	2.78365				
375	SLE RA 1	-0.06065	-0.18194	SLE RA 5	-0.07332	-0.21995	SLE RA 5	2.76574				
376	SLE RA 1	-0.06092	-0.18275	SLE RA 5	-0.07346	-0.22039	SLE RA 5	2.71864				
377	SLE RA 1	-0.06145	-0.18434	SLE RA 5	-0.07392	-0.22176	SLE RA 5	2.62264				
378	SLE RA 1	-0.06195	-0.18584	SLE RA 5	-0.07457	-0.22371	SLE RA 5	2.54055				
379	SLE RA 1	-0.06255	-0.18766	SLE RA 5	-0.07544	-0.22632	SLE RA 5	2.46728				
380	SLE RA 1	-0.06308	-0.18924	SLE RA 5	-0.07625	-0.22874	SLE RA 5	2.39663				
381	SLE RA 1	-0.06339	-0.19017	SLE RA 5	-0.07679	-0.23037	SLE RA 5	2.32914				
382	SLE RA 1	-0.06362	-0.19086	SLE RA 5	-0.07724	-0.23172	SLE RA 5	2.27086				
383	SLE RA 1	-0.06394	-0.19181	SLE RA 5	-0.07781	-0.23342	SLE RA 5	2.21825				
384	SLE RA 1	-0.0642	-0.19259	SLE RA 5	-0.07828	-0.23484	SLE RA 5	2.16905				
385	SLE RA 1	-0.06419	-0.19257	SLE RA 5	-0.07837	-0.2351	SLE RA 5	2.12143				
386	SLE RA 1	-0.06416	-0.19248	SLE RA 5	-0.07839	-0.23517	SLE RA 5	2.07488				
387	SLE RA 1	-0.06428	-0.19285	SLE RA 5	-0.07858	-0.23574	SLE RA 5	2.02891				
388	SLE RA 1	-0.06443	-0.19329	SLE RA 5	-0.07875	-0.23624	SLE RA 5	1.98212				
389	SLE RA 1	-0.06438	-0.19315	SLE RA 5	-0.07859	-0.23578	SLE RA 5	1.93296				
390	SLE RA 1	-0.06442	-0.19325	SLE RA 5	-0.07846	-0.23537	SLE RA 5	1.88104				
391	SLE RA 1	-0.06472	-0.19416	SLE RA 5	-0.07859	-0.23576	SLE RA 5	1.8256				
392	SLE RA 1	-0.06517	-0.19551	SLE RA 5	-0.0788	-0.23639	SLE RA 5	1.76324				
393	SLE RA 1	-0.06558	-0.19673	SLE RA 5	-0.07877	-0.23632	SLE RA 5	1.68392				
394	SLE RA 1	-0.06626	-0.19878	SLE RA 5	-0.07897	-0.23691	SLE RA 5	1.58976				
395	SLE RA 1	-0.06738	-0.20213	SLE RA 5	-0.07965	-0.23894	SLE RA 5	1.46365				
396	SLD 3	-0.06688	-0.20063	SLD 13	-0.08295	-0.24884	SLE RA 5	1.26019				
398	SLE RA 1	-0.06109	-0.18328	SLE RA 5	-0.07304	-0.21913	SLE RA 5	2.38575				
405	SLE RA 1	-0.06089	-0.18268	SLE RA 5	-0.07343	-0.22028	SLE RA 5	2.71883				
411	SLD 15	-0.06397	-0.19191	SLD 1	-0.07776	-0.23328	SLE RA 5	1.66634				
412	SLD 15	-0.06436	-0.19308	SLD 1	-0.07654	-0.22962	SLE RA 5	1.7642				
413	SLE RA 1	-0.06389	-0.19168	SLE RA 5	-0.07446	-0.22338	SLE RA 5	1.90128				
414	SLE RA 1	-0.06257	-0.1877	SLE RA 5	-0.07346	-0.22038	SLE RA 5	2.10258				
415	SLE RA 1	-0.06156	-0.18469	SLE RA 5	-0.07285	-0.21856	SLE RA 5	2.25362				
416	SLE RA 1	-0.06092	-0.18277	SLE RA 5	-0.07269	-0.21807	SLE RA 5	2.37514				
417	SLE RA 1	-0.06076	-0.18227	SLE RA 5	-0.07268	-0.21805	SLE RA 5	2.41628				
418	SLE RA 1	-0.06025	-0.18076	SLE RA 5	-0.07254	-0.21763	SLE RA 5	2.50688				
419	SLE RA 1	-0.0598	-0.17939	SLE RA 5	-0.07264	-0.21793	SLE RA 5	2.56078				
420	SLE RA 1	-0.05969	-0.17907	SLE RA 5	-0.07314	-0.21941	SLE RA 5	2.65249				
421	SLE RA 1	-0.0597	-0.17911	SLE RA 5	-0.07366	-0.22098	SLE RA 5	2.72765				
422	SLE RA 1	-0.05962	-0.17886	SLE RA 5	-0.0739	-0.2217	SLE RA 5	2.78608				
423	SLE RA 1	-0.05957	-0.17872	SLE RA 5	-0.07409	-0.22226	SLE RA 5	2.83308				
424	SLE RA 1	-0.0597	-0.17909	SLE RA 5	-0.07442	-0.22327	SLE RA 5	2.87181				
425	SLE RA 1	-0.05985	-0.17955	SLE RA 5	-0.07473	-0.22419	SLE RA 5	2.90247				
426	SLE RA 1	-0.05987	-0.17962	SLE RA 5	-0.0748	-0.22441	SLE RA 5	2.92466				
427	SLE RA 1	-0.05991	-0.17972	SLE RA 5	-0.07484	-0.22451	SLE RA 5	2.94005				
428	SLE RA 1	-0.06006	-0.18018	SLE RA 5	-0.075	-0.22501	SLE RA 5	2.94993				
429	SLE RA 1	-0.06018	-0.18055	SLE RA 5	-0.07508	-0.22523	SLE RA 5	2.95325				
430	SLE RA 1	-0.06012	-0.18035	SLE RA 5	-0.07484	-0.22451	SLE RA 5	2.9488				
431	SLE RA 1	-0.06003	-0.18008	SLE RA 5	-0.0745	-0.2235	SLE RA 5	2.93771				
432	SLE RA 1	-0.06007	-0.1802	SLE RA 5	-0.07428	-0.22285	SLE RA 5	2.92085				
433	SLE RA 1	-0.06011	-0.18034	SLE RA 5	-0.07401	-0.22203	SLE RA 5	2.89636				
434	SLE RA 1	-0.06001	-0.18004	SLE RA 5	-0.07346	-0.22038	SLE RA 5	2.86112				
435	SLE RA 1	-0.05997	-0.1799	SLE RA 5	-0.07294	-0.21881	SLE RA 5	2.81594				
436	SLE RA 1	-0.06016	-0.18047	SLE RA 5	-0.07279	-0.21837	SLE RA 5	2.76209				
437	SLE RA 1	-0.06039	-0.18116	SLE RA 5	-0.07288	-0.21864	SLE RA 5	2.71847				
438	SLE RA 1	-0.06041	-0.18122	SLE RA 5	-0.07285	-0.21854	SLE RA 5	2.73928				
439	SLE RA 1	-0.06047	-0.18142	SLE RA 5	-0.07282	-0.21846	SLE RA 5	2.67125				
440	SLE RA 1	-0.06066	-0.18197	SLE RA 5	-0.07306	-0.21918	SLE RA 5	2.61223				
441	SLE RA 1	-0.06093	-0.18279	SLE RA 5	-0.0735	-0.22049	SLE RA 5	2.55082				
442	SLE RA 1	-0.06118	-0.18353	SLE RA 5	-0.07394	-0.22183	SLE RA 5	2.48216				
443	SLE RA 1	-0.06132	-0.18395	SLE RA 5	-0.07427	-0.22281	SLE RA 5	2.42012				
444	SLE RA 1	-0.06143	-0.18428	SLE RA 5	-0.07456	-0.22368	SLE RA 5	2.36428				
445	SLE RA 1	-0.06157	-0.18472	SLE RA 5	-0.0749	-0.22469	SLE RA 5	2.313				
446	SLE RA 1	-0.06168	-0.18505	SLE RA 5	-0.07517	-0.2255	SLE RA 5	2.26458				
447	SLE RA 1	-0.06167	-0.18502	SLE RA 5	-0.07525	-0.22575	SLE RA 5	2.21764				
448	SLE RA 1	-0.06165	-0.18494	SLE RA 5	-0.07528	-0.22584	SLE RA 5	2.17143				
449	SLE RA 1	-0.06171	-0.18512	SLE RA 5	-0.07538	-0.22615	SLE RA 5	2.12524				
450	SLE RA 1	-0.06179	-0.18537	SLE RA 5	-0.07546	-0.22639	SLE RA 5	2.07787				
451	SLE RA 1	-0.06183	-0.18548	SLE RA 5	-0.07541	-0.22624	SLE RA 5	2.02802				
452	SLE RA 1	-0.06194	-0.18583	SLE RA 5	-0.07539	-0.22617	SLE RA 5	1.97472				
453	SLE RA 1	-0.06226	-0.18679	SLE RA 5	-0.07554	-0.22661	SLE RA 5	1.91648				
454	SLE RA 1	-0.06274	-0.18823	SLE RA 5	-0.07577	-0.2273	SLE RA 5	1.84988				
455	SLE RA 1	-0.06333	-0.19	SLE RA 5	-0.07599	-0.22796	SLE RA 5	1.76959				
456	SLE RA 1	-0.0642	-0.1926	SLE RA 5	-0.07642	-0.22926	SLE RA 5	1.67054				
457	SLE RA 1	-0.06544	-0.19633	SLE RA 5	-0.07725	-0.23174	SLE RA 5	1.5344				
458	SLD 3	-0.0664	-0.19921	SLD 13	-0.07877	-0.2363	SLE RA 5	1.4217				
459	SLD 3	-0.06609	-0.19827	SLD 13	-0.07976	-0.23929	SLE RA 5	1.34157				
460	SLD 15	-0.06338	-0.19013	SLD 1	-0.07489	-0.22468	SLE RA 5	1.7146				
461	SLE RA 1	-0.0633	-0.18991	SLD 1	-0.07392	-0.22175	SLE RA 5	1.81312				
462	SLE RA 1	-0.06246	-0.18737	SLE RA 5	-0.07273	-0.2182	SLE RA 5	1.95694				
463	SLE RA 1	-0.06132	-0.18396	SLE RA 5	-0.07199	-0.21597	SLE RA 5	2.14965				
464	SLE RA 1	-0.06049	-0.18148	SLE RA 5	-0.07161	-0.21482	SLE RA 5	2.29975				
465	SLE RA 1	-0.05994	-0.17981	SLE RA 5	-0.07153	-0.21459	SLE RA 5	2.41153				
466	SLE RA 1	-0.05979	-0.17937	SLE RA 5	-0.07152	-0.21456	SLE RA 5	2.44665				
467	SLE RA 1	-0.05932	-0.17795	SLE RA 5	-0.07141	-0.21422	SLE RA 5	2.47807				
468	SLE RA 1	-0.05879	-0.17638	SLE RA 5	-0.07138	-0.21415	SLE RA 5	2.579				
469	SLE RA 1	-0.05851	-0.17553	SLE RA 5	-0.07159	-0.21477	SLE RA 5	2.66324				
470	SLE RA 1	-0.05838	-0.17514	SLE RA 5	-0.07188	-0.21564	SLE RA 5	2.73242				
471	SLE RA 1	-0.05831	-0.17492	SLE RA 5	-0.07213	-0.21638	SLE RA 5	2.78828				
472	SLE RA 1	-0.05829	-0.17488	SLE RA 5	-0.07234	-0.21703	SLE RA 5	2.83358				
473	SLE RA 1	-0.05835	-0.17505	SLE RA 5	-0.07258	-0.21774	SLE RA 5	2.87042				
474	SLE RA 1	-0.05844	-0.17531	SLE RA 5	-0.07279	-0.21836	SLE RA 5	2.89975				
475	SLE RA 1	-0.05851	-0.17553	SLE RA 5	-0.07292	-0.21876	SLE RA 5	2.92208				
476	SLE RA 1	-0.05858	-0.17575	SLE RA 5	-0.07301	-0.21904	SLE RA 5	2.9381				
477	SLE RA 1	-0.05868	-0.17603	SLE RA 5	-0.07309	-0.21926	SLE RA 5	2.94831				
478	SLE RA 1	-0.05874	-0.17622	SLE RA 5	-0.07308	-0.21924	SLE RA 5	2.95259				
479	SLE RA 1	-0.05875	-0.17624	SLE RA 5	-0.07295	-0.21884	SLE RA 5	2.95078				
480	SLE RA 1	-0.05874	-0.17621	SLE RA 5	-0.07273	-0.2182	SLE RA 5	2.94315				
481	SLE RA 1	-0.05875	-0.17626	SLE RA 5	-0.0725	-0.2175	SLE RA 5	2.9298				
482	SLE RA 1	-0.05878	-0.17635	SLE RA 5	-0.07222	-0.21667	SLE RA 5	2.90996				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
483	SLE RA 1	-0.05881	-0.17642	SLE RA 5	-0.07188	-0.21564	SLE RA 5	2.88248				
484	SLE RA 1	-0.05889	-0.17666	SLE RA 5	-0.07159	-0.21477	SLE RA 5	2.84685				
485	SLE RA 1	-0.05905	-0.17715	SLE RA 5	-0.07146	-0.21438	SLE RA 5	2.80275				
486	SLE RA 1	-0.05914	-0.17742	SLE RA 5	-0.07139	-0.21417	SLE RA 5	2.76453				
487	SLE RA 1	-0.0591	-0.1773	SLE RA 5	-0.0713	-0.2139	SLE RA 5	2.74906				
488	SLE RA 1	-0.0589	-0.1767	SLE RA 5	-0.07098	-0.21293	SLE RA 5	2.69748				
489	SLE RA 1	-0.0587	-0.17609	SLE RA 5	-0.07074	-0.21221	SLE RA 5	2.67226				
490	SLE RA 1	-0.05855	-0.17565	SLE RA 5	-0.07064	-0.21192	SLE RA 5	2.62055				
491	SLE RA 1	-0.05844	-0.17532	SLE RA 5	-0.07063	-0.21188	SLE RA 5	2.56646				
492	SLE RA 1	-0.05834	-0.17501	SLE RA 5	-0.07064	-0.21193	SLE RA 5	2.51157				
493	SLE RA 1	-0.05825	-0.17476	SLE RA 5	-0.07069	-0.21206	SLE RA 5	2.45901				
494	SLE RA 1	-0.0582	-0.17461	SLE RA 5	-0.07076	-0.21227	SLE RA 5	2.40974				
495	SLE RA 1	-0.05816	-0.17447	SLE RA 5	-0.07082	-0.21246	SLE RA 5	2.36263				
496	SLE RA 1	-0.0581	-0.17429	SLE RA 5	-0.07084	-0.21251	SLE RA 5	2.31668				
497	SLE RA 1	-0.05805	-0.17416	SLE RA 5	-0.07084	-0.21253	SLE RA 5	2.271				
498	SLE RA 1	-0.05806	-0.17417	SLE RA 5	-0.07087	-0.2126	SLE RA 5	2.22476				
499	SLE RA 1	-0.0581	-0.1743	SLE RA 5	-0.0709	-0.21269	SLE RA 5	2.17691				
500	SLE RA 1	-0.0582	-0.17459	SLE RA 5	-0.07093	-0.21278	SLE RA 5	2.1263				
501	SLE RA 1	-0.0584	-0.1752	SLE RA 5	-0.07102	-0.21305	SLE RA 5	2.07167				
502	SLE RA 1	-0.05877	-0.17632	SLE RA 5	-0.07122	-0.21367	SLE RA 5	2.01117				
503	SLE RA 1	-0.05934	-0.17803	SLE RA 5	-0.07156	-0.21468	SLE RA 5	1.94181				
504	SLE RA 1	-0.06015	-0.18046	SLE RA 5	-0.07206	-0.21619	SLE RA 5	1.85929				
505	SLE RA 1	-0.06128	-0.18385	SLE RA 5	-0.07283	-0.21848	SLE RA 5	1.75707				
506	SLE RA 1	-0.06274	-0.18821	SLE RA 5	-0.07389	-0.22168	SLE RA 5	1.61662				
507	SLE RA 1	-0.06384	-0.19153	SLD 13	-0.07478	-0.22434	SLE RA 5	1.49349				
508	SLE RA 1	-0.0643	-0.19291	SLD 13	-0.07569	-0.22707	SLE RA 5	1.41114				
509	SLE RA 1	-0.06234	-0.18701	SLD 1	-0.07255	-0.21764	SLE RA 5	1.73741				
510	SLE RA 1	-0.06196	-0.18588	SLD 1	-0.07173	-0.2152	SLE RA 5	1.83533				
511	SLE RA 1	-0.06118	-0.18355	SLE RA 5	-0.07121	-0.21363	SLE RA 5	1.98084				
512	SLE RA 1	-0.06015	-0.18046	SLE RA 5	-0.0706	-0.2118	SLE RA 5	2.17163				
513	SLE RA 1	-0.05939	-0.17817	SLE RA 5	-0.07028	-0.21084	SLE RA 5	2.29552				
514	SLE RA 1	-0.05882	-0.17647	SLE RA 5	-0.07016	-0.21048	SLE RA 5	2.37433				
515	SLE RA 1	-0.05868	-0.17605	SLE RA 5	-0.07013	-0.2104	SLE RA 5	2.40427				
516	SLE RA 1	-0.05817	-0.1745	SLE RA 5	-0.06995	-0.20986	SLE RA 5	2.48787				
517	SLE RA 1	-0.05754	-0.17261	SLE RA 5	-0.06975	-0.20926	SLE RA 5	2.58194				
518	SLE RA 1	-0.05709	-0.17126	SLE RA 5	-0.0697	-0.20909	SLE RA 5	2.65953				
519	SLE RA 1	-0.05681	-0.17043	SLE RA 5	-0.06976	-0.20928	SLE RA 5	2.7233				
520	SLE RA 1	-0.05666	-0.16998	SLE RA 5	-0.06988	-0.20965	SLE RA 5	2.77552				
521	SLE RA 1	-0.0566	-0.16981	SLE RA 5	-0.07003	-0.2101	SLE RA 5	2.8183				
522	SLE RA 1	-0.05661	-0.16984	SLE RA 5	-0.07019	-0.21057	SLE RA 5	2.85324				
523	SLE RA 1	-0.05666	-0.16998	SLE RA 5	-0.07034	-0.21101	SLE RA 5	2.88136				
524	SLE RA 1	-0.05673	-0.17018	SLE RA 5	-0.07046	-0.21137	SLE RA 5	2.90328				
525	SLE RA 1	-0.0568	-0.17039	SLE RA 5	-0.07054	-0.21162	SLE RA 5	2.91948				
526	SLE RA 1	-0.05687	-0.1706	SLE RA 5	-0.07059	-0.21176	SLE RA 5	2.93027				
527	SLE RA 1	-0.05693	-0.17078	SLE RA 5	-0.07058	-0.21173	SLE RA 5	2.90323				
528	SLE RA 1	-0.05697	-0.17092	SLE RA 5	-0.0705	-0.21151	SLE RA 5	2.90332				
529	SLE RA 1	-0.05702	-0.17106	SLE RA 5	-0.07038	-0.21114	SLE RA 5	2.89805				
530	SLE RA 1	-0.05709	-0.17127	SLE RA 5	-0.07023	-0.2107	SLE RA 5	2.88734				
531	SLE RA 1	-0.0572	-0.17159	SLE RA 5	-0.07008	-0.21025	SLE RA 5	2.87084				
532	SLE RA 1	-0.05735	-0.17205	SLE RA 5	-0.06995	-0.20986	SLE RA 5	2.84804				
533	SLE RA 1	-0.05756	-0.17268	SLE RA 5	-0.06988	-0.20965	SLE RA 5	2.81858				
534	SLE RA 1	-0.05776	-0.17327	SLE RA 5	-0.06984	-0.20952	SLE RA 5	2.82508				
535	SLE RA 1	-0.05779	-0.17336	SLE RA 5	-0.06972	-0.20916	SLE RA 5	2.79227				
536	SLE RA 1	-0.05772	-0.17315	SLE RA 5	-0.06961	-0.20883	SLE RA 5	2.78012				
537	SLE RA 1	-0.05737	-0.17211	SLE RA 5	-0.06914	-0.20741	SLE RA 5	2.73478				
538	SLE RA 1	-0.05693	-0.17079	SLE RA 5	-0.06862	-0.20587	SLE RA 5	2.6851				
539	SLE RA 1	-0.05651	-0.16952	SLE RA 5	-0.06819	-0.20456	SLE RA 5	2.65925				
540	SLE RA 1	-0.05614	-0.16841	SLE RA 5	-0.06785	-0.20356	SLE RA 5	2.60345				
541	SLE RA 1	-0.05583	-0.16749	SLE RA 5	-0.06761	-0.20283	SLE RA 5	2.55772				
542	SLE RA 1	-0.05558	-0.16675	SLE RA 5	-0.06744	-0.20233	SLE RA 5	2.50743				
543	SLE RA 1	-0.05539	-0.16618	SLE RA 5	-0.06733	-0.202	SLE RA 5	2.46465				
544	SLE RA 1	-0.05524	-0.16573	SLE RA 5	-0.06726	-0.20177	SLE RA 5	2.41879				
545	SLE RA 1	-0.05513	-0.16538	SLE RA 5	-0.0672	-0.2016	SLE RA 5	2.37373				
546	SLE RA 1	-0.05505	-0.16515	SLE RA 5	-0.06716	-0.20148	SLE RA 5	2.32858				
547	SLE RA 1	-0.05502	-0.16507	SLE RA 5	-0.06714	-0.20143	SLE RA 5	2.28246				
548	SLE RA 1	-0.05506	-0.16518	SLE RA 5	-0.06716	-0.20148	SLE RA 5	2.23437				
549	SLE RA 1	-0.05518	-0.16555	SLE RA 5	-0.06723	-0.20169	SLE RA 5	2.1832				
550	SLE RA 1	-0.05544	-0.16631	SLE RA 5	-0.06738	-0.20214	SLE RA 5	2.12753				
551	SLE RA 1	-0.05587	-0.1676	SLE RA 5	-0.06766	-0.20299	SLE RA 5	2.06691				
552	SLE RA 1	-0.05654	-0.16961	SLE RA 5	-0.06813	-0.20438	SLE RA 5	1.99571				
553	SLE RA 1	-0.05751	-0.17253	SLE RA 5	-0.06883	-0.20648	SLE RA 5	1.91127				
554	SLE RA 1	-0.05883	-0.17648	SLE RA 5	-0.06982	-0.20946	SLE RA 5	1.80672				
555	SLE RA 1	-0.06045	-0.18135	SLE RA 5	-0.07108	-0.21323	SLE RA 5	1.66374				
556	SLE RA 1	-0.06164	-0.18492	SLE RA 5	-0.072	-0.216	SLE RA 5	1.53659				
557	SLE RA 1	-0.06213	-0.1864	SLD 13	-0.07237	-0.2171	SLE RA 5	1.45373				
558	SLE RA 1	-0.06129	-0.18387	SLD 1	-0.07086	-0.21259	SLE RA 5	1.74705				
559	SLE RA 1	-0.06094	-0.18282	SLE RA 5	-0.0705	-0.2115	SLE RA 5	1.8442				
560	SLE RA 1	-0.06021	-0.18062	SLE RA 5	-0.07005	-0.21015	SLE RA 5	1.99018				
561	SLE RA 1	-0.05922	-0.17766	SLE RA 5	-0.06949	-0.20847	SLE RA 5	2.17913				
562	SLE RA 1	-0.05846	-0.17539	SLE RA 5	-0.06916	-0.20747	SLE RA 5	2.30243				
563	SLE RA 1	-0.05786	-0.17359	SLE RA 5	-0.06897	-0.2069	SLE RA 5	2.37848				
564	SLE RA 1	-0.05772	-0.17317	SLE RA 5	-0.06892	-0.20676	SLE RA 5	2.40454				
565	SLE RA 1	-0.05714	-0.17143	SLE RA 5	-0.06864	-0.20593	SLE RA 5	2.48603				
566	SLE RA 1	-0.05642	-0.16925	SLE RA 5	-0.06828	-0.20485	SLE RA 5	2.57408				
567	SLE RA 1	-0.05584	-0.16753	SLE RA 5	-0.06803	-0.2041	SLE RA 5	2.64605				
568	SLE RA 1	-0.05545	-0.16635	SLE RA 5	-0.06792	-0.20376	SLE RA 5	2.66279				
569	SLE RA 1	-0.05522	-0.16565	SLE RA 5	-0.06791	-0.20373	SLE RA 5	2.71506				
570	SLE RA 1	-0.0551	-0.1653	SLE RA 5	-0.06796	-0.20389	SLE RA 5	2.75803				
571	SLE RA 1	-0.05506	-0.16519	SLE RA 5	-0.06805	-0.20416	SLE RA 5	2.79318				
572	SLE RA 1	-0.05508	-0.16524	SLE RA 5	-0.06815	-0.20444	SLE RA 5	2.8216				
573	SLE RA 1	-0.05512	-0.16537	SLE RA 5	-0.06823	-0.2047	SLE RA 5	2.844				
574	SLE RA 1	-0.05518	-0.16555	SLE RA 5	-0.0683	-0.2049	SLE RA 5	2.86088				
575	SLE RA 1	-0.05525	-0.16574	SLE RA 5	-0.06834	-0.20502	SLE RA 5	2.87261				
576	SLE RA 1	-0.05532	-0.16595	SLE RA 5	-0.06834	-0.20503	SLE RA 5	2.87944				
577	SLE RA 1	-0.05539	-0.16618	SLE RA 5	-0.06832	-0.20495	SLE RA 5	2.88158				
578	SLE RA 1	-0.05549	-0.16647	SLE RA 5	-0.06827	-0.20481	SLE RA 5	2.87917				
579	SLE RA 1	-0.05563	-0.16688	SLE RA 5	-0.06823	-0.20469	SLE RA 5	2.87219				
580	SLE RA 1	-0.05582	-0.16746	SLE RA 5	-0.06822	-0.20467	SLE RA 5	2.86043				
581	SLE RA 1	-0.05608	-0.16825	SLE RA 5	-0.06827	-0.20481	SLE RA 5	2.84343				
582	SLE RA 1	-0.05639	-0.16918	SLE RA 5	-0.06836	-0.20509	SLE RA 5	2.82058				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
583	SLE RA 1	-0.05664	-0.16992	SLE RA 5	-0.06842	-0.20527	SLE RA 5	2.791				
584	SLE RA 1	-0.05666	-0.16997	SLE RA 5	-0.06832	-0.20495	SLE RA 5	2.76272				
585	SLE RA 1	-0.05658	-0.16975	SLE RA 5	-0.06821	-0.20463	SLE RA 5	2.75339				
586	SLE RA 1	-0.05616	-0.16849	SLE RA 5	-0.06768	-0.20303	SLE RA 4	2.71697				
587	SLE RA 1	-0.0556	-0.1668	SLE RA 5	-0.06704	-0.20112	SLE RA 5	2.71168				
588	SLE RA 1	-0.05502	-0.16507	SLE RA 5	-0.06643	-0.19929	SLE RA 5	2.66422				
589	SLE RA 1	-0.0545	-0.1635	SLE RA 5	-0.06591	-0.19774	SLE RA 5	2.61562				
590	SLE RA 1	-0.05406	-0.16218	SLE RA 5	-0.0655	-0.19651	SLE RA 5	2.56702				
591	SLE RA 1	-0.0537	-0.1611	SLE RA 5	-0.0652	-0.19559	SLE RA 5	2.53953				
592	SLE RA 1	-0.05342	-0.16026	SLE RA 5	-0.06497	-0.19492	SLE RA 5	2.49336				
593	SLE RA 1	-0.0532	-0.15961	SLE RA 5	-0.06481	-0.19444	SLE RA 5	2.44837				
594	SLE RA 1	-0.05304	-0.15913	SLE RA 5	-0.0647	-0.19409	SLE RA 5	2.40382				
595	SLE RA 1	-0.05294	-0.15882	SLE RA 5	-0.06462	-0.19386	SLE RA 5	2.35883				
596	SLE RA 1	-0.0529	-0.15869	SLE RA 5	-0.06458	-0.19375	SLE RA 5	2.31247				
597	SLE RA 1	-0.05293	-0.15879	SLE RA 5	-0.06459	-0.19378	SLE RA 5	2.27176				
598	SLE RA 1	-0.05307	-0.1592	SLE RA 5	-0.06468	-0.19403	SLE RA 5	2.22004				
599	SLE RA 1	-0.05335	-0.16004	SLE RA 5	-0.06486	-0.19459	SLE RA 5	2.16338				
600	SLE RA 1	-0.05382	-0.16146	SLE RA 5	-0.0652	-0.1956	SLE RA 5	2.09969				
601	SLE RA 1	-0.05456	-0.16367	SLE RA 5	-0.06574	-0.19723	SLE RA 5	2.03196				
602	SLE RA 1	-0.05562	-0.16687	SLE RA 5	-0.06656	-0.19967	SLE RA 5	1.94684				
603	SLE RA 1	-0.05705	-0.17114	SLE RA 5	-0.06767	-0.20301	SLE RA 5	1.84024				
604	SLE RA 1	-0.05876	-0.17628	SLE RA 5	-0.06902	-0.20707	SLE RA 5	1.69508				
605	SLE RA 1	-0.06	-0.17999	SLE RA 5	-0.07	-0.20999	SLE RA 5	1.5658				
606	SLE RA 1	-0.06051	-0.18153	SLE RA 5	-0.07038	-0.21115	SLE RA 5	1.4827				
607	SLE RA 1	-0.06065	-0.18196	SLE RA 5	-0.06999	-0.20996	SLE RA 5	1.74812				
608	SLE RA 1	-0.06032	-0.18096	SLE RA 5	-0.0698	-0.20939	SLE RA 5	1.84454				
609	SLE RA 1	-0.0596	-0.17881	SLE RA 5	-0.06936	-0.20809	SLE RA 5	1.99073				
610	SLE RA 1	-0.05863	-0.1759	SLE RA 5	-0.06881	-0.20642	SLE RA 5	2.17809				
611	SLE RA 1	-0.05787	-0.17361	SLE RA 5	-0.06845	-0.20534	SLE RA 5	2.29996				
612	SLE RA 1	-0.05724	-0.17171	SLE RA 5	-0.06819	-0.20458	SLE RA 5	2.37339				
613	SLE RA 1	-0.0571	-0.1713	SLE RA 5	-0.06813	-0.2044	SLE RA 5	2.39591				
614	SLE RA 1	-0.05647	-0.16942	SLE RA 5	-0.06779	-0.20336	SLE RA 5	2.47572				
615	SLE RA 1	-0.05569	-0.16707	SLE RA 5	-0.06733	-0.20198	SLE RA 5	2.55872				
616	SLE RA 1	-0.05505	-0.16514	SLE RA 5	-0.06696	-0.20088	SLE RA 4	2.58849				
617	SLE RA 1	-0.05459	-0.16376	SLE RA 5	-0.06674	-0.20021	SLE RA 5	2.63969				
618	SLE RA 1	-0.0543	-0.16289	SLE RA 5	-0.06664	-0.19991	SLE RA 5	2.68895				
619	SLE RA 1	-0.05414	-0.16241	SLE RA 5	-0.06662	-0.19986	SLE RA 5	2.72961				
620	SLE RA 1	-0.05406	-0.16219	SLE RA 5	-0.06665	-0.19996	SLE RA 5	2.76307				
621	SLE RA 1	-0.05405	-0.16216	SLE RA 5	-0.06671	-0.20013	SLE RA 5	2.79037				
622	SLE RA 1	-0.05408	-0.16224	SLE RA 5	-0.06677	-0.20031	SLE RA 5	2.81219				
623	SLE RA 1	-0.05413	-0.16239	SLE RA 5	-0.06682	-0.20046	SLE RA 5	2.82903				
624	SLE RA 1	-0.05419	-0.16258	SLE RA 5	-0.06685	-0.20056	SLE RA 5	2.84126				
625	SLE RA 1	-0.05427	-0.16281	SLE RA 5	-0.06687	-0.20061	SLE RA 5	2.8492				
626	SLE RA 1	-0.05437	-0.1631	SLE RA 5	-0.06688	-0.20064	SLE RA 5	2.8531				
627	SLE RA 1	-0.0545	-0.1635	SLE RA 5	-0.06689	-0.20068	SLE RA 5	2.85314				
628	SLE RA 1	-0.05469	-0.16406	SLE RA 5	-0.06693	-0.2008	SLE RA 5	2.84937				
629	SLE RA 1	-0.05494	-0.16483	SLE RA 5	-0.06703	-0.20108	SLE RA 5	2.84162				
630	SLE RA 1	-0.05528	-0.16583	SLE RA 5	-0.06719	-0.20157	SLE RA 5	2.82944				
631	SLE RA 1	-0.05565	-0.16694	SLE RA 5	-0.06739	-0.20218	SLE RA 5	2.81207				
632	SLE RA 1	-0.05593	-0.1678	SLE RA 5	-0.06754	-0.20261	SLE RA 5	2.7884				
633	SLE RA 1	-0.05596	-0.16788	SLE RA 5	-0.06746	-0.20239	SLE RA 5	2.76408				
634	SLE RA 1	-0.05589	-0.16768	SLE RA 5	-0.06737	-0.20212	SLE RA 5	2.75687				
635	SLE RA 1	-0.05546	-0.16638	SLE RA 5	-0.06685	-0.20056	SLE RA 5	2.72292				
636	SLE RA 1	-0.05486	-0.16457	SLE RA 5	-0.06619	-0.19856	SLE RA 5	2.68455				
637	SLE RA 1	-0.05422	-0.16267	SLE RA 5	-0.06553	-0.19658	SLE RA 5	2.64324				
638	SLE RA 1	-0.05364	-0.16091	SLE RA 5	-0.06494	-0.19483	SLE RA 5	2.63712				
639	SLE RA 1	-0.05313	-0.1594	SLE RA 5	-0.06447	-0.19341	SLE RA 5	2.59189				
640	SLE RA 1	-0.05272	-0.15817	SLE RA 5	-0.0641	-0.1923	SLE RA 5	2.54695				
641	SLE RA 1	-0.0524	-0.15719	SLE RA 5	-0.06383	-0.19148	SLE RA 5	2.50254				
642	SLE RA 1	-0.05215	-0.15645	SLE RA 5	-0.06362	-0.19087	SLE RA 5	2.45849				
643	SLE RA 1	-0.05197	-0.1559	SLE RA 5	-0.06348	-0.19043	SLE RA 5	2.41424				
644	SLE RA 1	-0.05185	-0.15554	SLE RA 5	-0.06338	-0.19014	SLE RA 5	2.369				
645	SLE RA 1	-0.05179	-0.15538	SLE RA 5	-0.06333	-0.18998	SLE RA 5	2.32186				
646	SLE RA 1	-0.05182	-0.15547	SLE RA 5	-0.06333	-0.18999	SLE RA 5	2.29745				
647	SLE RA 1	-0.05196	-0.15588	SLE RA 5	-0.06341	-0.19023	SLE RA 5	2.24502				
648	SLE RA 1	-0.05224	-0.15673	SLE RA 5	-0.0636	-0.1908	SLE RA 5	2.18707				
649	SLE RA 1	-0.05273	-0.1582	SLE RA 5	-0.06395	-0.19185	SLE RA 5	2.13018				
650	SLE RA 1	-0.05349	-0.16046	SLE RA 5	-0.06451	-0.19354	SLE RA 5	2.05532				
651	SLE RA 1	-0.05458	-0.16374	SLE RA 5	-0.06535	-0.19605	SLE RA 5	1.97318				
652	SLE RA 1	-0.05603	-0.16808	SLE RA 5	-0.06649	-0.19946	SLE RA 5	1.86465				
653	SLE RA 1	-0.05775	-0.17326	SLE RA 5	-0.06785	-0.20355	SLE RA 5	1.71745				
654	SLE RA 1	-0.059	-0.177	SLE RA 5	-0.06882	-0.20646	SLE RA 5	1.58657				
655	SLE RA 1	-0.05951	-0.17854	SLE RA 5	-0.0692	-0.20761	SLE RA 5	1.50316				
656	SLE RA 1	-0.06045	-0.18134	SLE RA 5	-0.06982	-0.20945	SLE RA 5	1.74272				
657	SLE RA 1	-0.06012	-0.18036	SLE RA 5	-0.06963	-0.20888	SLE RA 5	1.83852				
658	SLE RA 1	-0.05941	-0.17823	SLE RA 5	-0.06919	-0.20757	SLE RA 5	1.98491				
659	SLE RA 1	-0.05845	-0.17534	SLE RA 5	-0.06863	-0.20589	SLE RA 5	2.1595				
660	SLE RA 1	-0.05768	-0.17304	SLE RA 5	-0.06825	-0.20475	SLE RA 5	2.29073				
661	SLE RA 1	-0.05704	-0.17111	SLE RA 5	-0.06797	-0.2039	SLE RA 5	2.36062				
662	SLE RA 1	-0.05692	-0.17075	SLE RA 5	-0.06791	-0.20372	SLE RA 5	2.37991				
663	SLE RA 1	-0.05627	-0.16881	SLE RA 5	-0.06754	-0.20261	SLE RA 5	2.4585				
664	SLE RA 1	-0.05549	-0.16647	SLE RA 5	-0.06705	-0.20116	SLE RA 5	2.53738				
665	SLE RA 1	-0.05484	-0.16452	SLE RA 5	-0.06666	-0.19999	SLE RA 5	2.60111				
666	SLE RA 1	-0.05437	-0.1631	SLE RA 5	-0.06641	-0.19923	SLE RA 5	2.61085				
667	SLE RA 1	-0.05406	-0.16219	SLE RA 5	-0.06628	-0.19884	SLE RA 5	2.65762				
668	SLE RA 1	-0.05389	-0.16166	SLE RA 5	-0.06623	-0.1987	SLE RA 5	2.69631				
669	SLE RA 1	-0.0538	-0.1614	SLE RA 5	-0.06624	-0.19873	SLE RA 5	2.7283				
670	SLE RA 1	-0.05378	-0.16133	SLE RA 5	-0.06628	-0.19883	SLE RA 5	2.75459				
671	SLE RA 1	-0.05379	-0.16138	SLE RA 5	-0.06632	-0.19896	SLE RA 5	2.77585				
672	SLE RA 1	-0.05384	-0.16151	SLE RA 5	-0.06636	-0.19908	SLE RA 5	2.79258				
673	SLE RA 1	-0.0539	-0.16169	SLE RA 5	-0.06639	-0.19917	SLE RA 5	2.80519				
674	SLE RA 1	-0.05398	-0.16193	SLE RA 5	-0.06641	-0.19924	SLE RA 5	2.81401				
675	SLE RA 1	-0.05408	-0.16225	SLE RA 5	-0.06644	-0.19932	SLE RA 5	2.81931				
676	SLE RA 1	-0.05423	-0.1627	SLE RA 5	-0.06648	-0.19945	SLE RA 5	2.82131				
677	SLE RA 1	-0.05444	-0.16332	SLE RA 5	-0.06656	-0.19969	SLE RA 5	2.82007				
678	SLE RA 1	-0.05472	-0.16416	SLE RA 5	-0.0667	-0.2001	SLE RA 5	2.81545				
679	SLE RA 1	-0.05507	-0.16521	SLE RA 5	-0.0669	-0.20071	SLE RA 5	2.807				
680	SLE RA 1	-0.05546	-0.16637	SLE RA 5	-0.06715	-0.20145	SLE RA 5	2.79395				
681	SLE RA 1	-0.05576	-0.16728	SLE RA 5	-0.06734	-0.20202	SLE RA 5	2.7751				
682	SLE RA 1	-0.0558	-0.1674	SLE RA 5	-0.0673	-0.2019	SLE RA 5	2.75427				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
683	SLE RA 1	-0.05575	-0.16724	SLE RA 5	-0.06723	-0.2017	SLE RA 5	2.74881				
684	SLE RA 1	-0.05534	-0.16603	SLE RA 5	-0.06677	-0.2003	SLE RA 5	2.7192				
685	SLE RA 1	-0.05476	-0.16428	SLE RA 5	-0.06615	-0.19845	SLE RA 5	2.68504				
686	SLE RA 1	-0.05414	-0.16243	SLE RA 5	-0.06553	-0.19659	SLE RA 5	2.64776				
687	SLE RA 1	-0.05357	-0.1607	SLE RA 5	-0.06498	-0.19493	SLE RA 5	2.60836				
688	SLE RA 1	-0.05307	-0.15921	SLE RA 5	-0.06452	-0.19356	SLE RA 5	2.60524				
689	SLE RA 1	-0.05266	-0.15798	SLE RA 5	-0.06416	-0.19249	SLE RA 5	2.56335				
690	SLE RA 1	-0.05233	-0.157	SLE RA 5	-0.06389	-0.19167	SLE RA 5	2.52155				
691	SLE RA 1	-0.05208	-0.15625	SLE RA 5	-0.06369	-0.19106	SLE RA 5	2.47964				
692	SLE RA 1	-0.0519	-0.15569	SLE RA 5	-0.06354	-0.19061	SLE RA 5	2.4371				
693	SLE RA 1	-0.05177	-0.15531	SLE RA 5	-0.06343	-0.19029	SLE RA 5	2.39316				
694	SLE RA 1	-0.05171	-0.15514	SLE RA 5	-0.06337	-0.1901	SLE RA 5	2.34693				
695	SLE RA 1	-0.05173	-0.1552	SLE RA 5	-0.06336	-0.19007	SLE RA 5	2.29735				
696	SLE RA 1	-0.05186	-0.15557	SLE RA 5	-0.06342	-0.19026	SLE RA 5	2.24317				
697	SLE RA 1	-0.05213	-0.15638	SLE RA 5	-0.06359	-0.19076	SLE RA 5	2.21177				
698	SLE RA 1	-0.05259	-0.15777	SLE RA 5	-0.0639	-0.19169	SLE RA 5	2.14551				
699	SLE RA 1	-0.05332	-0.15995	SLE RA 5	-0.06441	-0.19324	SLE RA 5	2.0775				
700	SLE RA 1	-0.05437	-0.1631	SLE RA 5	-0.06519	-0.19558	SLE RA 5	1.99324				
701	SLE RA 1	-0.05576	-0.16729	SLE RA 5	-0.06626	-0.19877	SLE RA 5	1.88289				
702	SLE RA 1	-0.05744	-0.17231	SLE RA 5	-0.06755	-0.20264	SLE RA 5	1.73366				
703	SLE RA 1	-0.05865	-0.17594	SLE RA 5	-0.06847	-0.2054	SLE RA 5	1.60125				
704	SLE RA 1	-0.05915	-0.17745	SLE RA 5	-0.06883	-0.2065	SLE RA 5	1.51733				
705	SLE RA 1	-0.06064	-0.18193	SLE RA 5	-0.07015	-0.21046	SLE RA 5	1.73167				
706	SLE RA 1	-0.06032	-0.18096	SLE RA 5	-0.06996	-0.20988	SLE RA 5	1.82705				
707	SLE RA 1	-0.05961	-0.17883	SLE RA 5	-0.06951	-0.20853	SLE RA 5	1.97377				
708	SLE RA 1	-0.05865	-0.17595	SLE RA 5	-0.06894	-0.20682	SLE RA 5	2.14694				
709	SLE RA 1	-0.0579	-0.1737	SLE RA 5	-0.06856	-0.20569	SLE RA 5	2.27545				
710	SLE RA 1	-0.05728	-0.17184	SLE RA 5	-0.0683	-0.2049	SLE RA 5	2.34013				
711	SLE RA 1	-0.05718	-0.17154	SLE RA 5	-0.06825	-0.20476	SLE RA 5	2.35643				
712	SLE RA 1	-0.05656	-0.16968	SLE RA 5	-0.06792	-0.20375	SLE RA 5	2.43417				
713	SLE RA 1	-0.05584	-0.16752	SLE RA 5	-0.0675	-0.20249	SLE RA 5	2.50972				
714	SLE RA 1	-0.05525	-0.16575	SLE RA 5	-0.06717	-0.20152	SLE RA 5	2.57064				
715	SLE RA 1	-0.05482	-0.16447	SLE RA 5	-0.06697	-0.20092	SLE RA 5	2.62032				
716	SLE RA 1	-0.05455	-0.16365	SLE RA 5	-0.06687	-0.20062	SLE RA 5	2.66137				
717	SLE RA 1	-0.05439	-0.16317	SLE RA 5	-0.06685	-0.20054	SLE RA 5	2.65758				
718	SLE RA 1	-0.05431	-0.16294	SLE RA 5	-0.06686	-0.20059	SLE RA 5	2.68833				
719	SLE RA 1	-0.05429	-0.16287	SLE RA 5	-0.0669	-0.20069	SLE RA 5	2.71373				
720	SLE RA 1	-0.0543	-0.16291	SLE RA 5	-0.06693	-0.2008	SLE RA 5	2.73445				
721	SLE RA 1	-0.05434	-0.16303	SLE RA 5	-0.06696	-0.20089	SLE RA 5	2.75102				
722	SLE RA 1	-0.0544	-0.1632	SLE RA 5	-0.06699	-0.20097	SLE RA 5	2.76385				
723	SLE RA 1	-0.05448	-0.16344	SLE RA 5	-0.06701	-0.20104	SLE RA 5	2.7733				
724	SLE RA 1	-0.05458	-0.16375	SLE RA 5	-0.06704	-0.20112	SLE RA 5	2.77963				
725	SLE RA 1	-0.05473	-0.16418	SLE RA 5	-0.06708	-0.20124	SLE RA 5	2.78306				
726	SLE RA 1	-0.05492	-0.16476	SLE RA 5	-0.06715	-0.20145	SLE RA 5	2.78366				
727	SLE RA 1	-0.05518	-0.16554	SLE RA 5	-0.06727	-0.20181	SLE RA 5	2.78128				
728	SLE RA 1	-0.0555	-0.16649	SLE RA 5	-0.06744	-0.20233	SLE RA 5	2.7755				
729	SLE RA 1	-0.05585	-0.16755	SLE RA 5	-0.06766	-0.20298	SLE RA 5	2.76561				
730	SLE RA 1	-0.05613	-0.1684	SLE RA 5	-0.06784	-0.20352	SLE RA 5	2.75049				
731	SLE RA 1	-0.05618	-0.16854	SLE RA 5	-0.06782	-0.20347	SLE RA 5	2.73263				
732	SLE RA 1	-0.05614	-0.16843	SLE RA 5	-0.06778	-0.20333	SLE RA 5	2.72858				
733	SLE RA 1	-0.05579	-0.16737	SLE RA 5	-0.06739	-0.20218	SLE RA 5	2.70292				
734	SLE RA 1	-0.05528	-0.16584	SLE RA 5	-0.06689	-0.20066	SLE RA 5	2.67283				
735	SLE RA 1	-0.05474	-0.16422	SLE RA 5	-0.06638	-0.19914	SLE RA 5	2.63958				
736	SLE RA 1	-0.05424	-0.16271	SLE RA 5	-0.06593	-0.1978	SLE RA 4	2.60763				
737	SLE RA 1	-0.0538	-0.16139	SLE RA 5	-0.06557	-0.1967	SLE RA 5	2.60694				
738	SLE RA 1	-0.05343	-0.1603	SLE RA 5	-0.06527	-0.19582	SLE RA 5	2.56822				
739	SLE RA 1	-0.05314	-0.15942	SLE RA 5	-0.06505	-0.19514	SLE RA 5	2.52917				
740	SLE RA 1	-0.05291	-0.15873	SLE RA 5	-0.06487	-0.19462	SLE RA 5	2.48957				
741	SLE RA 1	-0.05273	-0.1582	SLE RA 5	-0.06474	-0.19421	SLE RA 5	2.44891				
742	SLE RA 1	-0.05261	-0.15784	SLE RA 5	-0.06464	-0.19391	SLE RA 5	2.40648				
743	SLE RA 1	-0.05255	-0.15765	SLE RA 5	-0.06457	-0.1937	SLE RA 5	2.36138				
744	SLE RA 1	-0.05256	-0.15768	SLE RA 5	-0.06454	-0.19362	SLE RA 5	2.31259				
745	SLE RA 1	-0.05266	-0.15799	SLE RA 5	-0.06457	-0.19371	SLE RA 5	2.25885				
746	SLE RA 1	-0.0529	-0.15869	SLE RA 5	-0.06468	-0.19405	SLE RA 5	2.22893				
747	SLE RA 1	-0.05331	-0.15992	SLE RA 5	-0.06492	-0.19476	SLE RA 5	2.16232				
748	SLE RA 1	-0.05396	-0.16187	SLE RA 5	-0.06533	-0.196	SLE RA 5	2.09379				
749	SLE RA 1	-0.0549	-0.16471	SLE RA 5	-0.06597	-0.19792	SLE RA 5	2.00817				
750	SLE RA 1	-0.05619	-0.16856	SLE RA 5	-0.06688	-0.20065	SLE RA 5	1.89605				
751	SLE RA 1	-0.05774	-0.17323	SLE RA 5	-0.06802	-0.20406	SLE RA 5	1.74471				
752	SLE RA 1	-0.05888	-0.17664	SLE RA 5	-0.06885	-0.20655	SLE RA 5	1.61064				
753	SLE RA 1	-0.05935	-0.17806	SLE RA 5	-0.06918	-0.20755	SLE RA 5	1.52595				
754	SLE RA 1	-0.06117	-0.18352	SLD 1	-0.07095	-0.21286	SLE RA 5	1.71518				
755	SLE RA 1	-0.06085	-0.18254	SLE RA 5	-0.07069	-0.21207	SLE RA 5	1.8104				
756	SLE RA 1	-0.06013	-0.18039	SLE RA 5	-0.07022	-0.21066	SLE RA 5	1.95787				
757	SLE RA 1	-0.05918	-0.17754	SLE RA 5	-0.06964	-0.20892	SLE RA 5	2.12881				
758	SLE RA 1	-0.05846	-0.17539	SLE RA 5	-0.0693	-0.2079	SLE RA 5	2.25312				
759	SLE RA 1	-0.0579	-0.17371	SLE RA 5	-0.0691	-0.20731	SLE RA 5	2.31008				
760	SLE RA 1	-0.05783	-0.17348	SLE RA 5	-0.06908	-0.20723	SLE RA 5	2.32357				
761	SLE RA 1	-0.05728	-0.17183	SLE RA 5	-0.06883	-0.20649	SLE RA 5	2.40064				
762	SLE RA 1	-0.05667	-0.17001	SLE RA 5	-0.06855	-0.20566	SLE RA 5	2.47342				
763	SLE RA 1	-0.0562	-0.16861	SLE RA 5	-0.06838	-0.20514	SLE RA 5	2.53216				
764	SLE RA 1	-0.05588	-0.16764	SLE RA 5	-0.06831	-0.20492	SLE RA 5	2.58007				
765	SLE RA 1	-0.05567	-0.16701	SLE RA 5	-0.06829	-0.20487	SLE RA 5	2.6196				
766	SLE RA 1	-0.05555	-0.16666	SLE RA 5	-0.06832	-0.20495	SLE RA 5	2.65256				
767	SLE RA 1	-0.0555	-0.16651	SLE RA 5	-0.06836	-0.20509	SLE RA 5	2.68024				
768	SLE RA 1	-0.0555	-0.16649	SLE RA 5	-0.06841	-0.20524	SLE RA 5	2.70339				
769	SLE RA 1	-0.05551	-0.16654	SLE RA 5	-0.06845	-0.20535	SLE RA 5	2.72256				
770	SLE RA 1	-0.05555	-0.16665	SLE RA 5	-0.06848	-0.20543	SLE RA 5	2.7382				
771	SLE RA 1	-0.0556	-0.16681	SLE RA 5	-0.0685	-0.2055	SLE RA 5	2.75074				
772	SLE RA 1	-0.05568	-0.16703	SLE RA 5	-0.06852	-0.20555	SLE RA 5	2.76049				
773	SLE RA 1	-0.05577	-0.1673	SLE RA 5	-0.06852	-0.20557	SLE RA 5	2.76775				
774	SLE RA 1	-0.05589	-0.16766	SLE RA 5	-0.06854	-0.20561	SLE RA 5	2.77284				
775	SLE RA 1	-0.05604	-0.16813	SLE RA 5	-0.06857	-0.2057	SLE RA 5	2.77597				
776	SLE RA 1	-0.05624	-0.16873	SLE RA 5	-0.06862	-0.20585	SLE RA 5	2.77709				
777	SLE RA 1	-0.05648	-0.16944	SLE RA 5	-0.06869	-0.20607	SLE RA 5	2.77575				
778	SLE RA 1	-0.05674	-0.17021	SLE RA 5	-0.0688	-0.20639	SLE RA 5	2.72491				
779	SLE RA 1	-0.05696	-0.17088	SLE RA 5	-0.06891	-0.20672	SLE RA 5	2.71248				
780	SLE RA 1	-0.057	-0.17101	SLE RA 5	-0.0689	-0.20669	SLE RA 5	2.69706				
781	SLE RA 1	-0.05698	-0.17094	SLE RA 5	-0.06887	-0.2066	SLE RA 5	2.69413				
782	SLE RA 1	-0.0567	-0.1701	SLE RA 5	-0.06859	-0.20576	SLE RA 4	2.68098				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
783	SLE RA 1	-0.0563	-0.1689	SLE RA 5	-0.06823	-0.2047	SLE RA 5	2.69389				
784	SLE RA 1	-0.05589	-0.16767	SLE RA 5	-0.06791	-0.20373	SLE RA 5	2.66281				
785	SLE RA 1	-0.05551	-0.16653	SLE RA 5	-0.06763	-0.2029	SLE RA 5	2.62953				
786	SLE RA 1	-0.05517	-0.16551	SLE RA 5	-0.0674	-0.2022	SLE RA 5	2.59488				
787	SLE RA 1	-0.05488	-0.16463	SLE RA 5	-0.06721	-0.20163	SLE RA 5	2.55936				
788	SLE RA 1	-0.05464	-0.16392	SLE RA 5	-0.06706	-0.20117	SLE RA 5	2.52315				
789	SLE RA 1	-0.05445	-0.16334	SLE RA 5	-0.06693	-0.2008	SLE RA 5	2.48599				
790	SLE RA 1	-0.05429	-0.16287	SLE RA 5	-0.06682	-0.20047	SLE RA 5	2.44736				
791	SLE RA 1	-0.05418	-0.16253	SLE RA 5	-0.06673	-0.20018	SLE RA 5	2.4066				
792	SLE RA 1	-0.05411	-0.16234	SLE RA 5	-0.06666	-0.19997	SLE RA 5	2.36289				
793	SLE RA 1	-0.05411	-0.16234	SLE RA 5	-0.06661	-0.19984	SLE RA 5	2.34604				
794	SLE RA 1	-0.05419	-0.16256	SLE RA 5	-0.0666	-0.1998	SLE RA 5	2.29485				
795	SLE RA 1	-0.05437	-0.16311	SLE RA 5	-0.06665	-0.19994	SLE RA 5	2.23713				
796	SLE RA 1	-0.05471	-0.16413	SLE RA 5	-0.06678	-0.20035	SLE RA 5	2.1706				
797	SLE RA 1	-0.05525	-0.16575	SLE RA 5	-0.06705	-0.20115	SLE RA 5	2.10376				
798	SLE RA 1	-0.05605	-0.16814	SLE RA 5	-0.06749	-0.20248	SLE RA 5	2.01717				
799	SLE RA 1	-0.05715	-0.17145	SLE RA 5	-0.06817	-0.20451	SLE RA 5	1.90455				
800	SLE RA 1	-0.05853	-0.1756	SLE RA 5	-0.06909	-0.20726	SLE RA 5	1.75086				
801	SLE RA 1	-0.05956	-0.17869	SLE RA 5	-0.06979	-0.20937	SLE RA 5	1.61469				
802	SLE RA 1	-0.06	-0.18	SLE RA 5	-0.07008	-0.21023	SLE RA 5	1.52892				
803	SLE RA 1	-0.0619	-0.18571	SLD 1	-0.0721	-0.21631	SLE RA 5	1.69352				
804	SLE RA 1	-0.06158	-0.18473	SLE RA 5	-0.07165	-0.21495	SLE RA 5	1.78912				
805	SLE RA 1	-0.06085	-0.18254	SLE RA 5	-0.07115	-0.21344	SLE RA 5	1.93807				
806	SLE RA 1	-0.0599	-0.1797	SLE RA 5	-0.07055	-0.21166	SLE RA 5	2.10339				
807	SLE RA 1	-0.05923	-0.1777	SLE RA 5	-0.07026	-0.21078	SLE RA 5	2.22035				
808	SLE RA 1	-0.05876	-0.17627	SLE RA 5	-0.07017	-0.21052	SLE RA 5	2.26678				
809	SLE RA 1	-0.0587	-0.17611	SLE RA 5	-0.07016	-0.21049	SLE RA 5	2.27758				
810	SLE RA 1	-0.05825	-0.17475	SLE RA 5	-0.07004	-0.21013	SLE RA 5	2.35382				
811	SLE RA 1	-0.05781	-0.17342	SLE RA 5	-0.06996	-0.20989	SLE RA 5	2.42406				
812	SLE RA 1	-0.05752	-0.17255	SLE RA 5	-0.07002	-0.21005	SLE RA 5	2.48111				
813	SLE RA 1	-0.05733	-0.172	SLE RA 5	-0.07012	-0.21037	SLE RA 5	2.52764				
814	SLE RA 1	-0.0572	-0.17161	SLE RA 5	-0.0702	-0.21061	SLE RA 5	2.56575				
815	SLE RA 1	-0.05713	-0.17139	SLE RA 5	-0.07028	-0.21084	SLE RA 5	2.59749				
816	SLE RA 1	-0.05713	-0.17139	SLE RA 5	-0.07039	-0.21116	SLE RA 5	2.62433				
817	SLE RA 1	-0.05715	-0.17145	SLE RA 5	-0.07047	-0.21142	SLE RA 5	2.64683				
818	SLE RA 1	-0.05716	-0.17149	SLE RA 5	-0.0705	-0.21151	SLE RA 5	2.66538				
819	SLE RA 1	-0.05719	-0.17156	SLE RA 5	-0.07051	-0.21153	SLE RA 5	2.68061				
820	SLE RA 1	-0.05725	-0.17175	SLE RA 5	-0.07054	-0.21163	SLE RA 5	2.69316				
821	SLE RA 1	-0.05732	-0.17197	SLE RA 5	-0.07056	-0.21168	SLE RA 5	2.70315				
822	SLE RA 1	-0.05739	-0.17216	SLE RA 5	-0.07053	-0.2116	SLE RA 5	2.7107				
823	SLE RA 1	-0.05746	-0.17239	SLE RA 5	-0.0705	-0.21149	SLE RA 5	2.71625				
824	SLE RA 1	-0.05759	-0.17276	SLE RA 5	-0.07049	-0.21146	SLE RA 5	2.72018				
825	SLE RA 1	-0.05772	-0.17315	SLE RA 5	-0.07045	-0.21136	SLE RA 5	2.72217				
826	SLE RA 1	-0.05782	-0.17347	SLE RA 5	-0.07037	-0.2111	SLE RA 5	2.7216				
827	SLE RA 1	-0.05793	-0.1738	SLE RA 5	-0.07029	-0.21086	SLE RA 5	2.7178				
828	SLE RA 1	-0.05805	-0.17416	SLE RA 5	-0.07027	-0.21082	SLE RA 5	2.7097				
829	SLE RA 1	-0.05808	-0.17423	SLE RA 5	-0.07024	-0.21073	SLE RA 5	2.69738				
830	SLE RA 1	-0.05806	-0.17419	SLE RA 5	-0.07023	-0.21068	SLE RA 5	2.69537				
831	SLE RA 1	-0.05786	-0.17359	SLE RA 5	-0.07005	-0.21015	SLE RA 5	2.67608				
832	SLE RA 1	-0.05761	-0.17284	SLE RA 5	-0.0699	-0.20969	SLE RA 5	2.65224				
833	SLE RA 1	-0.05739	-0.17216	SLE RA 5	-0.06982	-0.20946	SLE RA 5	2.62528				
834	SLE RA 1	-0.05716	-0.17149	SLE RA 5	-0.06976	-0.20927	SLE RA 5	2.59592				
835	SLE RA 1	-0.05693	-0.17078	SLE RA 5	-0.06966	-0.20899	SLE RA 5	2.56468				
836	SLE RA 1	-0.05671	-0.17013	SLE RA 5	-0.06957	-0.2087	SLE RA 5	2.53223				
837	SLE RA 1	-0.05654	-0.16963	SLE RA 5	-0.06952	-0.20855	SLE RA 5	2.53215				
838	SLE RA 1	-0.0564	-0.1692	SLE RA 5	-0.06946	-0.20837	SLE RA 5	2.49808				
839	SLE RA 1	-0.05626	-0.16877	SLE RA 5	-0.06936	-0.20808	SLE RA 5	2.46234				
840	SLE RA 1	-0.05614	-0.16843	SLE RA 5	-0.06926	-0.20779	SLE RA 5	2.42436				
841	SLE RA 1	-0.05609	-0.16828	SLE RA 5	-0.06921	-0.20763	SLE RA 5	2.38355				
842	SLE RA 1	-0.05609	-0.16827	SLE RA 5	-0.06916	-0.20749	SLE RA 5	2.33876				
843	SLE RA 1	-0.05613	-0.16838	SLE RA 5	-0.06909	-0.20728	SLE RA 5	2.28866				
844	SLE RA 1	-0.05625	-0.16875	SLE RA 5	-0.06906	-0.20717	SLE RA 5	2.23183				
845	SLE RA 1	-0.05652	-0.16957	SLE RA 5	-0.06911	-0.20733	SLE RA 5	2.16617				
846	SLE RA 1	-0.05695	-0.17086	SLE RA 5	-0.06923	-0.2077	SLE RA 5	2.10487				
847	SLE RA 1	-0.05756	-0.17269	SLE RA 5	-0.06943	-0.20828	SLE RA 5	2.01097				
848	SLE RA 1	-0.05843	-0.17529	SLE RA 5	-0.0698	-0.20941	SLE RA 5	1.90573				
849	SLE RA 1	-0.0596	-0.17881	SLE RA 5	-0.07046	-0.21139	SLE RA 5	1.7525				
850	SLE RA 1	-0.06051	-0.18154	SLE RA 5	-0.07103	-0.21309	SLE RA 5	1.61348				
851	SLE RA 1	-0.06091	-0.18272	SLE RA 5	-0.07127	-0.2138	SLE RA 5	1.52612				
852	SLE RA 1	-0.06264	-0.18792	SLD 3	-0.07336	-0.22008	SLE RA 5	1.66751				
853	SLE RA 1	-0.06232	-0.18696	SLE RA 5	-0.07259	-0.21776	SLE RA 5	1.76495				
854	SLE RA 1	-0.06158	-0.18473	SLE RA 5	-0.07204	-0.21612	SLE RA 5	1.90559				
855	SLE RA 1	-0.06063	-0.1819	SLE RA 5	-0.07142	-0.21425	SLE RA 5	2.06411				
856	SLE RA 1	-0.06	-0.18	SLE RA 5	-0.07116	-0.21348	SLE RA 5	2.16974				
857	SLE RA 1	-0.05962	-0.17885	SLE RA 5	-0.07119	-0.21358	SLE RA 5	2.20497				
858	SLE RA 1	-0.05958	-0.17875	SLE RA 5	-0.0712	-0.21359	SLE RA 5	2.21319				
859	SLE RA 1	-0.05921	-0.17764	SLE RA 5	-0.07118	-0.21353	SLE RA 5	2.2879				
860	SLE RA 1	-0.05893	-0.17679	SLE RA 5	-0.07129	-0.21386	SLE RA 5	2.35536				
861	SLE RA 1	-0.05886	-0.17657	SLE RA 5	-0.07162	-0.21485	SLE RA 5	2.41095				
862	SLE RA 1	-0.05885	-0.17656	SLE RA 5	-0.07195	-0.21585	SLE RA 5	2.50221				
863	SLE RA 1	-0.05874	-0.17623	SLE RA 5	-0.07204	-0.21613	SLE RA 5	2.53516				
864	SLE RA 1	-0.05867	-0.17602	SLE RA 5	-0.07211	-0.21633	SLE RA 5	2.56355				
865	SLE RA 1	-0.05875	-0.17624	SLE RA 5	-0.07232	-0.21695	SLE RA 5	2.58858				
866	SLE RA 1	-0.05884	-0.17652	SLE RA 5	-0.0725	-0.2175	SLE RA 5	2.60998				
867	SLE RA 1	-0.0588	-0.17641	SLE RA 5	-0.07246	-0.21737	SLE RA 5	2.62721				
868	SLE RA 1	-0.05878	-0.17635	SLE RA 5	-0.0724	-0.21719	SLE RA 5	2.64152				
869	SLE RA 1	-0.05889	-0.17666	SLE RA 5	-0.07249	-0.21746	SLE RA 5	2.6539				
870	SLE RA 1	-0.05901	-0.17702	SLE RA 5	-0.07257	-0.21772	SLE RA 5	2.66407				
871	SLE RA 1	-0.059	-0.17701	SLE RA 5	-0.07245	-0.21736	SLE RA 5	2.67149				
872	SLE RA 1	-0.05901	-0.17703	SLE RA 5	-0.07233	-0.21698	SLE RA 5	2.6774				
873	SLE RA 1	-0.05914	-0.17741	SLE RA 5	-0.07233	-0.217	SLE RA 5	2.68286				
874	SLE RA 1	-0.05926	-0.17777	SLE RA 5	-0.0723	-0.21691	SLE RA 5	2.64652				
875	SLE RA 1	-0.0592	-0.1776	SLE RA 5	-0.072	-0.21601	SLE RA 5	2.64593				
876	SLE RA 1	-0.05911	-0.17734	SLE RA 5	-0.07167	-0.21501	SLE RA 5	2.64223				
877	SLE RA 1	-0.05912	-0.17735	SLE RA 5	-0.07152	-0.21455	SLE RA 5	2.63527				
878	SLE RA 1	-0.05912	-0.17737	SLE RA 5	-0.07148	-0.21443	SLE RA 5	2.62462				
879	SLE RA 1	-0.05911	-0.17734	SLE RA 5	-0.07147	-0.2144	SLE RA 5	2.62325				
880	SLE RA 1	-0.05897	-0.17692	SLE RA 5	-0.07136	-0.21407	SLE RA 5	2.60659				
881	SLE RA 1	-0.05888	-0.17664	SLE RA 5	-0.07141	-0.21422	SLE RA 5	2.58632				
882	SLE RA 1	-0.05888	-0.17664	SLE RA 5	-0.07163	-0.2149	SLE RA 5	2.5636				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
883	SLE RA 1	-0.05885	-0.17654	SLE RA 5	-0.07182	-0.21547	SLE RA 5	2.58178				
884	SLE RA 1	-0.05866	-0.17597	SLE RA 5	-0.07178	-0.21533	SLE RA 5	2.55143				
885	SLE RA 1	-0.05847	-0.1754	SLE RA 5	-0.07171	-0.21513	SLE RA 5	2.52103				
886	SLE RA 1	-0.0584	-0.17519	SLE RA 5	-0.07179	-0.21536	SLE RA 5	2.49079				
887	SLE RA 1	-0.05834	-0.17503	SLE RA 5	-0.07185	-0.21556	SLE RA 5	2.45946				
888	SLE RA 1	-0.05816	-0.17449	SLE RA 5	-0.0717	-0.2151	SLE RA 5	2.42552				
889	SLE RA 1	-0.05801	-0.17403	SLE RA 5	-0.07155	-0.21464	SLE RA 5	2.38924				
890	SLE RA 1	-0.05801	-0.17403	SLE RA 5	-0.07156	-0.21468	SLE RA 5	2.35051				
891	SLE RA 1	-0.05806	-0.17418	SLE RA 5	-0.07159	-0.21476	SLE RA 5	2.30779				
892	SLE RA 1	-0.05802	-0.17405	SLE RA 5	-0.07141	-0.21423	SLE RA 5	2.25903				
893	SLE RA 1	-0.05806	-0.17417	SLE RA 5	-0.07126	-0.21377	SLE RA 5	2.20366				
894	SLE RA 1	-0.05832	-0.17495	SLE RA 5	-0.07131	-0.21392	SLE RA 5	2.14024				
895	SLE RA 1	-0.05871	-0.17612	SLE RA 5	-0.07139	-0.21417	SLE RA 5	2.08923				
896	SLE RA 1	-0.05909	-0.17728	SLE RA 5	-0.0713	-0.2139	SLE RA 5	1.99553				
897	SLE RA 1	-0.0597	-0.17911	SLE RA 5	-0.07134	-0.21403	SLE RA 5	1.87726				
898	SLE RA 1	-0.06067	-0.18202	SLE RA 5	-0.07177	-0.21531	SLE RA 5	1.74776				
899	SLE RA 1	-0.06148	-0.18445	SLE RA 5	-0.07223	-0.2167	SLE RA 5	1.60825				
900	SLE RA 1	-0.06183	-0.18548	SLD 15	-0.07264	-0.21793	SLE RA 5	1.51796				
901	SLE RA 1	-0.06281	-0.18842	SLD 3	-0.07336	-0.22009	SLE RA 5	1.70598				
903	SLE RA 1	-0.06012	-0.18035	SLE RA 5	-0.07171	-0.21514	SLE RA 5	2.20708				
910	SLE RA 1	-0.05975	-0.17924	SLE RA 5	-0.07207	-0.21622	SLE RA 5	2.53181				
916	SLE RA 1	-0.06213	-0.1864	SLE RA 5	-0.07296	-0.21889	SLE RA 5	1.56518				
917	SLD 13	-0.06248	-0.18745	SLD 3	-0.07478	-0.22434	SLE RA 5	1.62305				
918	SLE RA 1	-0.06212	-0.18635	SLE RA 5	-0.07263	-0.21788	SLE RA 5	1.85071				
919	SLE RA 1	-0.06117	-0.18351	SLE RA 5	-0.07197	-0.21591	SLE RA 5	1.99536				
920	SLE RA 1	-0.06054	-0.18162	SLE RA 5	-0.0717	-0.21509	SLE RA 5	2.08995				
921	SLE RA 1	-0.06017	-0.1805	SLE RA 5	-0.07173	-0.21519	SLE RA 5	2.19274				
922	SLE RA 1	-0.06012	-0.18036	SLE RA 5	-0.07174	-0.21522	SLE RA 5	2.20544				
923	SLE RA 1	-0.05984	-0.17952	SLE RA 5	-0.07178	-0.21534	SLE RA 5	2.26695				
924	SLE RA 1	-0.05964	-0.17891	SLE RA 5	-0.07196	-0.21588	SLE RA 5	2.32235				
925	SLE RA 1	-0.05968	-0.17905	SLE RA 5	-0.07243	-0.21729	SLE RA 5	2.36738				
926	SLE RA 1	-0.05979	-0.17936	SLE RA 5	-0.07289	-0.21867	SLE RA 5	2.40568				
927	SLE RA 1	-0.05965	-0.17896	SLE RA 5	-0.07293	-0.21878	SLE RA 5	2.43631				
928	SLE RA 1	-0.05956	-0.17869	SLE RA 5	-0.07295	-0.21884	SLE RA 5	2.463				
929	SLE RA 1	-0.05969	-0.17908	SLE RA 5	-0.07323	-0.21969	SLE RA 5	2.48718				
930	SLE RA 1	-0.05985	-0.17955	SLE RA 5	-0.0735	-0.22049	SLE RA 5	2.50802				
931	SLE RA 1	-0.05976	-0.17929	SLE RA 5	-0.07337	-0.22012	SLE RA 5	2.52425				
932	SLE RA 1	-0.0597	-0.17909	SLE RA 5	-0.07325	-0.21974	SLE RA 5	2.5378				
933	SLE RA 1	-0.05984	-0.17953	SLE RA 5	-0.0734	-0.22019	SLE RA 5	2.55015				
934	SLE RA 1	-0.06002	-0.18005	SLE RA 5	-0.07356	-0.22069	SLE RA 5	2.56052				
935	SLE RA 1	-0.05995	-0.17986	SLE RA 5	-0.07336	-0.22009	SLE RA 5	2.56765				
936	SLE RA 1	-0.05991	-0.17974	SLE RA 5	-0.07317	-0.2195	SLE RA 5	2.57344				
937	SLE RA 1	-0.06007	-0.1802	SLE RA 5	-0.07323	-0.2197	SLE RA 5	2.57939				
938	SLE RA 1	-0.06021	-0.18064	SLE RA 5	-0.07327	-0.2198	SLE RA 5	2.5848				
939	SLE RA 1	-0.06006	-0.18018	SLE RA 5	-0.07285	-0.21854	SLE RA 5	2.58861				
940	SLE RA 1	-0.05986	-0.17959	SLE RA 5	-0.07238	-0.21713	SLE RA 5	2.53747				
941	SLE RA 1	-0.05981	-0.17944	SLE RA 5	-0.07217	-0.21652	SLE RA 5	2.53163				
942	SLE RA 1	-0.05979	-0.17937	SLE RA 5	-0.07211	-0.21632	SLE RA 5	2.52328				
943	SLE RA 1	-0.05978	-0.17933	SLE RA 5	-0.07209	-0.21627	SLE RA 5	2.52136				
944	SLE RA 1	-0.05969	-0.17908	SLE RA 5	-0.07204	-0.21612	SLE RA 5	2.50703				
945	SLE RA 1	-0.05969	-0.17908	SLE RA 5	-0.0722	-0.2166	SLE RA 5	2.54516				
946	SLE RA 1	-0.05983	-0.17948	SLE RA 5	-0.0726	-0.2178	SLE RA 5	2.51994				
947	SLE RA 1	-0.05991	-0.17974	SLE RA 5	-0.07294	-0.21881	SLE RA 5	2.49417				
948	SLE RA 1	-0.05973	-0.17918	SLE RA 5	-0.07288	-0.21864	SLE RA 5	2.46608				
949	SLE RA 1	-0.05953	-0.17859	SLE RA 5	-0.07279	-0.21838	SLE RA 5	2.43798				
950	SLE RA 1	-0.05953	-0.17859	SLE RA 5	-0.07296	-0.21888	SLE RA 5	2.41044				
951	SLE RA 1	-0.05955	-0.17865	SLE RA 5	-0.07312	-0.21936	SLE RA 5	2.38173				
952	SLE RA 1	-0.05933	-0.17799	SLE RA 5	-0.07291	-0.21872	SLE RA 5	2.34967				
953	SLE RA 1	-0.05914	-0.17743	SLE RA 5	-0.0727	-0.21811	SLE RA 5	2.31523				
954	SLE RA 1	-0.05919	-0.17756	SLE RA 5	-0.07278	-0.21835	SLE RA 5	2.27882				
955	SLE RA 1	-0.05929	-0.17786	SLE RA 5	-0.07288	-0.21865	SLE RA 5	2.23852				
956	SLE RA 1	-0.05918	-0.17755	SLE RA 5	-0.07263	-0.21788	SLE RA 5	2.19171				
957	SLE RA 1	-0.05917	-0.17751	SLE RA 5	-0.0724	-0.21721	SLE RA 5	2.13873				
958	SLE RA 1	-0.05944	-0.17833	SLE RA 5	-0.07249	-0.21746	SLE RA 5	2.10796				
959	SLE RA 1	-0.05984	-0.17951	SLE RA 5	-0.07262	-0.21786	SLE RA 5	2.03926				
960	SLE RA 1	-0.0601	-0.18031	SLE RA 5	-0.07238	-0.21714	SLE RA 5	1.94638				
961	SLE RA 1	-0.06058	-0.18173	SLE RA 5	-0.07227	-0.2168	SLE RA 5	1.83029				
962	SLE RA 1	-0.06145	-0.18435	SLE RA 5	-0.07261	-0.21783	SLE RA 5	1.7038				
963	SLD 1	-0.0622	-0.18659	SLD 15	-0.07421	-0.22264	SLE RA 5	1.49018				
964	SLD 13	-0.06264	-0.18791	SLD 3	-0.07494	-0.22482	SLE RA 5	1.53343				
965	SLE RA 1	-0.06305	-0.18914	SLD 3	-0.07394	-0.22182	SLE RA 5	1.62515				
966	SLE RA 1	-0.06231	-0.18692	SLE RA 5	-0.07273	-0.2182	SLE RA 5	1.76047				
967	SLE RA 1	-0.06136	-0.18409	SLE RA 5	-0.07205	-0.21615	SLE RA 5	1.89087				
968	SLE RA 1	-0.06072	-0.18215	SLE RA 5	-0.07172	-0.21516	SLE RA 5	2.01908				
969	SLE RA 1	-0.06031	-0.18092	SLE RA 5	-0.07167	-0.215	SLE RA 5	2.07694				
970	SLE RA 1	-0.06029	-0.18087	SLE RA 5	-0.07167	-0.215	SLE RA 5	2.08046				
971	SLE RA 1	-0.05992	-0.17977	SLE RA 5	-0.07161	-0.21482	SLE RA 5	2.14508				
972	SLE RA 1	-0.05967	-0.17901	SLE RA 5	-0.07168	-0.21503	SLE RA 5	2.19633				
973	SLE RA 1	-0.05959	-0.17878	SLE RA 5	-0.07193	-0.21579	SLE RA 5	2.26276				
974	SLE RA 1	-0.05956	-0.17868	SLE RA 5	-0.07217	-0.21651	SLE RA 5	2.29579				
975	SLE RA 1	-0.0595	-0.17849	SLE RA 5	-0.07229	-0.21686	SLE RA 5	2.32493				
976	SLE RA 1	-0.05945	-0.17836	SLE RA 5	-0.07236	-0.21708	SLE RA 5	2.35053				
977	SLE RA 1	-0.05951	-0.17853	SLE RA 5	-0.07253	-0.21759	SLE RA 5	2.37312				
978	SLE RA 1	-0.05957	-0.17872	SLE RA 5	-0.07266	-0.21797	SLE RA 5	2.39249				
979	SLE RA 1	-0.05958	-0.17873	SLE RA 5	-0.07266	-0.21797	SLE RA 5	2.40859				
980	SLE RA 1	-0.05958	-0.17873	SLE RA 5	-0.07262	-0.21786	SLE RA 5	2.42204				
981	SLE RA 1	-0.05966	-0.17899	SLE RA 5	-0.07269	-0.21807	SLE RA 5	2.43362				
982	SLE RA 1	-0.05975	-0.17926	SLE RA 5	-0.07274	-0.21821	SLE RA 5	2.44319				
983	SLE RA 1	-0.05979	-0.17936	SLE RA 5	-0.07268	-0.21803	SLE RA 5	2.45076				
984	SLE RA 1	-0.05982	-0.17945	SLE RA 5	-0.07259	-0.21778	SLE RA 5	2.45698				
985	SLE RA 1	-0.05993	-0.17978	SLE RA 5	-0.0726	-0.21781	SLE RA 5	2.4627				
986	SLE RA 1	-0.06001	-0.18002	SLE RA 5	-0.07256	-0.21768	SLE RA 5	2.46821				
987	SLE RA 1	-0.05999	-0.17997	SLE RA 5	-0.07236	-0.21708	SLE RA 5	2.47444				
988	SLE RA 1	-0.05993	-0.17978	SLE RA 5	-0.07211	-0.21633	SLE RA 5	2.45507				
989	SLE RA 1	-0.05993	-0.1798	SLE RA 5	-0.07201	-0.21602	SLE RA 5	2.45665				
990	SLE RA 1	-0.05995	-0.17986	SLE RA 5	-0.072	-0.21599	SLE RA 5	2.45135				
991	SLE RA 1	-0.05995	-0.17985	SLE RA 5	-0.07199	-0.21598	SLE RA 5	2.45086				
992	SLE RA 1	-0.05986	-0.17958	SLE RA 5	-0.07193	-0.2158	SLE RA 5	2.43561				
993	SLE RA 1	-0.05981	-0.17944	SLE RA 5	-0.07201	-0.21603	SLE RA 5	2.41402				
994	SLE RA 1	-0.05983	-0.1795	SLE RA 5	-0.07222	-0.21667	SLE RA 5	2.41412				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
995	SLE RA 1	-0.05981	-0.17942	SLE RA 5	-0.07238	-0.21714	SLE RA 5	2.38791				
996	SLE RA 1	-0.05969	-0.17907	SLE RA 5	-0.07241	-0.21723	SLE RA 5	2.36232				
997	SLE RA 1	-0.05956	-0.17868	SLE RA 5	-0.0724	-0.2172	SLE RA 5	2.33687				
998	SLE RA 1	-0.0595	-0.1785	SLE RA 5	-0.07247	-0.21742	SLE RA 5	2.31108				
999	SLE RA 1	-0.05942	-0.17827	SLE RA 5	-0.07249	-0.21748	SLE RA 5	2.2838				
1000	SLE RA 1	-0.0593	-0.1779	SLE RA 5	-0.07241	-0.21722	SLE RA 5	2.25423				
1001	SLE RA 1	-0.05919	-0.17757	SLE RA 5	-0.0723	-0.21691	SLE RA 5	2.22212				
1002	SLE RA 1	-0.05918	-0.17754	SLE RA 5	-0.07231	-0.21692	SLE RA 5	2.18721				
1003	SLE RA 1	-0.05919	-0.17757	SLE RA 5	-0.07227	-0.21682	SLE RA 5	2.14829				
1004	SLE RA 1	-0.05919	-0.17757	SLE RA 5	-0.07216	-0.21648	SLE RA 5	2.10424				
1005	SLE RA 1	-0.05926	-0.17779	SLE RA 5	-0.07206	-0.21619	SLE RA 5	2.05419				
1006	SLE RA 1	-0.05951	-0.17852	SLE RA 5	-0.07211	-0.21633	SLE RA 5	1.99674				
1007	SLE RA 1	-0.05984	-0.17952	SLE RA 5	-0.07216	-0.21647	SLE RA 5	1.92852				
1008	SLE RA 1	-0.06025	-0.18076	SLE RA 5	-0.07217	-0.21651	SLE RA 5	1.84349				
1009	SLE RA 1	-0.06086	-0.18257	SLE RA 5	-0.07231	-0.21694	SLE RA 5	1.76337				
1010	SLE RA 1	-0.06176	-0.18529	SLE RA 5	-0.07279	-0.21836	SLE RA 5	1.62508				
1011	SLE RA 1	-0.0625	-0.1875	SLD 15	-0.07356	-0.22069	SLE RA 5	1.50199				
1012	SLD 1	-0.06244	-0.18731	SLD 15	-0.07453	-0.22358	SLE RA 5	1.41526				
1013	SLD 13	-0.06242	-0.18727	SLD 3	-0.07493	-0.22479	SLE RA 5	1.41157				
1014	SLD 13	-0.06274	-0.18821	SLD 3	-0.07404	-0.22212	SLE RA 5	1.49358				
1015	SLE RA 1	-0.0623	-0.1869	SLE RA 5	-0.07254	-0.21763	SLE RA 5	1.61318				
1016	SLE RA 1	-0.06135	-0.18405	SLE RA 5	-0.07182	-0.21545	SLE RA 5	1.76644				
1017	SLE RA 1	-0.06065	-0.18196	SLE RA 5	-0.07138	-0.21415	SLE RA 5	1.88333				
1018	SLE RA 1	-0.06013	-0.1804	SLE RA 5	-0.07115	-0.21344	SLE RA 5	1.95003				
1019	SLE RA 1	-0.06012	-0.18037	SLE RA 5	-0.07114	-0.21343	SLE RA 5	1.95161				
1020	SLE RA 1	-0.05967	-0.179	SLE RA 5	-0.07092	-0.21276	SLE RA 5	2.03088				
1021	SLE RA 1	-0.05928	-0.17785	SLE RA 5	-0.07077	-0.2123	SLE RA 5	2.06287				
1022	SLE RA 1	-0.05903	-0.17709	SLE RA 5	-0.07073	-0.2122	SLE RA 5	2.09755				
1023	SLE RA 1	-0.05887	-0.17661	SLE RA 5	-0.07076	-0.21229	SLE RA 5	2.12702				
1024	SLE RA 1	-0.05877	-0.1763	SLE RA 5	-0.0708	-0.2124	SLE RA 5	2.15429				
1025	SLE RA 1	-0.05871	-0.17614	SLE RA 5	-0.07085	-0.21255	SLE RA 5	2.17853				
1026	SLE RA 1	-0.05871	-0.17614	SLE RA 5	-0.07092	-0.21276	SLE RA 5	2.19972				
1027	SLE RA 1	-0.05873	-0.1762	SLE RA 5	-0.07098	-0.21295	SLE RA 5	2.21796				
1028	SLE RA 1	-0.05876	-0.17627	SLE RA 5	-0.07101	-0.21303	SLE RA 5	2.23342				
1029	SLE RA 1	-0.05879	-0.17638	SLE RA 5	-0.07103	-0.21308	SLE RA 5	2.24647				
1030	SLE RA 1	-0.05886	-0.17657	SLE RA 5	-0.07106	-0.21317	SLE RA 5	2.25746				
1031	SLE RA 1	-0.05893	-0.1768	SLE RA 5	-0.07109	-0.21326	SLE RA 5	2.26662				
1032	SLE RA 1	-0.05901	-0.17702	SLE RA 5	-0.07109	-0.21327	SLE RA 5	2.27416				
1033	SLE RA 1	-0.0591	-0.17729	SLE RA 5	-0.0711	-0.2133	SLE RA 5	2.28046				
1034	SLE RA 1	-0.05921	-0.17764	SLE RA 5	-0.07113	-0.21339	SLE RA 5	2.286				
1035	SLE RA 1	-0.05934	-0.17801	SLE RA 5	-0.07116	-0.21348	SLE RA 5	2.29151				
1036	SLE RA 1	-0.05945	-0.17834	SLE RA 5	-0.07117	-0.2135	SLE RA 5	2.29865				
1037	SLE RA 1	-0.05956	-0.17869	SLE RA 5	-0.0712	-0.21359	SLE RA 5	2.30545				
1038	SLE RA 1	-0.05969	-0.17906	SLE RA 5	-0.07128	-0.21384	SLE RA 5	2.29962				
1039	SLE RA 1	-0.05975	-0.17925	SLE RA 5	-0.07133	-0.214	SLE RA 5	2.2977				
1040	SLE RA 1	-0.05975	-0.17924	SLE RA 5	-0.07133	-0.214	SLE RA 5	2.29749				
1041	SLE RA 1	-0.05965	-0.17895	SLE RA 5	-0.07126	-0.21377	SLE RA 5	2.28132				
1042	SLE RA 1	-0.0595	-0.1785	SLE RA 5	-0.07117	-0.2135	SLE RA 5	2.26943				
1043	SLE RA 1	-0.05936	-0.17809	SLE RA 5	-0.07113	-0.2134	SLE RA 5	2.24502				
1044	SLE RA 1	-0.05923	-0.17769	SLE RA 5	-0.07112	-0.21336	SLE RA 5	2.22005				
1045	SLE RA 1	-0.05909	-0.17726	SLE RA 5	-0.07109	-0.21327	SLE RA 5	2.19672				
1046	SLE RA 1	-0.05895	-0.17686	SLE RA 5	-0.07107	-0.2132	SLE RA 5	2.17351				
1047	SLE RA 1	-0.05884	-0.17653	SLE RA 5	-0.07105	-0.21316	SLE RA 5	2.14951				
1048	SLE RA 1	-0.05874	-0.17622	SLE RA 5	-0.07103	-0.21308	SLE RA 5	2.12399				
1049	SLE RA 1	-0.05864	-0.17591	SLE RA 5	-0.07097	-0.21291	SLE RA 5	2.09638				
1050	SLE RA 1	-0.05856	-0.17568	SLE RA 5	-0.07091	-0.21274	SLE RA 5	2.06626				
1051	SLE RA 1	-0.05853	-0.17558	SLE RA 5	-0.07087	-0.21262	SLE RA 5	2.03311				
1052	SLE RA 1	-0.05853	-0.17559	SLE RA 5	-0.07084	-0.21251	SLE RA 5	1.99621				
1053	SLE RA 1	-0.05858	-0.17574	SLE RA 5	-0.0708	-0.21239	SLE RA 5	1.95474				
1054	SLE RA 1	-0.05872	-0.17617	SLE RA 5	-0.07081	-0.21242	SLE RA 5	1.90778				
1055	SLE RA 1	-0.05899	-0.17697	SLE RA 5	-0.07089	-0.21267	SLE RA 5	1.85393				
1056	SLE RA 1	-0.05939	-0.17818	SLE RA 5	-0.07106	-0.21317	SLE RA 5	1.79084				
1057	SLE RA 1	-0.05997	-0.1799	SLE RA 5	-0.07134	-0.21401	SLE RA 5	1.71489				
1058	SLE RA 1	-0.06076	-0.18228	SLE RA 5	-0.07181	-0.21544	SLE RA 5	1.61978				
1059	SLE RA 1	-0.06178	-0.18535	SLE RA 5	-0.07252	-0.21757	SLE RA 5	1.48891				
1060	SLD 1	-0.06252	-0.18755	SLD 15	-0.07373	-0.2212	SLE RA 5	1.38534				
1061	SLD 1	-0.06225	-0.18674	SLD 15	-0.07461	-0.22384	SLE RA 5	1.30716				
1062	SLD 13	-0.06223	-0.18669	SLD 3	-0.07486	-0.22457	SLE RA 5	1.30861				
1063	SLE RA 1	-0.06224	-0.18672	SLD 7	-0.0724	-0.2172	SLE RA 5	1.50789				
1064	SLE RA 1	-0.06128	-0.18384	SLE RA 5	-0.07157	-0.21471	SLE RA 5	1.64305				
1065	SLE RA 1	-0.06054	-0.18162	SLE RA 5	-0.07106	-0.21317	SLE RA 5	1.75711				
1066	SLE RA 1	-0.05994	-0.17983	SLE RA 5	-0.0707	-0.21209	SLE RA 5	1.83317				
1067	SLE RA 1	-0.05941	-0.17822	SLE RA 5	-0.07034	-0.21103	SLE RA 5	1.8929				
1068	SLE RA 1	-0.05893	-0.1768	SLE RA 5	-0.07003	-0.21009	SLE RA 5	1.92017				
1069	SLE RA 1	-0.05857	-0.17572	SLE RA 5	-0.06982	-0.20947	SLE RA 5	1.94937				
1070	SLE RA 1	-0.05833	-0.17499	SLE RA 5	-0.06971	-0.20914	SLE RA 5	1.97798				
1071	SLE RA 1	-0.05818	-0.17454	SLE RA 5	-0.06967	-0.20901	SLE RA 5	2.00425				
1072	SLE RA 1	-0.0581	-0.17429	SLE RA 5	-0.06967	-0.209	SLE RA 5	2.02757				
1073	SLE RA 1	-0.05807	-0.1742	SLD 11	-0.06978	-0.20934	SLE RA 5	2.04794				
1074	SLE RA 1	-0.05807	-0.17421	SLD 11	-0.0699	-0.20969	SLE RA 5	2.0655				
1075	SLE RA 1	-0.05809	-0.17428	SLD 11	-0.06997	-0.20991	SLE RA 5	2.08047				
1076	SLE RA 1	-0.05814	-0.17441	SLD 11	-0.07001	-0.21004	SLE RA 5	2.09313				
1077	SLE RA 1	-0.0582	-0.17459	SLD 11	-0.07005	-0.21015	SLE RA 5	2.1038				
1078	SLE RA 1	-0.05828	-0.17483	SLD 11	-0.07007	-0.21021	SLE RA 5	2.11272				
1079	SLE RA 1	-0.05837	-0.17512	SLD 11	-0.07009	-0.21026	SLE RA 5	2.12013				
1080	SLE RA 1	-0.05849	-0.17548	SLD 7	-0.07009	-0.21027	SLE RA 5	2.12633				
1081	SLE RA 1	-0.05864	-0.17591	SLD 7	-0.07009	-0.21028	SLE RA 5	2.13174				
1082	SLE RA 1	-0.05881	-0.17642	SLE RA 5	-0.07011	-0.21034	SLE RA 5	2.13694				
1083	SLE RA 1	-0.059	-0.17701	SLE RA 5	-0.07025	-0.21076	SLE RA 5	2.14318				
1084	SLE RA 1	-0.05922	-0.17767	SLE RA 5	-0.07044	-0.21133	SLE RA 5	2.15293				
1085	SLE RA 1	-0.05943	-0.17828	SLE RA 5	-0.07065	-0.21196	SLE RA 5	2.16963				
1086	SLE RA 1	-0.05952	-0.17857	SLE RA 5	-0.07077	-0.2123	SLE RA 5	2.16201				
1087	SLE RA 1	-0.05941	-0.17824	SLE RA 5	-0.07066	-0.21198	SLE RA 5	2.15265				
1088	SLE RA 1	-0.05919	-0.17758	SLE RA 5	-0.07046	-0.21137	SLE RA 5	2.11921				
1089	SLE RA 1	-0.05896	-0.17689	SLE RA 5	-0.07028	-0.21084	SLE RA 5	2.09294				
1090	SLE RA 1	-0.05876	-0.17627	SLE RA 5	-0.07015	-0.21045	SLE RA 5	2.07019				
1091	SLE RA 1	-0.05857	-0.17572	SLE RA 5	-0.07006	-0.21017	SLE RA 5	2.04849				
1092	SLE RA 1	-0.05842	-0.17525	SLE RA 5	-0.06999	-0.20997	SLE RA 5	2.02656				
1093	SLE RA 1	-0.05828	-0.17485	SLE RA 5	-0.06994	-0.20981	SLE RA 5	2.00365				
1094	SLE RA 1	-0.05817	-0.1745	SLE RA 5	-0.06989	-0.20966	SLE RA 5	1.97918				

Nodo	spostamento nodale massimo			spostamento nodale minimo			Cedimento elastico		Cedimento edometrico		Cedimento di consolidazione	
Ind.	Cont.	uz	Press.	Cont.	uz	Press.	Cont.	v.	Cont.	v.	Cont.	v.
1095	SLE RA 1	-0.05807	-0.17421	SLE RA 5	-0.06983	-0.2095	SLE RA 5	1.95264				
1096	SLE RA 1	-0.058	-0.174	SLE RA 5	-0.06978	-0.20935	SLE RA 5	1.92361				
1097	SLE RA 1	-0.05797	-0.1739	SLE RA 5	-0.06975	-0.20924	SLE RA 5	1.89156				
1098	SLE RA 1	-0.05798	-0.17394	SLE RA 5	-0.06972	-0.20917	SLE RA 5	1.85587				
1099	SLE RA 1	-0.05806	-0.17419	SLE RA 5	-0.06973	-0.20919	SLE RA 5	1.81583				
1100	SLE RA 1	-0.05825	-0.17475	SLE RA 5	-0.0698	-0.20939	SLE RA 5	1.77065				
1101	SLE RA 1	-0.05856	-0.17569	SLE RA 5	-0.06995	-0.20986	SLE RA 5	1.71922				
1102	SLE RA 1	-0.05904	-0.17713	SLE RA 5	-0.07024	-0.21072	SLE RA 5	1.65984				
1103	SLE RA 1	-0.05973	-0.17918	SLE RA 5	-0.0707	-0.2121	SLE RA 5	1.58991				
1104	SLE RA 1	-0.06063	-0.18189	SLE RA 5	-0.07137	-0.21412	SLE RA 5	1.50447				
1105	SLE RA 1	-0.06173	-0.18518	SLD 11	-0.07259	-0.21776	SLE RA 5	1.39038				
1106	SLD 1	-0.06205	-0.18615	SLD 15	-0.07459	-0.22376	SLE RA 5	1.21258				
1107	SLD 13	-0.06208	-0.18624	SLD 3	-0.07484	-0.22453	SLE RA 5	1.24316				
1108	SLD 13	-0.06232	-0.18695	SLD 3	-0.074	-0.22201	SLE RA 5	1.30827				
1109	SLE RA 1	-0.06219	-0.18656	SLD 7	-0.07262	-0.21787	SLE RA 5	1.42486				
1110	SLE RA 1	-0.06121	-0.18364	SLE RA 5	-0.0714	-0.21421	SLE RA 5	1.55212				
1111	SLE RA 1	-0.06045	-0.18136	SLE RA 5	-0.07085	-0.21255	SLE RA 5	1.65884				
1112	SLE RA 1	-0.05984	-0.17951	SLE RA 5	-0.07045	-0.21134	SLE RA 5	1.74767				
1113	SLE RA 1	-0.05924	-0.17773	SLE RA 5	-0.07	-0.21001	SLE RA 5	1.78924				
1114	SLE RA 1	-0.05872	-0.17615	SLE RA 5	-0.0696	-0.20881	SLE RA 5	1.81842				
1115	SLE RA 1	-0.05831	-0.17493	SLD 11	-0.06936	-0.20808	SLE RA 5	1.84785				
1116	SLE RA 1	-0.05802	-0.17407	SLD 11	-0.06942	-0.20827	SLE RA 5	1.87602				
1117	SLE RA 1	-0.05784	-0.17353	SLD 11	-0.06953	-0.20858	SLE RA 5	1.90169				
1118	SLE RA 1	-0.05774	-0.17322	SLD 11	-0.06965	-0.20896	SLE RA 5	1.92445				
1119	SLD 5	-0.05769	-0.17307	SLD 11	-0.06979	-0.20936	SLE RA 5	1.94432				
1120	SLD 5	-0.05758	-0.17274	SLD 11	-0.0699	-0.20971	SLE RA 5	1.96146				
1121	SLD 5	-0.05754	-0.17262	SLD 11	-0.06998	-0.20995	SLE RA 5	1.9761				
1122	SLD 5	-0.05755	-0.17265	SLD 11	-0.07004	-0.21011	SLE RA 5	1.98851				
1123	SLD 5	-0.05761	-0.17282	SLD 11	-0.07007	-0.21022	SLE RA 5	1.99898				
1124	SLD 5	-0.05771	-0.17313	SLD 11	-0.07009	-0.21028	SLE RA 5	2.00775				
1125	SLD 5	-0.05785	-0.17354	SLD 11	-0.07011	-0.21034	SLE RA 5	2.01505				
1126	SLD 9	-0.05804	-0.17411	SLD 7	-0.07013	-0.21038	SLE RA 5	2.02118				
1127	SLD 9	-0.0583	-0.17489	SLD 7	-0.07013	-0.2104	SLE RA 5	2.02649				
1128	SLE RA 1	-0.05851	-0.17553	SLD 7	-0.07013	-0.21039	SLE RA 5	2.03154				
1129	SLE RA 1	-0.05875	-0.17624	SLD 7	-0.07012	-0.21036	SLE RA 5	2.03735				
1130	SLE RA 1	-0.05901	-0.17703	SLD 7	-0.07014	-0.21042	SLE RA 5	2.04583				
1131	SLE RA 1	-0.05926	-0.17777	SLE RA 5	-0.07028	-0.21083	SLE RA 5	2.05935				
1132	SLE RA 1	-0.05939	-0.17818	SLE RA 5	-0.07045	-0.21134	SLE RA 5	2.06733				
1133	SLE RA 1	-0.05925	-0.17776	SLE RA 5	-0.0703	-0.21089	SLE RA 5	2.04308				
1134	SLE RA 1	-0.059	-0.177	SLE RA 5	-0.07004	-0.21012	SLE RA 5	2.01357				
1135	SLE RA 1	-0.05873	-0.1762	SLE RA 5	-0.0698	-0.2094	SLE RA 5	1.9893				
1136	SLE RA 1	-0.05849	-0.17547	SLE RA 5	-0.06962	-0.20885	SLE RA 5	1.96775				
1137	SLE RA 1	-0.05828	-0.17485	SLE RA 5	-0.06948	-0.20844	SLE RA 5	1.94693				
1138	SLE RA 1	-0.05811	-0.17432	SLE RA 5	-0.06939	-0.20816	SLE RA 5	1.92576				
1139	SLE RA 1	-0.05796	-0.17389	SLE RA 5	-0.06931	-0.20794	SLE RA 5	1.90356				
1140	SLE RA 1	-0.05784	-0.17352	SLE RA 5	-0.06925	-0.20776	SLE RA 5	1.87981				
1141	SLE RA 1	-0.05774	-0.17323	SLE RA 5	-0.0692	-0.20759	SLE RA 5	1.85404				
1142	SLE RA 1	-0.05767	-0.17302	SLE RA 5	-0.06915	-0.20745	SLE RA 5	1.82582				
1143	SLE RA 1	-0.05764	-0.17292	SLE RA 5	-0.06912	-0.20735	SLE RA 5	1.79465				
1144	SLE RA 1	-0.05766	-0.17299	SLE RA 5	-0.0691	-0.20731	SLE RA 5	1.75996				
1145	SLE RA 1	-0.05776	-0.17327	SLE RA 5	-0.06913	-0.20739	SLE RA 5	1.72108				
1146	SLE RA 1	-0.05796	-0.17387	SLE RA 5	-0.06923	-0.20768	SLE RA 5	1.67725				
1147	SLE RA 1	-0.05829	-0.17488	SLE RA 5	-0.06943	-0.20828	SLE RA 5	1.62746				
1148	SLE RA 1	-0.05881	-0.17643	SLE RA 5	-0.06978	-0.20933	SLE RA 5	1.57017				
1149	SLE RA 1	-0.05954	-0.17862	SLE RA 5	-0.07032	-0.21096	SLE RA 5	1.50293				
1150	SLE RA 1	-0.0605	-0.1815	SLD 11	-0.07137	-0.2141	SLE RA 5	1.42115				
1151	SLD 5	-0.0615	-0.1845	SLD 11	-0.07279	-0.21837	SLE RA 5	1.31329				
1152	SLD 5	-0.06193	-0.18578	SLD 11	-0.07385	-0.22156	SLE RA 5	1.21365				
1153	SLD 1	-0.06188	-0.18564	SLD 15	-0.07458	-0.22374	SLE RA 5	1.1515				

GEORICERCHE S.A.S.
di Stella Dr. Luigi Antonio & C.

Via Mezzavia, 85
35020 DUE CARRARE (PD)
Tel. 0499125045 - Fax 0499125122
e-mail: mail@georicerche.com

www.georicerche.com
C. F. e P. IVA 01269240287

COMUNE DI CERVARESE S. CROCE
04 MAR. 2004
Prot. N. 2571
Cat. ..... Cl. ..... Fasc. .....

RELAZIONE GEOLOGICO-TECNICA SULLE CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI TERRENI DELL'AREA INTERESSATA DALLA REALIZZAZIONE DELLA NUOVA SCUOLA MATERNA IN COMUNE DI CERVARESE SANTA CROCE (PD).

COMMITTENTE:

"COMUNE DI CERVARESE SANTA CROCE"

GEORICERCHE sas
di Stella dr. Luigi Antonio
Geologo

PREMESSA

Per incarico e su indicazione del "Comune di Cervarese Santa Croce" è stata effettuata un'indagine geologico-tecnica destinata alla determinazione delle caratteristiche meccaniche dei terreni dell'area interessata dalla realizzazione della nuova scuola materna del comune stesso.

La presente ricerca ha richiesto l'esecuzione di due sondaggi, mediante l'utilizzo di penetrometro statico *Van der Berg,* da 20 tonnellate di spinta, che hanno consentito di analizzare le caratteristiche geotecniche dei terreni presenti nel sottosuolo fino alla profondità massima di m. 15.0 da p.c.

Ciò in ottemperanza a quanto disposto dal D.M. 21.1.1981, modificato dall'analogo D.M. 11.03.1988, pubblicato nel supplemento alla G.U. n° 127 del 1.06.1988 recante: "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, la esecuzione ed il collaudo delle opere di fondazione".

VIA MEZZAVIA, 85 35020 DUE CARRARE (PD) – FAX 0499125122 – TEL. 0499125045

Alla presente relazione sono allegate:

- una planimetria con l'ubicazione dei sondaggi (Tav. A);
- due tabelle (Tabb. A) recanti il diagramma che illustra l'andamento dei valori di resistenza alla punta (Rp) e di attrito laterale locale (Rl);
- due tabelle (Tabb. B) recanti i dati rilevati durante l'esecuzione dei sondaggi, i valori di Rp ed Rl e le interpretazioni stratigrafiche;
- due tabelle (Tabb. C) contenenti il diagramma che illustra l'andamento del rapporto Rp/Rl in funzione della profondità;
- due tabelle (Tabb. D) contenenti alcune grandezze geomeccaniche calcolate in relazione ai dati prodotti dalle prove penetrometriche;
- due tabelle (Tabb. E) contenenti i diagrammi che illustrano l'andamento dei principali parametri geotecnici in funzione della profondità;
- due tabelle (Tabb. F) nella quale vengono indicati i valori delle pressioni ammissibili e dei cedimenti ricavati dalle misure penetrometriche.

METODOLOGIA E RISULTATI DELL'INDAGINE

In data 13.02.2004 sono stati effettuati, nell'area riportata nella planimetria di Tav. A, due sondaggi spinti fino alla profondità massima di metri 15.0 da p.c. Nel corso delle prove sono stati misurati, con intervalli di 20 cm, i valori di resistenza alla punta (Rp) e resistenza per attrito laterale (Rl), i quali sono stati successivamente diagrammati nelle tabelle A, dove vengono graficamente evidenziate le caratteristiche dei terreni rinvenuti, consentendo anche una visione globale degli stessi.

Poiché alla lettura un diagramma penetrometrico può presentare delle indeterminazioni circa le suddivisioni in cui un profilo può essere scomposto secondo strati con caratteristiche facilmente individuabili a fini pratici, si è ritenuto di dover schematizzare i diagrammi degli andamenti dei valori di Rp elencandoli nelle tabelle di seguito riportate:

CPT 1

Strato n.	1	2	3
Profondità m da-a	p.c.-5.0	5.2-7.8	8.0-15.0
Rp medio Kg/ cm^2	34	13	35

CPT 2

Strato n.	1	2	3
Profondità m da-a	p.c.-5.4	5.6-8.0	8.2-15.0
Rp medio Kg/ cm^2	33	13	53

Tutti gli strati attraversati sono caratterizzati da litotipi a granulometria fine.

I sondaggi penetrometrici evidenziano la presenza di un'alternanza abbastanza fitta di terreni coesivi a bassa consistenza con altri di tipo granulare a consistenza maggiore per tutta l'estesa delle prove effettuate. Più in particolare lo spessore maggiore di materiale coesivo a più bassa consistenza è stato rilevato ad una profondità compresa tra i 5.50 e gli 8.00 m circa da p.c. in corrispondenza di entrambi i punti di prova.

Le potenze delle formazioni attraversate possono essere facilmente esaminate nelle tabelle B che illustrano le interpretazioni granulometriche, definite in base ai valori di Rp ed in base al rapporto Rp/Rl (Tabb. C).

Le caratteristiche meccaniche degli strati (Tabb. D ed E) possono essere così riassunte:

- coesione non drenata, valutata negli strati di natura coesiva, generalmente variabile tra 0.4 Kg/cm^2 e 0.6 Kg/cm^2;
- angolo d'attrito variabile tra 34° e 37° negli strati di natura granulare;
- modulo edometrico generalmente variabile da 40 a 200 Kg/cm^2 e quindi caratteristico di materiali comprimibili.

Per la determinazione della pressione litostatica efficace che compare nel calcolo di alcuni parametri geotecnici, si è posto il livello della falda rispettivamente a 1.60 e 1.75 m da piano campagna.

Per una valutazione delle pressioni di sicurezza delle fondazioni, svincolata dal contesto progettuale specifico, (Tab. F) sono stati utilizzati due metodi distinti a seconda della litologia. Per i terreni granulari si è utilizzato un abaco proposto da Meyerhof che offre una stima approssimativa delle pressioni ammissibili in funzione della larghezza B delle fondazioni e del rapporto D/B dove D rappresenta la profondità.

Per quanto riguarda i terreni coesivi, sia che si tratti di fondazioni continue che di tipo a plinto, si è utilizzata la formula di Terzaghi-Buismann, particolarizzandola con coefficienti e fattori di forma tratti dalla bibliografia a seconda della litologia e del tipo di fondazione.

Il calcolo delle pressioni ammissibili, è stato riprodotto nella tabella di seguito riportata:

Sondaggio n°	Larghezza B fondazione m	Lunghezza L fondazione m	Profondità D fondazione m	Pressione amm. Kg/cm^2
1	1.0	1.0	1.0	1.0
2	1.0	1.0	1.0	1.0

I valori delle pressioni ammissibili sono stati utilizzati per la determinazione dei cedimenti (Tab. F), considerando la stessa ipotesi di fondazione. Per il calcolo degli stessi è stato utilizzato il metodo di Schmertmann riferito ai terreni granulari, mentre per quelli coesivi si è applicata la formula edometrica in cui le pressioni verticali sono determinate con sufficiente cura applicando il metodo di Boussinesq, con l'ipotesi di terreno omogeneo, isotropo ed elastico.

Sondaggio n°	Lato L m	Lato B m	Prof. D m	P. amm. Kg/cm^2	Ced. Tot. Cm
1	1.0	1.0	1.0	1.0	0.8
2	1.0	1.0	1.0	1.0	1.4

CONCLUSIONI

In base ai risultati delle prove penetrometriche statiche è possibile stabilire:

- Il sottosuolo esaminato è costituito da argille, limi e sabbie e loro termini intermedi lungo tutto il profilo.
- I sondaggi penetrometrici evidenziano la presenza di un'alternanza abbastanza fitta di terreni coesivi a bassa consistenza con altri di tipo granulare a consistenza maggiore per tutta l'estesa delle prove effettuate. Più in particolare lo spessore maggiore di materiale coesivo a più bassa consistenza è stato rilevato ad una profondità compresa tra i 5.50 e gli 8.00 m circa da p.c. in corrispondenza di entrambi i punti di prova.
- Il piano di appoggio delle fondazioni, supposte di tipo a plinto di metri 1.0 di lunghezza, è stato ipotizzato a m 1.0 di profondità e quindi le pressioni ammissibili, determinate usando i dati ricavati dalle prove penetrometriche, sono risultate pari a 1.0 Kg/cm^2.
- I cedimenti totali, per plinti di 1.0 metri di lato e pressioni pari a quelle ammissibili calcolate, sono risultati pari rispettivamente a 0.8 e 1.4 cm.

Va infine ricordato che la falda, al momento della misura, si trovava ad una profondità compresa tra 1.60 e 1.75 m da piano campagna.

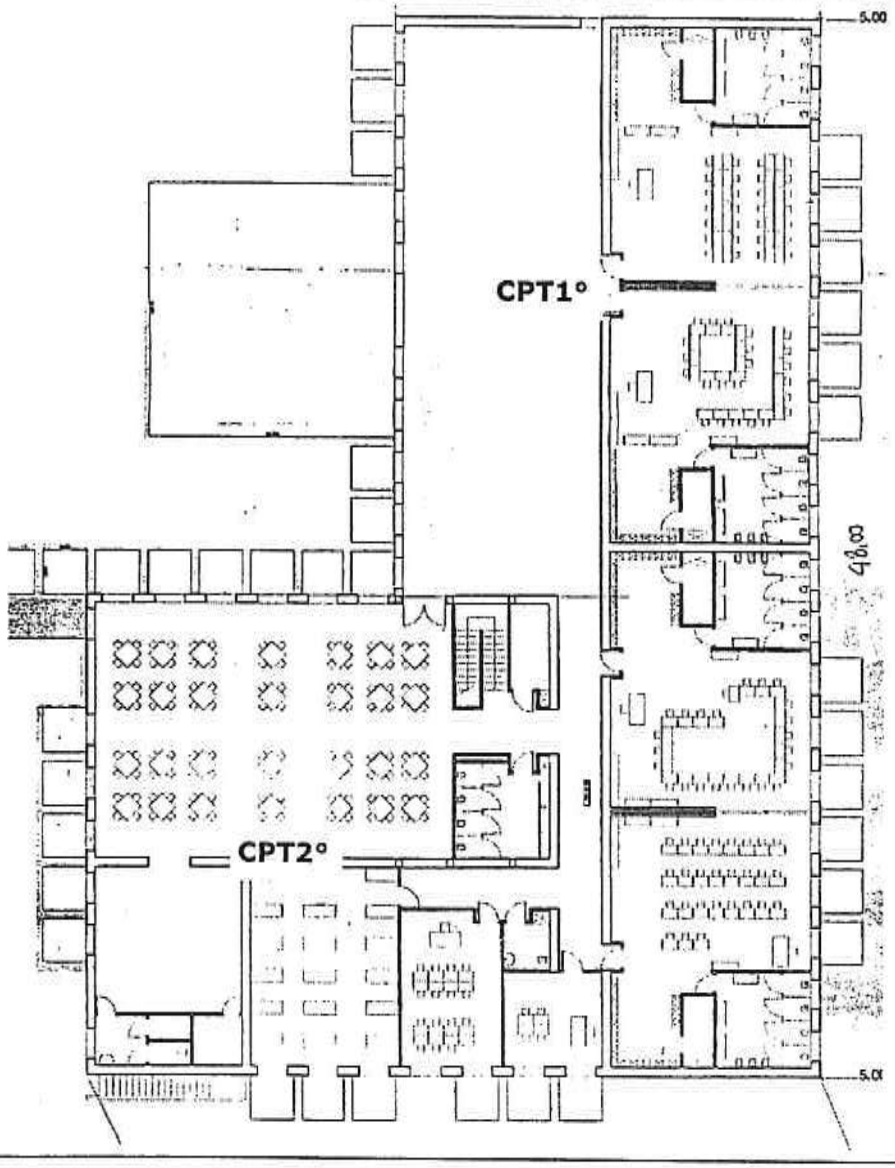
Due Carrare, 24 febbraio 2004

GEORICERCHE sas
di Stella dr. Luigi Antonio
Geologo

TAVOLE

VIA MEZZAVIA, 96 35030 DUE CARRARE (PD) - FAX 0499125122 – TEL. 0499125045

TAV.
A



COMUNE DI
CERVARESE SANTA CROCE (PD)

PLANIMETRIA SCHEMATICA

° CPT UBICAZIONE SONDAGGI PENETROMETRICI

GEORICERCHE S.A.S

www.georicerche.com

Via Mezzavia, 85 35020 DUE CARRARE (PD) Tel. 0499125045 - Fax 0499125122

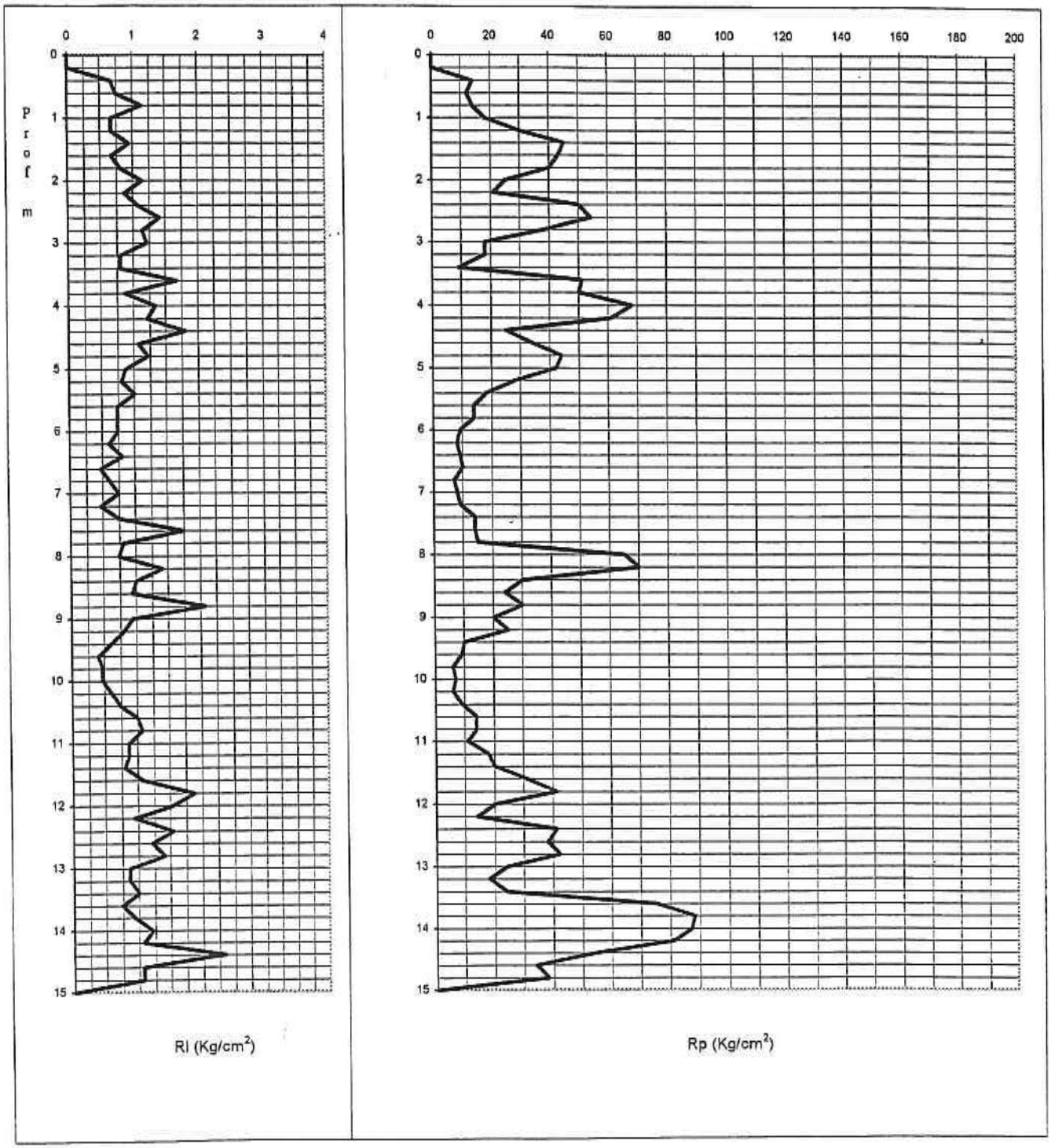
Georicerche s.a.s.

VALORI DI RESISTENZA Rp, Rl. (TAB. A)

Località : Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 1

Profondità falda (m): 1,6 Quota inizio: p.c.



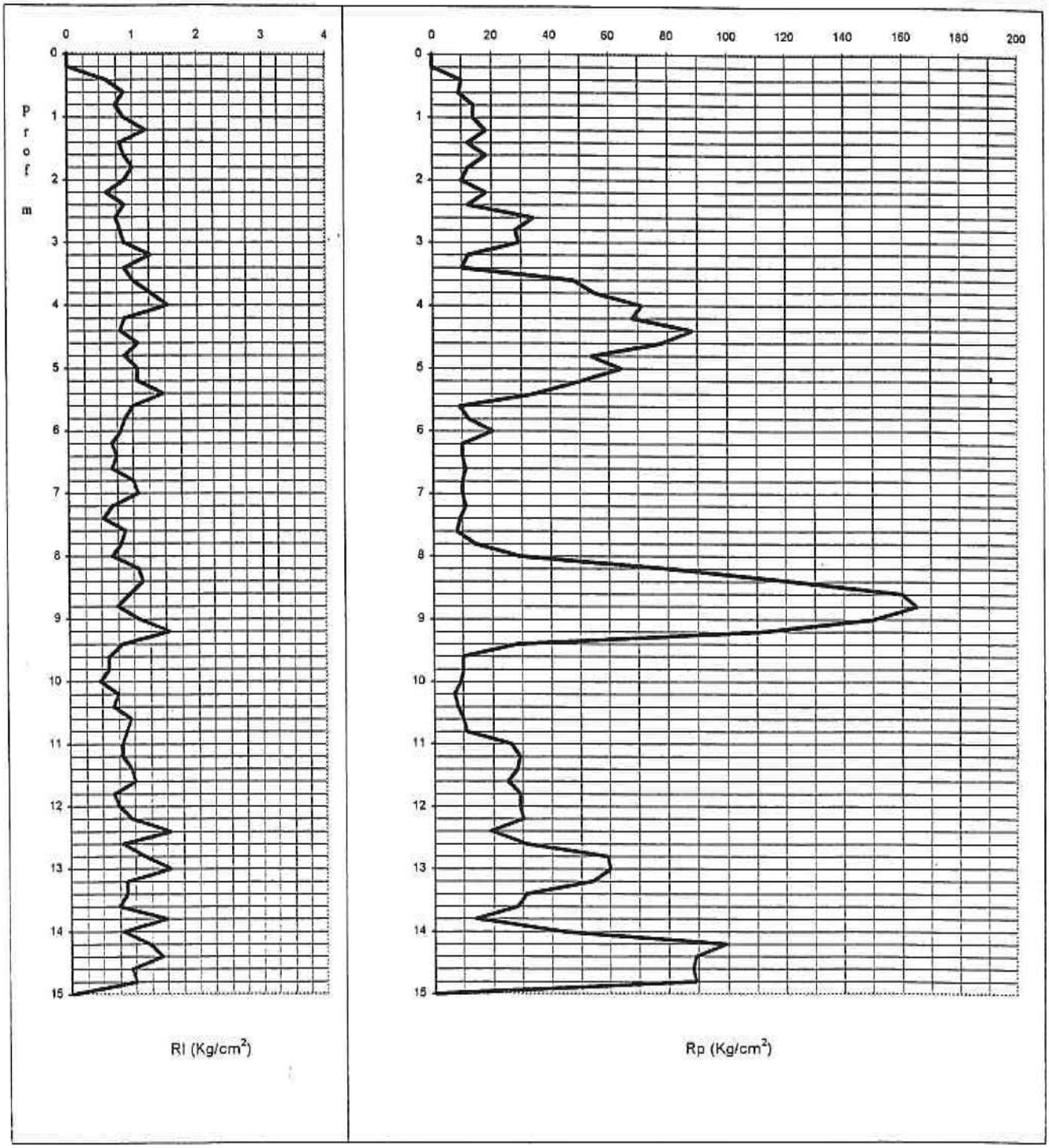
Georicerche s.a.s.

VALORI DI RESISTENZA Rp, Rl. (TAB. A)

Località : Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 2

Profondità falda (m): 1,75 Quota inizio: p.c.



Geoncerche s.a.s.

TABELLA DATI E STIMA STRATIGRAFICA (TAB. B)

Località: Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 1

Profondità falda (m): 1,60 Quota inizio: p.c.

Penetrometro statico tipo A.P. Van den Berg da 20 t (con anello allargatore);
Punta meccanica tipo "Begemann";
Diametro = 35,7 mm;
Angolo di apertura = 60°;
Ap=10 cm²;At=10 cm²;Am=150 cm²;
Velocità di avanzamento = 2 cm/s.

Prof. (m)	lettura di punta	lettura tot.	Rp (Kg/cm²)	Rl (Kg/cm²)	Rp/Rl	Litologia secondo Begemann, (Raccomandazioni AGI, 1977)	Prof. falda	Stratigrafia
0,20	-	-	-	-	-	non rilevato		
0,40	14,00	25,00	14,00	0,87	21,00	limi ed argille		
0,60	12,00	22,00	12,00	0,73	16,36	limi ed argille		
0,80	14,00	25,00	14,00	1,13	12,35	torbe ed argille organiche		
1,00	18,00	35,00	18,00	0,67	27,00	limi ed argille		
1,20	30,00	40,00	30,00	0,67	45,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
1,40	45,00	55,00	45,00	0,93	48,21	limi sabbiosi e sabbie limose		
1,60	43,00	57,00	43,00	0,87	64,50	sabbie e sabbie con ghiaia		
1,80	40,00	50,00	40,00	0,80	50,00	limi sabbiosi e sabbie limose	H_2O	
2,00	25,00	37,00	25,00	1,13	22,06	limi ed argille		
2,20	21,00	38,00	21,00	0,87	24,23	limi ed argille		
2,40	50,00	63,00	50,00	1,07	46,86	limi sabbiosi e sabbie limose		
2,60	54,00	70,00	54,00	1,40	38,57	limi sabbiosi e sabbie limose		
2,80	38,00	59,00	38,00	1,13	33,53	limi sabbiosi e sabbie limose		
3,00	18,00	35,00	18,00	1,20	15,00	torbe ed argille organiche		
3,20	18,00	36,00	18,00	0,80	22,50	limi ed argille		
3,40	9,00	21,00	9,00	0,80	11,25	torbe ed argille organiche		
3,60	51,00	63,00	51,00	1,67	30,60	limi sabbiosi e sabbie limose		
3,80	50,00	75,00	50,00	0,87	57,69	limi sabbiosi e sabbie limose		
4,00	68,00	81,00	68,00	1,33	51,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
4,20	61,00	81,00	61,00	1,20	50,83	limi sabbiosi e sabbie limose		
4,40	25,00	43,00	25,00	1,80	13,89	torbe ed argille organiche		
4,60	34,00	61,00	34,00	1,07	31,88	limi sabbiosi e sabbie limose		
4,80	44,00	60,00	44,00	1,20	36,67	limi sabbiosi e sabbie limose		
5,00	42,00	60,00	42,00	0,87	48,46	limi sabbiosi e sabbie limose		
5,20	28,00	41,00	28,00	0,80	35,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
5,40	18,00	30,00	18,00	1,00	18,00	limi ed argille		
5,60	14,00	29,00	14,00	0,73	19,09	limi ed argille		
5,80	14,00	25,00	14,00	0,73	19,09	limi ed argille		
6,00	9,00	20,00	9,00	0,73	12,27	torbe ed argille organiche		
6,20	8,00	19,00	8,00	0,60	13,33	torbe ed argille organiche		
6,40	9,00	18,00	9,00	0,80	11,25	torbe ed argille organiche		
6,60	10,00	22,00	10,00	0,47	21,43	limi ed argille		
6,80	7,00	14,00	7,00	0,60	11,67	torbe ed argille organiche		
7,00	8,00	17,00	8,00	0,73	10,91	torbe ed argille organiche		
7,20	9,00	20,00	9,00	0,47	19,29	limi ed argille		
7,40	14,00	21,00	14,00	0,73	19,09	limi ed argille		
7,60	14,00	25,00	14,00	1,73	8,08	torbe ed argille organiche		
7,80	15,00	41,00	15,00	0,80	18,75	limi ed argille		
8,00	65,00	77,00	65,00	0,73	88,64	sabbie e sabbie con ghiaia		
8,20	70,00	81,00	70,00	1,40	50,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
8,40	30,00	51,00	30,00	1,00	30,00	limi ed argille		
8,60	24,00	39,00	24,00	0,93	25,71	limi ed argille		
8,80	30,00	44,00	30,00	2,07	14,52	torbe ed argille organiche		
9,00	20,00	51,00	20,00	0,93	21,43	limi ed argille		
9,20	25,00	39,00	25,00	0,80	31,25	limi sabbiosi e sabbie limose		
9,40	10,00	22,00	10,00	0,60	16,67	limi ed argille		
9,60	9,00	18,00	9,00	0,40	22,50	limi ed argille		
9,80	6,00	12,00	6,00	0,47	12,86	torbe ed argille organiche		
10,00	7,00	14,00	7,00	0,47	15,00	torbe ed argille organiche		
10,20	8,00	13,00	8,00	0,80	10,00	torbe ed argille organiche		
10,40	9,00	18,00	9,00	0,73	12,27	torbe ed argille organiche		
10,60	14,00	25,00	14,00	1,00	14,00	torbe ed argille organiche		
10,80	14,00	29,00	14,00	1,07	13,13	torbe ed argille organiche		
11,00	11,00	27,00	11,00	0,87	12,69	torbe ed argille organiche		
11,20	18,00	31,00	18,00	0,87	20,77	limi ed argille		
11,40	20,00	33,00	20,00	0,80	25,00	limi ed argille		
11,60	31,00	43,00	31,00	1,07	29,06	limi ed argille		
11,80	41,00	57,00	41,00	1,87	21,96	limi ed argille		
12,00	20,00	48,00	20,00	1,53	13,04	torbe ed argille organiche		
12,20	14,00	37,00	14,00	0,93	15,00	torbe ed argille organiche		
12,40	41,00	55,00	41,00	1,53	26,74	limi ed argille		
12,60	38,00	61,00	38,00	1,20	31,67	limi sabbiosi e sabbie limose		
12,80	42,00	60,00	42,00	1,40	30,00	limi ed argille		
13,00	24,00	45,00	24,00	0,87	27,69	limi ed argille		
13,20	18,00	31,00	18,00	0,87	20,77	limi ed argille		
13,40	24,00	37,00	24,00	1,00	24,00	limi ed argille		
13,60	75,00	90,00	75,00	0,73	102,27	sabbie e sabbie con ghiaia		
13,80	88,00	99,00	88,00	0,93	94,29	sabbie e sabbie con ghiaia		
14,00	87,00	101,00	87,00	1,20	72,50	sabbie e sabbie con ghiaia		
14,20	81,00	99,00	81,00	1,07	75,94	sabbie e sabbie con ghiaia		
14,40	54,00	70,00	54,00	2,33	23,14	limi ed argille		
14,60	34,00	69,00	34,00	1,07	31,88	limi sabbiosi e sabbie limose		
14,80	38,00	54,00	38,00	1,07	35,63	limi sabbiosi e sabbie limose		
15,00	72,00	88,00	-	-	-	non rilevato		

Prof. (m)	lettura di punta	lettura tot.	Rp (Kg/cm²)	Rl (Kg/cm²)	Rp/Rl	Litologia secondo Begemann, (Raccomandazioni AGI, 1977)

Geoncerche s.a.s.

TABELLA DATI E STIMA STRATIGRAFICA (TAB. B)

Località: Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 2

Profondità falda (m): 1,75 Quota inizio: p.c.

Penetrometro statico tipo A.P. Van den Berg da 20 t (con anello allargatore);
Punta meccanica tipo "Begemann";
Diametro = 35,7 mm;
Angolo di apertura = 60°;
Ap=10 cm²;At=10 cm²;Am=150 cm²;
Velocità di avanzamento = 2 cm/s.

Prof. (m)	lettura di punta	lettura tot.	Rp (Kg/cm²)	Rl (Kg/cm²)	Rp/Rl	Litologia secondo Begemann, (Raccomandazioni AGI, 1977)	Prof. falda	Stratigrafia
0,20	-	-	-	-	-	non rilevato		
0,40	10,00	21,00	10,00	0,60	16,67	limi ed argille		
0,60	9,00	18,00	9,00	0,87	10,38	torbe ed argille organiche		
0,80	14,00	27,00	14,00	0,73	19,09	limi ed argille		
1,00	14,00	25,00	14,00	0,87	16,15	limi ed argille		
1,20	18,00	31,00	18,00	1,20	15,00	torbe ed argille organiche		
1,40	12,00	30,00	12,00	0,80	15,00	torbe ed argille organiche		
1,60	18,00	30,00	18,00	0,87	20,77	limi ed argille		
1,80	12,00	25,00	12,00	1,00	12,00	torbe ed argille organiche	H_2O	
2,00	10,00	25,00	10,00	0,87	11,54	torbe ed argille organiche		
2,20	18,00	31,00	18,00	0,60	30,00	limi ed argille		
2,40	12,00	21,00	12,00	0,87	13,85	torbe ed argille organiche		
2,60	34,00	47,00	34,00	0,73	46,36	limi sabbiosi e sabbie limose		
2,80	28,00	39,00	28,00	0,80	35,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
3,00	29,00	41,00	29,00	0,87	33,46	limi sabbiosi e sabbie limose		
3,20	12,00	25,00	12,00	1,27	9,47	torbe ed argille organiche		
3,40	10,00	29,00	10,00	0,87	11,54	torbe ed argille organiche		
3,60	48,00	61,00	48,00	1,00	48,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
3,80	55,00	70,00	55,00	1,27	43,42	limi sabbiosi e sabbie limose		
4,00	71,00	90,00	71,00	1,53	46,30	limi sabbiosi e sabbie limose		
4,20	68,00	91,00	68,00	0,87	78,46	sabbie e sabbie con ghiaia		
4,40	88,00	101,00	88,00	0,80	110,00	sabbie e sabbie con ghiaia		
4,60	78,00	90,00	78,00	1,07	73,13	sabbie e sabbie con ghiaia		
4,80	54,00	70,00	54,00	0,87	62,31	sabbie e sabbie con ghiaia		
5,00	64,00	77,00	64,00	1,07	60,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
5,20	50,00	66,00	50,00	1,07	46,88	limi sabbiosi e sabbie limose		
5,40	34,00	50,00	34,00	1,47	23,16	limi ed argille		
5,60	9,00	31,00	9,00	1,00	9,00	torbe ed argille organiche		
5,80	12,00	27,00	12,00	0,87	13,85	torbe ed argille organiche		
6,00	20,00	33,00	20,00	0,80	25,00	limi ed argille		
6,20	10,00	22,00	10,00	0,67	15,00	torbe ed argille organiche		
6,40	10,00	20,00	10,00	0,73	13,64	torbe ed argille organiche		
6,60	11,00	22,00	11,00	0,67	16,50	limi ed argille		
6,80	10,00	20,00	10,00	1,00	10,00	torbe ed argille organiche		
7,00	10,00	25,00	10,00	1,07	9,38	torbe ed argille organiche		
7,20	11,00	27,00	11,00	0,67	16,50	limi ed argille		
7,40	9,00	19,00	9,00	0,53	16,88	limi ed argille		
7,60	8,00	16,00	8,00	0,87	9,23	torbe ed argille organiche		
7,80	14,00	27,00	14,00	0,80	17,50	limi ed argille		
8,00	29,00	41,00	29,00	0,67	43,50	limi sabbiosi e sabbie limose		
8,20	80,00	90,00	80,00	1,07	75,00	sabbie e sabbie con ghiaia		
8,40	123,00	139,00	123,00	1,13	108,53	sabbie e sabbie con ghiaia		
8,60	160,00	177,00	160,00	0,93	171,43	sabbie e sabbie con ghiaia		
8,80	165,00	179,00	165,00	0,73	225,00	sabbie e sabbie con ghiaia		
9,00	150,00	161,00	150,00	1,07	140,63	sabbie e sabbie con ghiaia		
9,20	111,00	127,00	111,00	1,53	72,39	sabbie e sabbie con ghiaia		
9,40	28,00	51,00	28,00	0,80	35,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
9,60	10,00	22,00	10,00	0,60	16,67	limi ed argille		
9,80	10,00	19,00	10,00	0,60	16,67	limi ed argille		
10,00	9,00	18,00	9,00	0,47	19,29	limi ed argille		
10,20	7,00	14,00	7,00	0,73	9,55	torbe ed argille organiche		
10,40	8,00	19,00	8,00	0,67	12,00	torbe ed argille organiche		
10,60	10,00	20,00	10,00	0,93	10,71	torbe ed argille organiche		
10,80	11,00	25,00	11,00	0,87	12,69	torbe ed argille organiche		
11,00	26,00	39,00	26,00	0,80	32,50	limi sabbiosi e sabbie limose		
11,20	29,00	41,00	29,00	0,80	36,25	limi sabbiosi e sabbie limose		
11,40	28,00	40,00	28,00	0,93	30,00	limi ed argille		
11,60	25,00	39,00	25,00	1,00	25,00	limi ed argille		
11,80	29,00	44,00	29,00	0,87	43,50	limi sabbiosi e sabbie limose		
12,00	29,00	39,00	29,00	0,73	39,55	limi sabbiosi e sabbie limose		
12,20	30,00	41,00	30,00	0,93	32,14	limi sabbiosi e sabbie limose		
12,40	19,00	33,00	19,00	1,53	12,39	torbe ed argille organiche		
12,60	31,00	54,00	31,00	0,80	38,75	limi sabbiosi e sabbie limose		
12,80	59,00	71,00	59,00	1,13	52,06	limi sabbiosi e sabbie limose		
13,00	60,00	77,00	60,00	1,53	39,13	limi sabbiosi e sabbie limose		
13,20	54,00	77,00	54,00	0,87	62,31	sabbie e sabbie con ghiaia		
13,40	31,00	44,00	31,00	0,87	35,77	limi sabbiosi e sabbie limose		
13,60	28,00	41,00	28,00	0,73	38,18	limi sabbiosi e sabbie limose		
13,80	14,00	25,00	14,00	1,47	9,55	torbe ed argille organiche		
14,00	44,00	66,00	44,00	0,80	55,00	limi sabbiosi e sabbie limose		
14,20	99,00	111,00	99,00	1,20	82,50	sabbie e sabbie con ghiaia		
14,40	89,00	107,00	89,00	1,40	63,57	sabbie e sabbie con ghiaia		
14,60	88,00	109,00	88,00	0,93	94,29	sabbie e sabbie con ghiaia		
14,80	89,00	103,00	89,00	1,00	89,00	sabbie e sabbie con ghiaia		
15,00	84,00	99,00	-	-	-	non rilevato		

Prof. (m)	lettura di punta	lettura tot.	Rp (Kg/cm²)	Rl (Kg/cm²)	Rp/Rl	Litologia secondo Begemann, (Raccomandazioni AGI, 1977)

Georicerche s.a.s.

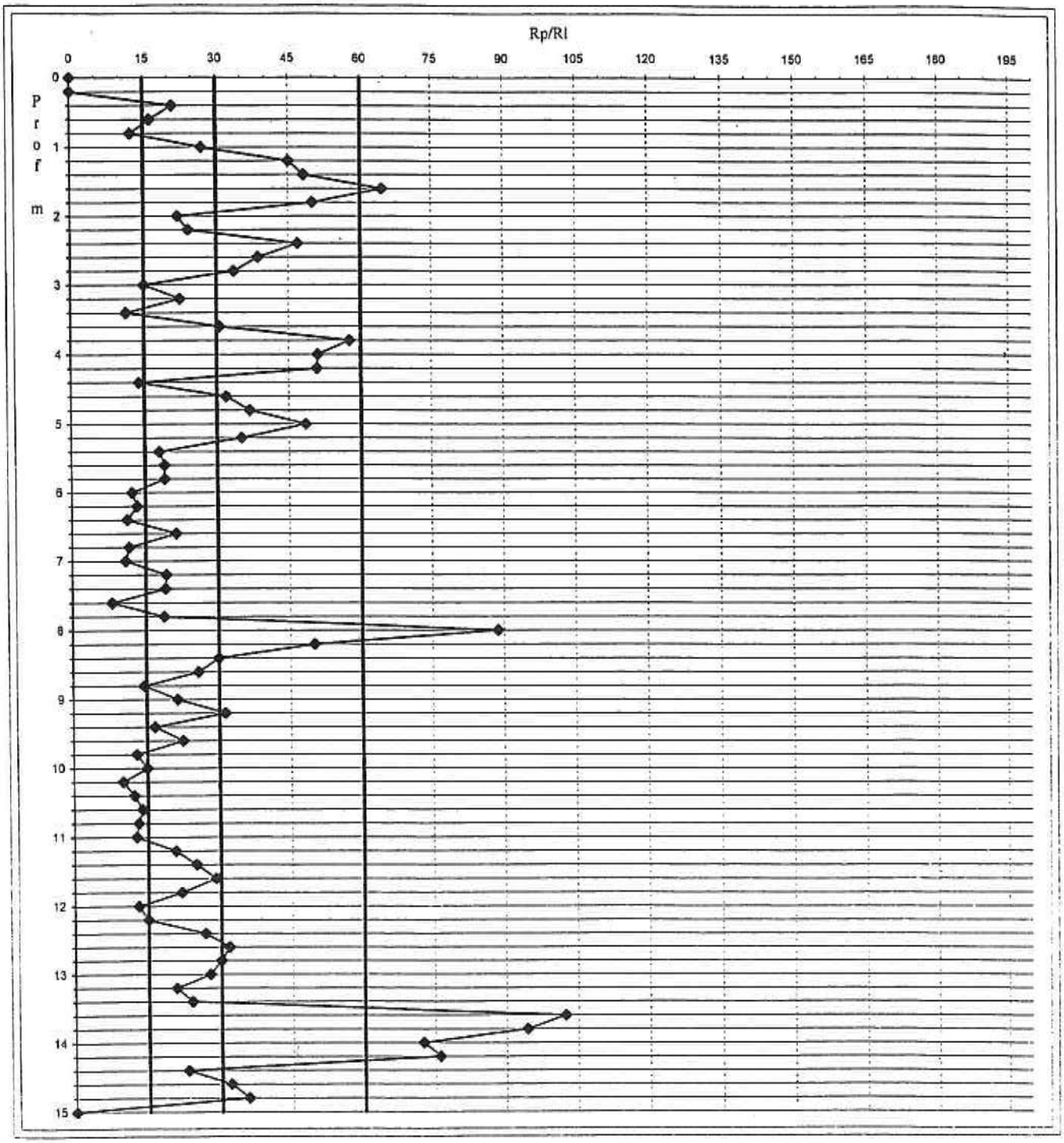
DIAGRAMMA Rp / Rl - Profondità. (TAB. C)

Rp/Rl	Litologia (Raccomandazioni AGI '77)
0 - 15	Torbe ed argille organiche
15 - 30	Limi ed argille
30 - 60	Limi sabbiosi e sabbie limose
>60	Sabbie e sabbie e ghiaie

Località : Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 1

Profondità falda (m): 1,6 Quota inizio: p.c.



Georicerche s.a.s.

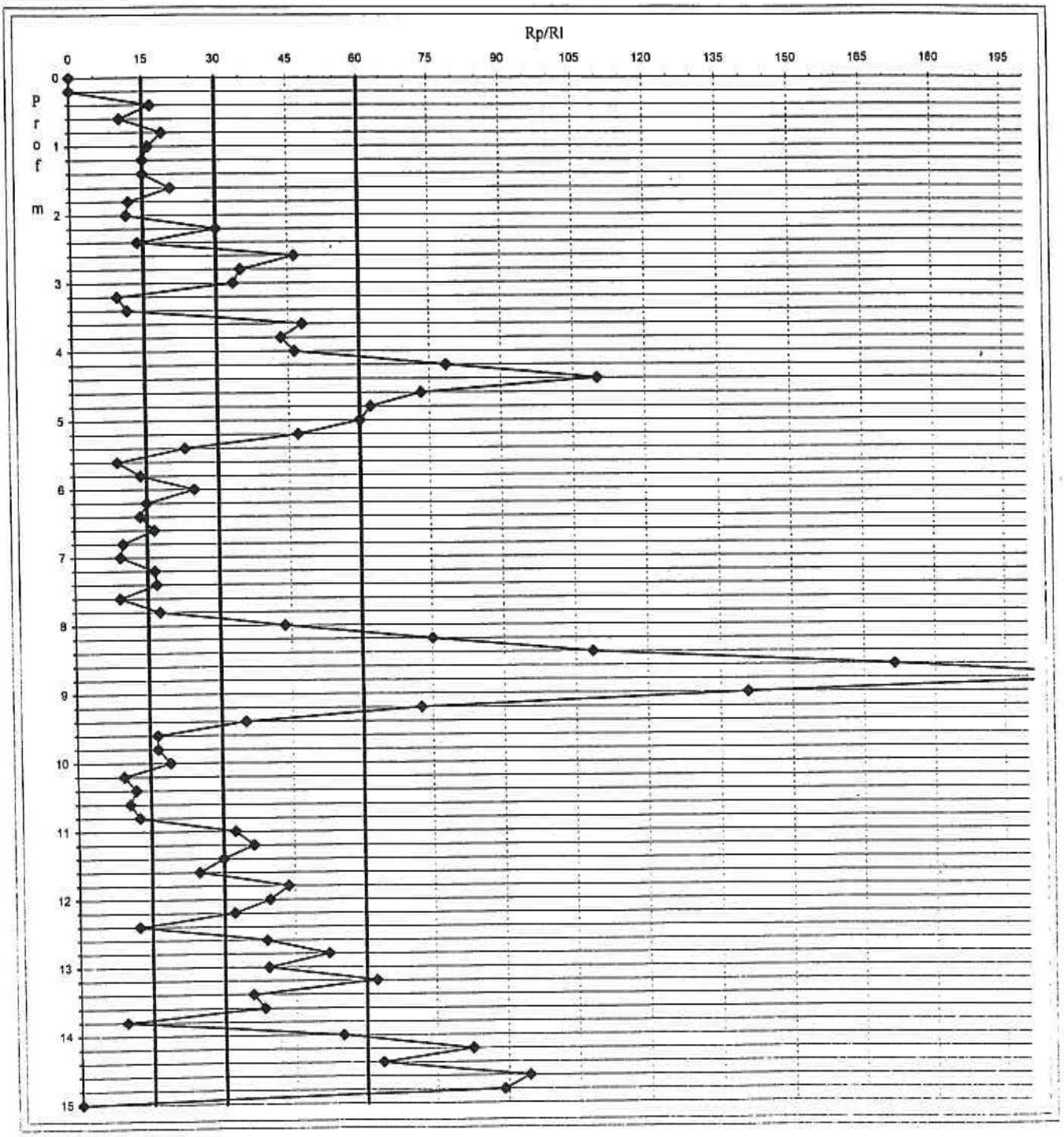
DIAGRAMMA Rp / RI - Profondità. (TAB. C)

Rp/RI ('77)	Litologia (Raccomandazioni AGI
0 - 15	Torbe ed argille organiche
15 - 30	Limi ed argille
30 - 60	Limi sabbiosi e sabbie limose
>60	Sabbie e sabbie e ghiaie

Località : Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 2

Profondità falda (m): 1,75 Quota inizio: p.c.



Georicerche s.a.s.

PARAMETRI GEOTECNICI (TAB. D)

Località: Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 1

Profondità falda (m): 1,6 Quota inizio: p.c.

Prof. (m)	Rp Kg/cm²	Rl Kg/cm²	Rp/Rl	Litologia secondo Schmertmann	Natura	γ' (t/m³)	tens. eff. (Kg/cm²)	C u (Kg/cm²)	ϕ	Mo (Kg/cm²)	OCR
0,20	-	-	-	non rilevato	-	1,85	-	-	-	-	-
0,40	14,00	0,67	21,00	argilla inorg. compatta	coesiva	1,85	0,07	0,73	-	48	90,3
0,60	12,00	0,73	16,36	argilla inorg. compatta	coesiva	1,85	0,11	0,64	-	45	45,6
0,80	14,00	1,13	12,35	argilla organica e terreni misti	coesiva	1,85	0,15	0,73	-	48	38,0
1,00	18,00	0,67	27,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	1,85	0,19	0,91	-	56	37,8
1,20	30,00	0,67	45,00	sabbia e limo arg.	granulare	1,85	0,22	-	30	90	-
1,40	45,00	0,93	48,21	sabbia	granulare	1,85	0,26	-	39	135	-
1,60	43,00	0,67	64,50	sabbia	granulare	0,91	0,28	-	39	129	-
1,80	40,00	0,80	50,00	sabbia	granulare	0,90	0,30	-	39	120	-
2,00	25,00	1,13	22,06	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,95	0,31	1,14	-	75	25,6
2,20	21,00	0,87	24,23	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,93	0,33	1,01	-	63	20,6
2,40	50,00	1,07	46,88	sabbia e limo arg.	granulare	0,92	0,35	-	31	150	-
2,60	54,00	1,40	38,57	sabbia e limo arg.	granulare	0,92	0,37	-	31	162	-
2,80	38,00	1,13	33,53	sabbia e limo arg.	granulare	0,90	0,39	-	31	114	-
3,00	18,00	1,20	15,00	argilla inorg. molto compatta	coesiva	0,92	0,41	0,91	-	56	14,2
3,20	18,00	0,80	22,50	argilla inorg. compatta	coesiva	0,92	0,42	0,91	-	56	13,4
3,40	9,00	0,80	11,25	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,88	0,44	0,49	-	39	5,9
3,60	51,00	1,67	30,60	sabbia e limo arg.	granulare	0,92	0,46	-	31	153	-
3,80	50,00	0,87	57,69	sabbia	granulare	0,92	0,48	-	37	150	-
4,00	68,00	1,33	51,00	sabbia	granulare	0,95	0,50	-	39	204	-
4,20	61,00	1,20	50,83	sabbia	granulare	0,94	0,52	-	37	183	-
4,40	25,00	1,80	13,89	argilla inorg. molto compatta	coesiva	0,95	0,53	1,14	-	75	13,2
4,60	34,00	1,07	31,88	sabbia e limo arg.	granulare	0,89	0,55	-	30	102	-
4,80	44,00	1,20	36,67	sabbia e limo arg.	granulare	0,91	0,57	-	31	132	-
5,00	42,00	0,87	48,46	sabbia	granulare	0,90	0,59	-	35	126	-
5,20	28,00	0,80	35,00	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	0,61	-	30	84	-
5,40	18,00	1,00	18,00	argilla inorg. molto compatta	coesiva	0,92	0,62	0,91	-	56	8,3
5,60	14,00	0,73	19,09	argilla inorg. compatta	coesiva	0,91	0,64	0,73	-	48	6,1
5,80	14,00	0,73	19,09	argilla inorg. compatta	coesiva	0,91	0,66	0,73	-	48	5,8
6,00	9,00	0,73	12,27	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,88	0,68	0,49	-	39	3,4
6,20	8,00	0,60	13,33	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,86	0,70	0,44	-	37	2,9
6,40	9,00	0,80	11,25	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,88	0,71	0,49	-	39	3,2
6,60	10,00	0,47	21,43	argilla inorg. media	coesiva	0,90	0,73	0,54	-	40	3,5
6,80	7,00	0,60	11,67	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,25	0,74	0,39	-	11	2,3
7,00	8,00	0,73	10,91	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,86	0,75	0,44	-	37	2,6
7,20	9,00	0,47	19,29	argilla inorg. media	coesiva	0,88	0,77	0,49	-	39	2,9
7,40	14,00	0,73	19,09	argilla inorg. compatta	coesiva	0,91	0,79	0,73	-	48	4,7
7,60	14,00	1,73	8,08	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,91	0,81	0,73	-	48	4,6
7,80	15,00	0,80	18,75	argilla inorg. compatta	coesiva	0,91	0,83	0,78	-	50	4,8
8,00	65,00	0,73	88,84	sabbia	granulare	0,94	0,84	-	35	195	-
8,20	70,00	1,40	50,00	sabbia	granulare	0,95	0,86	-	36	210	-
8,40	30,00	1,00	30,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,97	0,88	1,25	-	90	7,9
8,60	24,00	0,93	25,71	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,94	0,90	1,03	-	72	6,1
8,80	30,00	2,07	14,52	argilla inorg. molto compatta	coesiva	0,97	0,92	1,25	-	90	7,5
9,00	20,00	0,93	21,43	argilla inorg. compatta	coesiva	0,92	0,94	1,00	-	60	5,6
9,20	25,00	0,80	31,25	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,95	0,96	1,14	-	75	6,4
9,40	10,00	0,60	16,67	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,98	0,54	-	40	2,5
9,60	9,00	0,40	22,50	argilla inorg. media	coesiva	0,88	0,99	0,49	-	39	2,1
9,80	6,00	0,47	12,86	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,25	1,00	0,34	-	9	1,3
10,00	7,00	0,47	15,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,25	1,00	0,39	-	11	1,6
10,20	6,00	0,60	10,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,25	1,01	0,34	-	9	1,3
10,40	9,00	0,73	12,27	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,88	1,03	0,49	-	39	2,0
10,60	14,00	1,00	14,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,91	1,04	0,73	-	48	3,3
10,80	14,00	1,07	13,13	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,91	1,06	0,73	-	48	3,2
11,00	11,00	0,87	12,69	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	1,08	0,59	-	42	2,4
11,20	18,00	0,87	20,77	argilla inorg. compatta	coesiva	0,92	1,10	0,91	-	56	4,1
11,40	20,00	0,80	25,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,92	1,12	1,00	-	60	4,5
11,60	31,00	1,07	29,06	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,98	1,14	1,29	-	93	6,0
11,80	41,00	1,87	21,96	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	1,04	1,16	1,71	-	123	8,4
12,00	20,00	1,53	13,04	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,92	1,18	1,00	-	60	4,2
12,20	14,00	0,93	15,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,91	1,19	0,73	-	48	2,8
12,40	41,00	1,53	26,74	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	1,04	1,22	1,71	-	123	7,9
12,60	38,00	1,20	31,67	sabbia e limo arg.	granulare	0,90	1,23	-	31	114	-
12,80	42,00	1,40	30,00	sabbia e limo arg.	granulare	0,90	1,25	-	31	126	-
13,00	24,00	0,87	27,69	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,94	1,27	1,03	-	72	4,0
13,20	18,00	0,87	20,77	argilla inorg. compatta	coesiva	0,92	1,29	0,91	-	56	3,3
13,40	24,00	1,00	24,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,94	1,31	1,03	-	72	3,8
13,60	75,00	0,73	102,27	sabbia	granulare	0,96	1,33	-	34	225	-
13,80	88,00	0,93	94,29	sabbia	granulare	0,98	1,35	-	35	264	-
14,00	87,00	1,20	72,50	sabbia	granulare	0,98	1,37	-	34	261	-
14,20	81,00	1,07	75,94	sabbia	granulare	0,97	1,38	-	34	243	-
14,40	54,00	2,33	23,14	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	1,04	1,41	2,25	-	162	9,3
14,60	34,00	1,07	31,88	sabbia e limo arg.	granulare	0,89	1,42	-	30	102	-
14,80	38,00	1,07	35,63	sabbia e limo arg.	granulare	0,90	1,44	-	31	114	-
15,00	-	-	-	non rilevato	-	1,85	-	-	-	-	-

Prof. (m)	Rp Kg/cm²	Rl Kg/cm²	Rp/Rl	Litologia secondo Schmertmann	Natura	γ' (t/m³)	tens. eff. (Kg/cm²)	C u (Kg/cm²)	ϕ	Mo (Kg/cm²)	OCR

Georicerche s.a.s.

PARAMETRI GEOTECNICI (TAB. D)

Località: Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 CPT 2

Profondità falda (m): 1,75 Quota inizio: p.c.

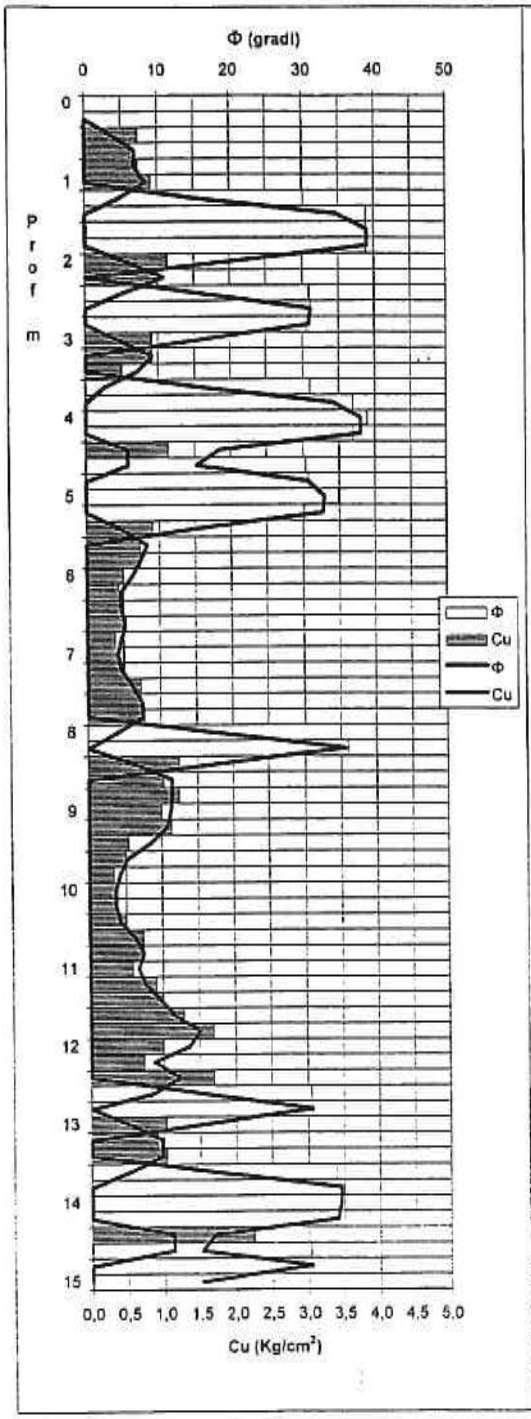
Prof. (m)	Rp Kg/cm²	Rl Kg/cm²	Rp/Rl	Litologia secondo Schmertmann	Natura	γ' (t/m³)	tens. eff. (Kg/cm²)	C u (Kg/cm²)	ϕ	Mo (Kg/cm²)	OCR
0,20	-	-	-	non rilevato	-	1,85	-	-	-	-	-
0,40	10,00	0,60	16,67	argilla organica e terreni misti	coesiva	1,85	0,07	0,54	-	40	61,7
0,60	9,00	0,87	10,38	argilla organica e terreni misti	coesiva	1,85	0,11	0,49	-	39	32,9
0,80	14,00	0,73	19,09	argilla inorg. compatta	coesiva	1,85	0,15	0,73	-	48	38,0
1,00	14,00	0,87	16,15	argilla inorg. compatta	coesiva	1,85	0,19	0,73	-	48	28,7
1,20	18,00	1,20	15,00	argilla inorg. molto compatta	coesiva	1,85	0,22	0,91	-	56	30,1
1,40	12,00	0,80	15,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	1,85	0,26	0,64	-	45	15,9
1,60	18,00	0,87	20,77	argilla inorg. compatta	coesiva	1,85	0,30	0,91	-	56	21,0
1,80	12,00	1,00	12,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,31	0,64	-	45	12,5
2,00	10,00	0,87	11,54	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,33	0,54	-	40	9,4
2,20	18,00	0,60	30,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,92	0,35	0,91	-	56	17,0
2,40	12,00	0,87	13,85	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,37	0,64	-	45	10,2
2,60	34,00	0,73	46,36	sabbia e limo arg.	granulare	0,89	0,39	-	30	102	-
2,80	28,00	0,80	35,00	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	0,40	-	30	84	-
3,00	29,00	0,87	33,46	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	0,42	-	30	87	-
3,20	12,00	1,27	9,47	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,44	0,64	-	45	8,2
3,40	10,00	0,87	11,54	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,46	0,54	-	40	6,3
3,60	48,00	1,00	48,00	sabbia	granulare	0,91	0,48	-	37	144	-
3,80	55,00	1,27	43,42	sabbia e limo arg.	granulare	0,93	0,49	-	31	165	-
4,00	71,00	1,53	46,30	sabbia e limo arg.	granulare	0,95	0,51	-	32	213	-
4,20	68,00	0,87	78,46	sabbia	granulare	0,95	0,53	-	39	204	-
4,40	88,00	0,80	110,00	sabbia	granulare	0,98	0,55	-	39	264	-
4,60	78,00	1,07	73,13	sabbia	granulare	0,96	0,57	-	39	234	-
4,80	54,00	0,87	62,31	sabbia	granulare	0,92	0,59	-	36	162	-
5,00	64,00	1,07	60,00	sabbia	granulare	0,94	0,61	-	37	192	-
5,20	50,00	1,07	46,88	sabbia e limo arg.	granulare	0,92	0,63	-	31	150	-
5,40	34,00	1,47	23,18	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,99	0,65	1,42	-	102	13,7
5,60	9,00	1,00	9,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,88	0,66	0,49	-	39	3,5
5,80	12,00	0,87	13,85	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,68	0,64	-	45	4,7
6,00	20,00	0,80	25,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,92	0,70	1,00	-	60	8,0
6,20	10,00	0,67	15,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,72	0,54	-	40	3,6
6,40	10,00	0,73	13,64	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,74	0,54	-	40	3,5
6,60	11,00	0,67	16,50	argilla inorg. compatta	coesiva	0,90	0,75	0,59	-	42	3,8
6,80	10,00	1,00	10,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,77	0,54	-	40	3,3
7,00	10,00	1,07	9,38	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	0,79	0,54	-	40	3,2
7,20	11,00	0,67	16,50	argilla inorg. compatta	coesiva	0,90	0,81	0,59	-	42	3,5
7,40	9,00	0,53	16,88	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,88	0,83	0,49	-	39	2,7
7,60	8,00	0,87	9,23	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,86	0,84	0,44	-	37	2,3
7,80	14,00	0,80	17,50	argilla inorg. compatta	coesiva	0,91	0,86	0,73	-	48	4,2
8,00	29,00	0,67	43,50	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	0,88	-	30	87	-
8,20	80,00	1,07	75,00	sabbia	granulare	0,97	0,90	-	36	240	-
8,40	123,00	1,13	108,53	sabbia densa o compatta	granulare	1,05	0,92	-	39	369	-
8,60	160,00	0,93	171,43	sabbia densa o compatta	granulare	1,12	0,94	-	39	480	-
8,80	165,00	0,73	225,00	sabbia densa o compatta	granulare	1,13	0,96	-	39	495	-
9,00	150,00	1,07	140,63	sabbia densa o compatta	granulare	1,10	0,99	-	39	450	-
9,20	111,00	1,53	72,39	sabbia densa o compatta	granulare	1,02	1,01	-	37	333	-
9,40	28,00	0,80	35,00	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,02	-	30	84	-
9,60	10,00	0,60	16,67	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	1,04	0,54	-	40	2,3
9,80	10,00	0,60	16,67	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	1,06	0,54	-	40	2,2
10,00	9,00	0,47	19,29	argilla inorg. media	coesiva	0,88	1,08	0,49	-	39	1,9
10,20	7,00	0,73	9,55	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,25	1,08	0,39	-	11	1,4
10,40	8,00	0,67	12,00	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,86	1,10	0,44	-	37	1,6
10,60	10,00	0,93	10,71	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	1,12	0,54	-	40	2,1
10,80	11,00	0,87	12,69	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,90	1,14	0,59	-	42	2,3
11,00	26,00	0,80	32,50	sabbia e limo arg.	granulare	0,87	1,15	-	30	78	-
11,20	29,00	0,80	36,25	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,17	-	30	87	-
11,40	28,00	0,93	30,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,96	1,19	1,27	-	84	5,6
11,60	25,00	1,00	25,00	argilla sabbiosa e limosa	coesiva	0,95	1,21	1,14	-	75	4,8
11,80	29,00	0,67	43,50	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,23	-	30	87	-
12,00	29,00	0,73	39,55	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,24	-	30	87	-
12,20	30,00	0,93	32,14	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,26	-	30	90	-
12,40	19,00	1,53	12,39	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,92	1,28	0,96	-	58	3,6
12,60	31,00	0,80	38,75	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,30	-	30	93	-
12,80	59,00	1,13	52,06	sabbia	granulare	0,93	1,32	-	33	177	-
13,00	60,00	1,53	39,13	sabbia e limo arg.	granulare	0,93	1,34	-	31	180	-
13,20	54,00	0,87	62,31	sabbia	granulare	0,92	1,35	-	30	162	-
13,40	31,00	0,87	35,77	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,37	-	30	93	-
13,60	28,00	0,73	38,18	sabbia e limo arg.	granulare	0,88	1,39	-	30	84	-
13,80	14,00	1,47	9,55	argilla organica e terreni misti	coesiva	0,91	1,41	0,73	-	48	2,3
14,00	44,00	0,80	55,00	sabbia	granulare	0,91	1,43	-	30	132	-
14,20	99,00	1,20	82,50	sabbia	granulare	1,00	1,45	-	35	297	-
14,40	89,00	1,40	63,57	sabbia	granulare	0,98	1,46	-	34	267	-
14,60	88,00	0,93	94,29	sabbia	granulare	0,98	1,48	-	34	264	-
14,80	89,00	1,00	89,00	sabbia	granulare	0,98	1,50	-	34	267	-
15,00	-	-	-	non rilevato	-	1,85	-	-	-	-	-

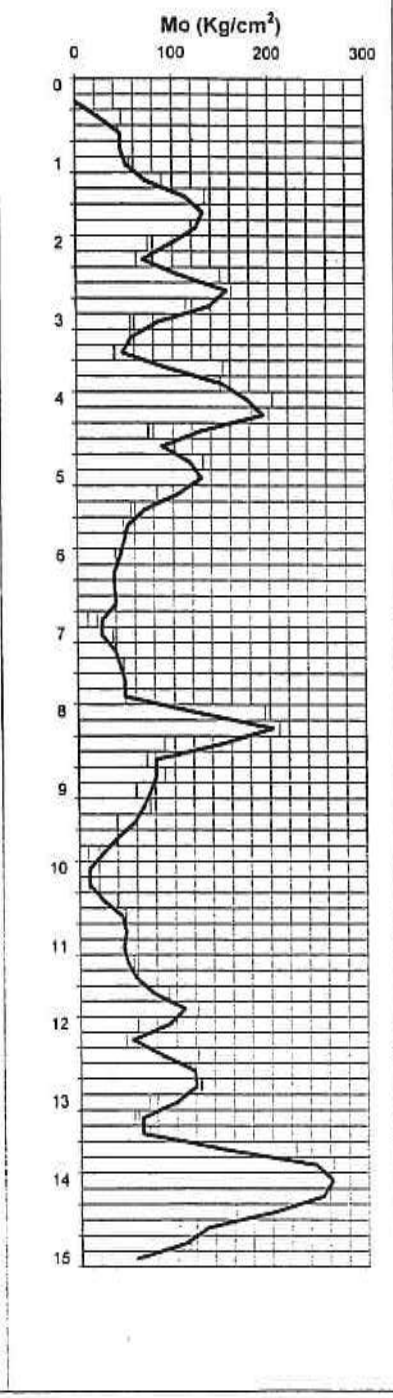
Prof. (m)	Rp Kg/cm²	Rl Kg/cm²	Rp/Rl	Litologia secondo Schmertmann	Natura	γ' (t/m³)	tens. eff. (Kg/cm²)	C u (Kg/cm²)	ϕ	Mo (Kg/cm²)	OCR

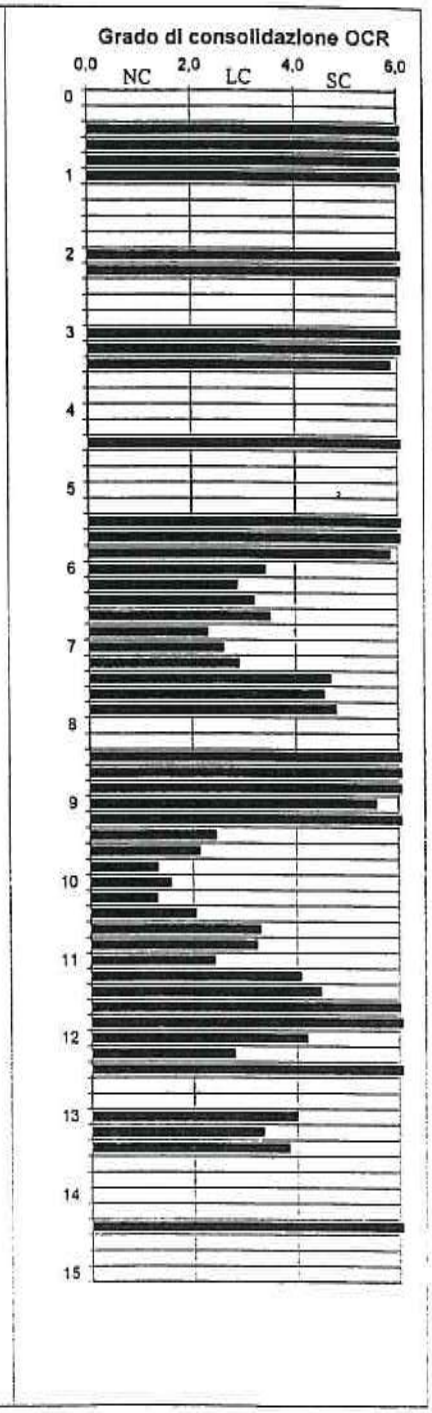
Georicerche s.a.s.

Visualizzazione parametri geotecnici. (TAB. E)

Località:	Cervarese Santa Croce (PD)			
Data:	13.02.04	.	CPT	1
Profondità falda (m):	1,6	Quota inizio:	p.c.	



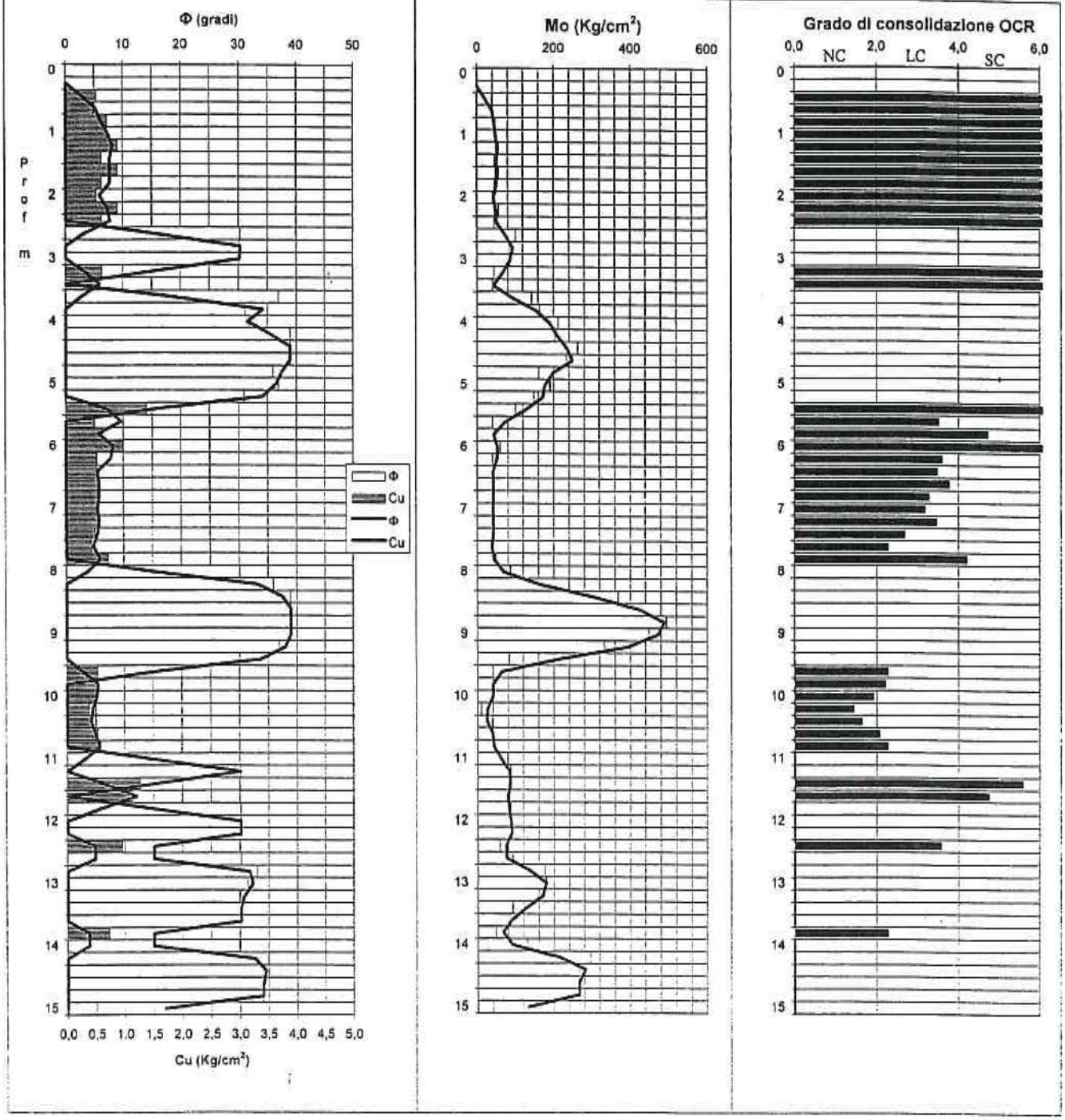




Georicerche s.a.s.

Visualizzazione parametri geotecnici. (TAB. E)

Località:	Cervarese Santa Croce (PD)		
Data:	13.02.04	CPT	2
Profondità falda (m):	1,75	Quota inizio:	p.c.



Georicerche s.a.s.

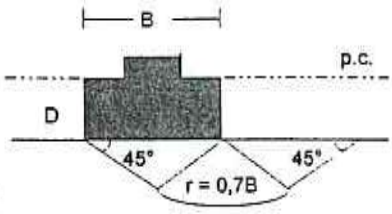
FONDAZIONI SUPERFICIALI (TAB. F)

Località: Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 **CPT** 1

Profondità falda (m): 1,6 **Quota inizio:** p.c.

CAPACITA' PORTANTE E CEDIMENTI DI FONDAZIONI DIRETTE:



Caratteristiche della fondazione

Tipo: **Quadrata (o circolare)**

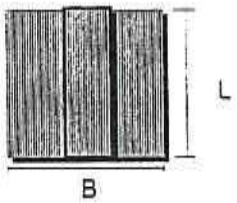
B (m): **1,00** L (m): **1,00** D (m): **1,00**

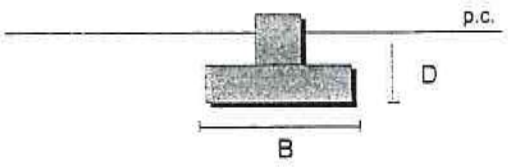
Nell' ipotesi di fondazione superficiale del tipo sopra specificato, sulla base delle caratteristiche geotecniche del terreno di fondazione estrapolate dall'elaborazione dei dati della prova penetrometrica statica CPT, si è ricavato il seguente valore orientativo della pressione ammissibile, espresso in Kg/cm2:

q amm (Kg/cm^2): **1,0**

In corrispondenza di un incremento netto di pressione sul piano di fondazione pari a quello sopra riportato è stato stimato il seguente cedimento teorico:

S (cm): **0,8**





Georicerche s.a.s.

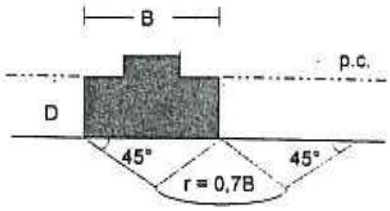
FONDAZIONI SUPERFICIALI (TAB. F)

Località: Cervarese Santa Croce (PD)

Data: 13.02.04 **CPT** 2

Profondità falda (m): 1,75 **Quota inizio:** p.c.

CAPACITA' PORTANTE E CEDIMENTI DI FONDAZIONI DIRETTE:



Caratteristiche della fondazione

Tipo: **Quadrata (o circolare)**

B (m): **1,00** L (m): **1,00** D (m): **1,00**

Nell' ipotesi di fondazione superficiale del tipo sopra specificato, sulla base delle caratteristiche geotecniche del terreno di fondazione estrapolate dall'elaborazione dei dati della prova penetrometrica statica CPT, si è ricavato il seguente valore orientativo della pressione ammissibile, espresso in Kg/cm2:

q amm (Kg/cm^2): **1,0**

In corrispondenza di un incremento netto di pressione sul piano di fondazione pari a quello sopra riportato è stato stimato il seguente cedimento teorico:

S (cm): **1,4**