Comune di Trani

Regione Puglia

OPERE DI CHIUSURA DEFINITIVA DEL I E DEL II LOTTO DI DISCARICA E IMPIANTI CONNESSI IN LOCALITÀ "PURO VECCHIO" TRANI (BAT)

PROGETTO DEFINITIVO

COMMITTENTE:

AMIU S.p.A.

Sede legale e amministrativa alla Strada Provinciale 168

Località Puro Vecchio 76125 Trani (BT)

Codice Fiscale e Partita IVA 04939590727

PEC: amiutranispa@pec.it

PROGETTO:

Studio Romanazzi-Boscia e Associati s.r.l.

via Amendola 172/c, 70100 Bari - tel.: 080.548.21.87 - Fax: 080.5[illegible]

Prof. Ing. Eligio ROMANAZZI

Dott. Ing. Giovanni F. BOSCIA

Dott. Ing. Sebanino GIOTTA

Dott. Ing. Fabio PACCAPELO

Ing. Federico Cangialosi

Ing. Gianluca Intini

Dott. geol. Vito Specchio

ALLEGATO	2. STUDI E INDAGINI	SCALA:
R.2.4.1	2.4 STRUTTURE **RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE**	--- DATA: **GIUGNO 2022**

AGGIORNAMENTO	DATA	DESCRIZIONE
1	10/2022	Riscontro al Verbale di Verifica Preventiva Intermedio del 30/09/2022

SOMMARIO

1. PREMESSA 2
2. DESCRIZIONE SINTETICA DEGLI INTERVENTI 3
3. NORMATIVE ADOTTATE 4
4. ANALISI DEI CARICHI 5
   4.1. AZIONE TERMICA SUL MANUFATTO 6
5. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI IMPIEGATI 7
   5.1. PRESCRIZIONI ACCIAIO PER CALCESTRUZZO 7
   5.2. PRESCRIZIONI PER IL CALCESTRUZZO 7
6. PERICOLOSITA' SISMICA DI BASE (TRANI) 9
7. COMBINAZIONI DI CARICO 12
8. METODOLOGIE ADOTTATE PER IL CALCOLO STRUTTURALE 16
9. MODELLI DI CALCOLO 17
   9.1. Basamento apparecchiature 17

1. PREMESSA

La presente relazione tecnica strutturale si riferisce al basamento in conglomerato cementizio armato previsto nell'ambito del progetto definitivo relativo alla *Opere di chiusura definitiva del I e del II lotto di discarica e impianti connessi in località "Puro Vecchio" Trani (BAT)*.

Tale relazione, oltre ad una breve descrizione dell'opera prevista, descrive le normative adottate, l'analisi dei carichi, le caratteristiche dei materiali impiegati e le metodologie adottate per il calcolo e la modellazione strutturale.

2. DESCRIZIONE SINTETICA DEGLI INTERVENTI

L'opera opere prevista risulta parzialmente interrata e caratterizzata da una configurazione geometrica regolare in pianta, precisamente di tipo rettangolare.

In generale, da un punto di vista statico il manufatto risulta classificabile come struttura di tipo scatolare costituita da elementi bidimensionali quali piastre e setti in calcestruzzo armato.

La funzione statica di tali elementi bidimensionali è quella di resistere sia nei confronti delle azioni verticali dovute ai carichi statici gravanti sulla struttura, sia nei confronti delle azioni orizzontali, lungo le due direzioni principali dell'edificio ortogonali tra loro, derivanti dall'insorgere di un evento sismico.

Il basamento di appoggio apparecchiature presenta uno spessore univoco pari a 40 cm, di cui i primi 30 circa risultano interrati, mentre i successivi 10 cm sono fuori terra.

Segue descrizione in forma tabellare dell'opera in progetto (I colonna: denominazione opera, II colonna: dimensioni plano altimetriche principali, III colonna: tipologia di appartenenza strutturale ai sensi del D.M. 17.01.2018):

N.	Denominazione opera	dimensioni principali (m)	tipologia
1	Basamento apparecchiature	25,30 x 14,24 x 0,40 (sp)	struttura di tipo misto, platee, setti, solette, pilastri, travi)

3. NORMATIVE ADOTTATE

D.M. LL. PP. 11-03-88

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 ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 24-07-88, n. 30483/STC.

Legge 02-02-74 n. 64, art. 1 - D.M. 11-03-88.

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 ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 17-01-18.

Sicurezza (cap.2), Azioni sulle costruzioni (cap.3), Progettazione geotecnica (cap.6), Progettazione per azioni sismiche (cap.7), Costruzioni esistenti (cap.8), Riferimenti tecnici (cap.12),

Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 17-01-18.

Costruzioni in calcestruzzo (par.4.1), Costruzioni in legno (par.4.4), Costruzioni in muratura (par.4.5), Progettazione geotecnica (cap.6), Progettazione per azioni sismiche (cap.7), Costruzioni esistenti (cap.8), Riferimenti tecnici (cap.12), EC3.

Circ. Min. n. 7 del 21 gennaio 2019

Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018.

4. ANALISI DEI CARICHI

CARICHI UNITARI

In ragione dei materiali strutturali impiegati, si è fatto riferimento ai seguenti carichi unitari permanenti:

- peso proprio dell'acciaio per carpenteria = 7.850 daN/mc
- peso proprio del conglomerato cementizio = 2.400 daN/mc
- peso proprio del calcestruzzo armato = 2.500 daN/mc
- peso proprio del calcestruzzo alleggerito per formazione pendenze = 1.500 daN/mc
- peso proprio terreno laterale = 1.800 daN/mc
- peso proprio acqua = 1.000 daN/mc

Si precisa che il peso proprio di ogni membratura strutturale (solette, piastre, setti, pilastri) non viene riportato nella presente analisi dei carichi, in quanto stimato ed applicato alla struttura autonomamente dal software di calcolo (il relativo peso è contenuto nei dati di input del tabulato fornito dal software).

CARICHI DI SUPERFICIE AI PIANI

Di seguito si riportano i carichi permanenti e variabili agenti sulle superfici ai piani. Per quanto attiene i valori nominali e/o caratteristici delle intensità da assumere per i sovraccarichi variabili verticali ed orizzontali agenti sulle parti strutturali, questi sono stati desunti dalla Tabella 3.1.II "*Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici*" riportata nelle Norme tecniche per le costruzioni 2018, che ad ogni buon conto si rappresenta nel seguito:

Tabella 3.1.II – *Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici*

Cat.	Ambienti	q_k [kN/m²]	Q_k [kN]	H_k [kN/m]
A	**Ambienti ad uso residenziale.** Sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi. (ad esclusione delle aree suscettibili di affollamento)	2,00	2,00	1,00
B	**Uffici.** Cat. B1 Uffici non aperti al pubblico Cat. B2 Uffici aperti al pubblico	 2,00 3,00	 2,00 2,00	 1,00 1,00
C	**Ambienti suscettibili di affollamento** Cat. C1 Ospedali, ristoranti, caffè, banche, scuole Cat. C2 Balconi, ballatoi e scale comuni, sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi Cat. C3 Ambienti privi di ostacoli per il libero movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, stazioni ferroviarie, sale da ballo, palestre, tribune libere, edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sport e relative tribune	 3,00 4,00 5,00	 2,00 4,00 5,00	 1,00 2,00 3,00
D	**Ambienti ad uso commerciale.** Cat. D1 Negozi Cat. D2 Centri commerciali, mercati, grandi magazzini, librerie…	 4,00 5,00	 4,00 5,00	 2,00 2,00
E	**Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale.** Cat. E1 Biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri Cat. E2 Ambienti ad uso industriale, da valutarsi caso per caso	 ≥ 6,00 —	 6,00 —	 1,00* —
F-G	**Rimesse e parcheggi.** Cat. F Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN Cat. G Rimesse e parcheggi per transito di automezzi di peso a pieno carico superiore a 30 kN: da valutarsi caso per caso	 2,50 —	 2 x 10,00 —	 1,00** —
H	**Coperture e sottotetti** Cat. H1 Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione Cat. H2 Coperture praticabili Cat. H3 Coperture speciali (impianti, eliporti, altri) da valutarsi caso per caso	 0,50 secondo categoria di appartenenza —	 1,20 —	 1,00 —
*	non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati			
**	per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso			

Segue rappresentazione tabellare dei carichi applicati:

N.	Denominazione opera	Permanenti portati (daN/mq)	Variabili (daN/mq, risp. daN)		
			Cat. E2 (*)	Cat. H1 (*)	neve
1, 2	Basamenti linea acque e linea fanghi				
	carico distribuito zona apparecchiature	-	2.000	-	-
	carico distribuito zona esterno	-	400	-	80

(*) Tabella 3.1.II – Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici - DM 17.01.2018

4.1. AZIONE TERMICA SUL MANUFATTO

L'azione termica applicata alle strutture è stata valutata in ottemperanza alle disposizioni di cui al par. 3.5.5 ed alla relativa Tabella 3.5.II del D.M. 17.01.2018 di seguito rappresentata:

Tab. 3.5.II – *Valori di* ΔT_u *per gli edifici*

Tipo di struttura	ΔT_u
Strutture in c.a. e c.a.p. esposte	± 15 °C
Strutture in c.a. e c.a.p. protette	± 10 °C
Strutture in acciaio esposte	± 25 °C
Strutture in acciaio protette	± 15 °C

Pertanto, per l'opera in c.a. è stato considerato un gradiente termico uniforme e pari a ±15°C.

5. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI IMPIEGATI

In ottemperanza ai disposti di cui al D.M. del 17.01.2018 cap. 10.1 e cap. 11, alla Circolare Ministeriale n. 617 del 02.02.2009 "Istruzioni per l'applicazione delle Norme tecniche delle costruzioni" C.10 e C.11 ed alla norma Uni EN 206, si prescrivono i seguenti materiali:

5.1. PRESCRIZIONI ACCIAIO PER CALCESTRUZZO

Acciaio dolce da carpenteria B450C qualificato secondo le procedure D.M. 17.01.2018 cap. 11.3.1.2 e cap. 11.3.3.5 nel seguente formato:

barre tonde ad aderenza migliorata ϕ_1 = 14 mm, ϕ_2 = 08 mm, rispondente alle seguenti caratteristiche:

- $f_{yk} \geq 450$ N/mm^2
- $f_{tk} \geq 540$ N/mm^2
- $(A_{gt})_k \geq 7,5$ %
- $f_y / f_{yk} \leq 1.25$
- $1.15 \leq (f_t / f_y)_k \leq 1.35$
- $f_{yd} = 390$ N/mm^2
- $E_s = 200$ KN/mm^2

Le suddette caratteristiche saranno conformi alle seguenti norme:

- D.M. 2018
- UNI 1002/1
- UNI 564
- UNI 6407

Il campionamento e le prove saranno condotte secondo:

- D.M. 2018
- UNI 6407-69

5.2. PRESCRIZIONI PER IL CALCESTRUZZO

In linea con la presente relazione tecnica di calcolo, si richiedono le seguenti caratteristiche per il calcestruzzo per strutture armate preconfezionato o confezionato in opera:

- Controllo di accettazione di tipo A
- Resistenza a compressione sui cubetti Rck 40 N/mm^2 (C 32/40)
- Copriferro minimo Nominale cm 4,50
- Classe di esposizione XA2 + XC4
- Classe di consistenza S4
- Massimo rapporto A/C < 0,50
- Tipo/classe di cemento: CEM III/C 32,5 R conforme a UNI EN 197/1
- Diametro massimo inerte: 32 mm
- Impiego di additivi: SI, additivo tipo Sika ViscoCrete 5370-l o similari, dosaggio 1% circa sul

quantitativo di cemento, per il passaggio dalla consistenza S3 alla consistenza S4.

Le suddette caratteristiche saranno conformi alle seguenti norme:

- D.M. 2018
- Conforme alla UNI 8520 parte 2^
- UNI EN 1744/1
- UNI EN 993/8-9
- UNI EN 1367/1
- 8520 parte 22^-2002
- UNI 8981/7
- UNI-EN 197/1
- UNI 7101

6. PERICOLOSITA' SISMICA DI BASE (TRANI)

Le azioni sismiche di progetto, in base alle quali valutare il rispetto dei diversi stati limite considerati, si definiscono a partire dalla "*pericolosità sismica di base*" del sito di costruzione. Essa costituisce l'elemento di conoscenza primario per la determinazione delle azioni sismiche.

La pericolosità sismica è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (di categoria B quale definita al § 3.2.2 del D.M. 17.01.2018), nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente S_e (T), con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza PVR, come definite nel § 3.2.1 del D.M. 17.01.2018, nel periodo di riferimento VR, come definito nel § 2.4 del D.M. 17.01.2018.

Pertanto, i dati di progetto assunti ai fini dell'analisi sismica sono di seguito riportati e suddivisi in base alla differente categoria di sottosuolo individuata.

- Tipo di costruzione: 2
- Tipo di costruzione: 2
- Vita nominale della costruzione VN: >50
- Classe d'uso: III
- Coefficiente di classe d'uso Cu: 1,5
- Periodo di riferimento per l'azione sismica VR: 75
- Latitudine: 41,2737°
- Longitudine: 16,4162°
- Categoria di sottosuolo: A
- Categoria topografica: T1
- Coefficiente di amplificazione topografica ST: 1
- Stati limite considerati per le verifiche nei confronti dell'azione sismica: SLO, SLD, SLV.

Dati per gli spettri di risposta delle componenti orizzontali allo SLO:

- Probabilità PVR di superamento in VR: 81%
- Periodo di ritorno dell'azione sismica TR: 45,16
- ag/g: 0,0433
- FO: 2,526
- T*C: 0,284
- Coefficiente di amplificazione stratigrafica SS: 1
- Coefficiente S: 1
- Coefficiente CC: 1
- TB: 0,095
- TC: 0,284
- TD: 1,773

- TE: 4,5
- TF: 10
- ξ: 0,05

Dati per gli spettri di risposta delle componenti verticali allo SLO:

- Probabilità PVR di superamento in VR: 81%
- Periodo di ritorno dell'azione sismica TR: 45,16
- ag/g: 0,0433
- FO: 2,526
- T*C: 0,284
- Coefficiente di amplificazione stratigrafica SS: 1
- Coefficiente S: 1
- TB: 0,05
- TC: 0,15
- TD: 1
- ξ: 0,05

Dati per gli spettri di risposta delle componenti orizzontali allo SLD:

- Probabilità PVR di superamento in VR: 63%
- Periodo di ritorno dell'azione sismica TR: 75,43
- ag/g: 0,057
- FO: 2,511
- T*C: 0,325
- Coefficiente di amplificazione stratigrafica SS: 1
- Coefficiente S: 1
- Coefficiente CC: 1
- TB: 0,108
- TC: 0,325
- TD: 1,828
- TE: 4,5
- TF: 10
- ξ: 0,05

Dati per gli spettri di risposta delle componenti verticali allo SLD:

- Probabilità PVR di superamento in VR: 63%
- Periodo di ritorno dell'azione sismica TR: 75,43
- ag/g: 0,057
- FO: 2,511

- T*C: 0,325
- Coefficiente di amplificazione stratigrafica SS: 1
- Coefficiente S: 1
- TB: 0,05
- TC: 0,15
- TD: 1
- ξ: 0,05

Dati per gli spettri di risposta delle componenti orizzontali allo SLV:

- Probabilità PVR di superamento in VR: 10%
- Periodo di ritorno dell'azione sismica TR: 711,84
- ag/g: 0,1795
- FO: 2,5
- T*C: 0,361
- Coefficiente di amplificazione stratigrafica SS: 1
- Coefficiente S: 1
- Coefficiente CC: 1
- TB: 0,12
- TC: 0,361
- TD: 2,318
- TE: 4,5
- TF: 10
- ξ: 0,05

Dati per gli spettri di risposta delle componenti verticali allo SLV:

- Probabilità PVR di superamento in VR: 10%
- Periodo di ritorno dell'azione sismica TR: 711,84
- ag/g: 0,1795
- FO: 2,5
- T*C: 0,361
- Coefficiente di amplificazione stratigrafica SS: 1
- Coefficiente S: 1
- TB: 0,05
- TC: 0,15
- TD: 1
- ξ: 0,05

7. COMBINAZIONI DI CARICO

Di seguito si riportano le combinazioni di carico impiegate per il dimensionamento delle opere in progetto (si precisa che tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via):

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLU 1	1	0.8	0	0	-1.5
2	SLU 2	1	0.8	0	0	0
3	SLU 3	1	0.8	0	0	1.5
4	SLU 4	1	0.8	0	0.75	-1.5
5	SLU 5	1	0.8	0	0.75	1.5
6	SLU 6	1	0.8	0	1.5	-0.9
7	SLU 7	1	0.8	0	1.5	0
8	SLU 8	1	0.8	0	1.5	0.9
9	SLU 9	1	0.8	1.5	0	-1.5
10	SLU 10	1	0.8	1.5	0	1.5
11	SLU 11	1	0.8	1.5	0.75	-1.5
12	SLU 12	1	0.8	1.5	0.75	1.5
13	SLU 13	1	0.8	1.5	1.5	-0.9
14	SLU 14	1	0.8	1.5	1.5	0
15	SLU 15	1	0.8	1.5	1.5	0.9
16	SLU 16	1	0.8	1.5	0	-0.9
17	SLU 17	1	0.8	1.5	0	0
18	SLU 18	1	0.8	1.5	0	0.9
19	SLU 19	1	0.8	1.5	0.75	-0.9
20	SLU 20	1	0.8	1.5	0.75	0
21	SLU 21	1	0.8	1.5	0.75	0.9
22	SLU 22	1	1.5	0	0	-1.5
23	SLU 23	1	1.5	0	0	0
24	SLU 24	1	1.5	0	0	1.5
25	SLU 25	1	1.5	0	0.75	-1.5
26	SLU 26	1	1.5	0	0.75	1.5
27	SLU 27	1	1.5	0	1.5	-0.9
28	SLU 28	1	1.5	0	1.5	0
29	SLU 29	1	1.5	0	1.5	0.9
30	SLU 30	1	1.5	1.5	0	-1.5
31	SLU 31	1	1.5	1.5	0	1.5
32	SLU 32	1	1.5	1.5	0.75	-1.5
33	SLU 33	1	1.5	1.5	0.75	1.5
34	SLU 34	1	1.5	1.5	1.5	-0.9
35	SLU 35	1	1.5	1.5	1.5	0
36	SLU 36	1	1.5	1.5	1.5	0.9
37	SLU 37	1	1.5	1.5	0	-0.9
38	SLU 38	1	1.5	1.5	0	0
39	SLU 39	1	1.5	1.5	0	0.9
40	SLU 40	1	1.5	1.5	0.75	-0.9
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0.75	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0.75	0.9
43	SLU 43	1.3	0.8	0	0	-1.5
44	SLU 44	1.3	0.8	0	0	0
45	SLU 45	1.3	0.8	0	0	1.5
46	SLU 46	1.3	0.8	0	0.75	-1.5
47	SLU 47	1.3	0.8	0	0.75	1.5
48	SLU 48	1.3	0.8	0	1.5	-0.9
49	SLU 49	1.3	0.8	0	1.5	0
50	SLU 50	1.3	0.8	0	1.5	0.9
51	SLU 51	1.3	0.8	1.5	0	-1.5
52	SLU 52	1.3	0.8	1.5	0	1.5
53	SLU 53	1.3	0.8	1.5	0.75	-1.5
54	SLU 54	1.3	0.8	1.5	0.75	1.5
55	SLU 55	1.3	0.8	1.5	1.5	-0.9
56	SLU 56	1.3	0.8	1.5	1.5	0
57	SLU 57	1.3	0.8	1.5	1.5	0.9
58	SLU 58	1.3	0.8	1.5	0	-0.9
59	SLU 59	1.3	0.8	1.5	0	0
60	SLU 60	1.3	0.8	1.5	0	0.9
61	SLU 61	1.3	0.8	1.5	0.75	-0.9
62	SLU 62	1.3	0.8	1.5	0.75	0
63	SLU 63	1.3	0.8	1.5	0.75	0.9
64	SLU 64	1.3	1.5	0	0	-1.5
65	SLU 65	1.3	1.5	0	0	0
66	SLU 66	1.3	1.5	0	0	1.5
67	SLU 67	1.3	1.5	0	0.75	-1.5
68	SLU 68	1.3	1.5	0	0.75	1.5
69	SLU 69	1.3	1.5	0	1.5	-0.9
70	SLU 70	1.3	1.5	0	1.5	0
71	SLU 71	1.3	1.5	0	1.5	0.9
72	SLU 72	1.3	1.5	1.5	0	-1.5
73	SLU 73	1.3	1.5	1.5	0	1.5
74	SLU 74	1.3	1.5	1.5	0.75	-1.5
75	SLU 75	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
76	SLU 76	1.3	1.5	1.5	1.5	-0.9
77	SLU 77	1.3	1.5	1.5	1.5	0
78	SLU 78	1.3	1.5	1.5	1.5	0.9
79	SLU 79	1.3	1.5	1.5	0	-0.9
80	SLU 80	1.3	1.5	1.5	0	0
81	SLU 81	1.3	1.5	1.5	0	0.9
82	SLU 82	1.3	1.5	1.5	0.75	-0.9
83	SLU 83	1.3	1.5	1.5	0.75	0
84	SLU 84	1.3	1.5	1.5	0.75	0.9

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLE RA 1	1	1	0	0	-1
2	SLE RA 2	1	1	0	0	0
3	SLE RA 3	1	1	0	0	1
4	SLE RA 4	1	1	0	0.5	-1
5	SLE RA 5	1	1	0	0.5	1
6	SLE RA 6	1	1	0	1	-0.6
7	SLE RA 7	1	1	0	1	0
8	SLE RA 8	1	1	0	1	0.6
9	SLE RA 9	1	1	1	0	-1
10	SLE RA 10	1	1	1	0	1
11	SLE RA 11	1	1	1	0.5	-1
12	SLE RA 12	1	1	1	0.5	1
13	SLE RA 13	1	1	1	1	-0.6
14	SLE RA 14	1	1	1	1	0
15	SLE RA 15	1	1	1	1	0.6
16	SLE RA 16	1	1	1	0	-0.6
17	SLE RA 17	1	1	1	0	0
18	SLE RA 18	1	1	1	0	0.6
19	SLE RA 19	1	1	1	0.5	-0.6
20	SLE RA 20	1	1	1	0.5	0
21	SLE RA 21	1	1	1	0.5	0.6

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLE FR 1	1	1	0	0	-0.5
2	SLE FR 2	1	1	0	0	0
3	SLE FR 3	1	1	0	0	0.5
4	SLE FR 4	1	1	0	0.2	0
5	SLE FR 5	1	1	0.8	0	-0.5
6	SLE FR 6	1	1	0.8	0	0.5
7	SLE FR 7	1	1	0.8	0.2	0
8	SLE FR 8	1	1	0.9	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0
2	SLE QP 2	1	1	0.8	0	0

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLO	Y SLO
1	SLO 1	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
2	SLO 2	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
3	SLO 3	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
4	SLO 4	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
5	SLO 5	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
6	SLO 6	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
7	SLO 7	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
8	SLO 8	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
9	SLO 9	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
10	SLO 10	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
11	SLO 11	1	1	0.8	0	0	0.3	1
12	SLO 12	1	1	0.8	0	0	0.3	1
13	SLO 13	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
14	SLO 14	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
15	SLO 15	1	1	0.8	0	0	1	0.3
16	SLO 16	1	1	0.8	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLO 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLO 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLO 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLO 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLO 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLO	Y SLO
7	SLO 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLO 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLO 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLO 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLO 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLO 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLO 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLO 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLO 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLO 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLD	Y SLD
1	SLD 1	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
2	SLD 2	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
3	SLD 3	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
4	SLD 4	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
5	SLD 5	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
6	SLD 6	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
7	SLD 7	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
8	SLD 8	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
9	SLD 9	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
10	SLD 10	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
11	SLD 11	1	1	0.8	0	0	0.3	1
12	SLD 12	1	1	0.8	0	0	0.3	1
13	SLD 13	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
14	SLD 14	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
15	SLD 15	1	1	0.8	0	0	1	0.3
16	SLD 16	1	1	0.8	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLV	Y SLV
1	SLV 1	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
2	SLV 2	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
3	SLV 3	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
4	SLV 4	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
5	SLV 5	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
6	SLV 6	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
7	SLV 7	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
8	SLV 8	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
9	SLV 9	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
10	SLV 10	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
11	SLV 11	1	1	0.8	0	0	0.3	1
12	SLV 12	1	1	0.8	0	0	0.3	1
13	SLV 13	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
14	SLV 14	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
15	SLV 15	1	1	0.8	0	0	1	0.3
16	SLV 16	1	1	0.8	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLV 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	0	0.3	-1	0.3	1	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLV	Y SLV
13	SLV 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLV	Y SLV
1	SLV FO 1	1	1	0.8	0	0	-1.1	-0.33
2	SLV FO 2	1	1	0.8	0	0	-1.1	-0.33
3	SLV FO 3	1	1	0.8	0	0	-1.1	0.33
4	SLV FO 4	1	1	0.8	0	0	-1.1	0.33
5	SLV FO 5	1	1	0.8	0	0	-0.33	-1.1
6	SLV FO 6	1	1	0.8	0	0	-0.33	-1.1
7	SLV FO 7	1	1	0.8	0	0	-0.33	1.1
8	SLV FO 8	1	1	0.8	0	0	-0.33	1.1
9	SLV FO 9	1	1	0.8	0	0	0.33	-1.1
10	SLV FO 10	1	1	0.8	0	0	0.33	-1.1
11	SLV FO 11	1	1	0.8	0	0	0.33	1.1
12	SLV FO 12	1	1	0.8	0	0	0.33	1.1
13	SLV FO 13	1	1	0.8	0	0	1.1	-0.33
14	SLV FO 14	1	1	0.8	0	0	1.1	-0.33
15	SLV FO 15	1	1	0.8	0	0	1.1	0.33
16	SLV FO 16	1	1	0.8	0	0	1.1	0.33

Nome	Nome breve	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV FO 1	0	-1.1	0.33	-1.1	-0.33	0
2	SLV FO 2	0	1.1	-0.33	-1.1	-0.33	0
3	SLV FO 3	0	-1.1	0.33	-1.1	0.33	0
4	SLV FO 4	0	1.1	-0.33	-1.1	0.33	0
5	SLV FO 5	0	-0.33	1.1	-0.33	-1.1	0
6	SLV FO 6	0	0.33	-1.1	-0.33	-1.1	0
7	SLV FO 7	0	-0.33	1.1	-0.33	1.1	0
8	SLV FO 8	0	0.33	-1.1	-0.33	1.1	0
9	SLV FO 9	0	-0.33	1.1	0.33	-1.1	0
10	SLV FO 10	0	0.33	-1.1	0.33	-1.1	0
11	SLV FO 11	0	-0.33	1.1	0.33	1.1	0
12	SLV FO 12	0	0.33	-1.1	0.33	1.1	0
13	SLV FO 13	0	-1.1	0.33	1.1	-0.33	0
14	SLV FO 14	0	1.1	-0.33	1.1	-0.33	0
15	SLV FO 15	0	-1.1	0.33	1.1	0.33	0
16	SLV FO 16	0	1.1	-0.33	1.1	0.33	0

8. METODOLOGIE ADOTTATE PER IL CALCOLO STRUTTURALE

Per il calcolo strutturale delle succitate opere è stato utilizzato il programma di calcolo strutturale denominato SISMICAD versione 12.13 che, nella versione più estesa, è dedicato al progetto ed alla verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili.

SismiCad è un programma per il calcolo strutturale con modellazione agli elementi finiti (FEM), dotato di un proprio solutore tridimensionale.

SismiCad si propone principalmente come strumento per il progetto di edifici, in zona sismica e non, con modellazione tridimensionale agli elementi finiti. SismiCad consente la progettazione di edifici in c.a., muratura, acciaio e legno schematizzati attraverso un modello unico di struttura spaziale composta da elementi monodimensionali e bidimensionali con fondazioni poggianti su suolo elastico alla Winkler od elastoplastico, oppure su palificate.

Per progettare una struttura SismiCad prevede sostanzialmente il seguente iter:

- definizione della struttura, anche usando disegni architettonici;
- modellazione automatica agli elementi finiti dell'intera struttura;
- progettazione automatica e/o interattiva di ciascun elemento strutturale;
- produzione automatica di relazioni, disegni esecutivi, piante di carpenteria, prospetti in acciaio, computi.

Le fasi sopra elencate rispecchiano il normale iter progettuale e, in aggiunta, sono rese più flessibili dalla possibilità di attuare modifiche alla struttura senza perdere l'eventuale lavoro di progettazione degli elementi strutturali e il lavoro di creazione delle relazioni.

Come accennato sopra con SismiCad viene fornito un evoluto solutore tridimensionale agli elementi finiti di tipo SAP; per maggiori dettagli si rimanda ai relativi manuali (introduttivo e completo). Il solutore può essere utilizzato anche al di fuori dell'ambiente SismiCad; possiede infatti un proprio autonomo input ed output. Per maggiori dettagli si consulti il capitolo dedicato alla modellazione strutturale o il manuale d'uso del "Solutore Interno". Il solutore interno consente tra l'altro l'analisi di fenomeni di non linearità geometrica (metodo P-delta) e di aste non reagenti alla trazione o alla compressione, di fondazioni sia superficiali che profonde in suolo elastoplastico, elementi bidimensionali parzialmente o non reagenti alla trazione. Il solutore gestisce inoltre fenomeni di non linearità meccanica attraverso una modellazione ad inelasticità diffusa impiegata nelle analisi inelastiche.

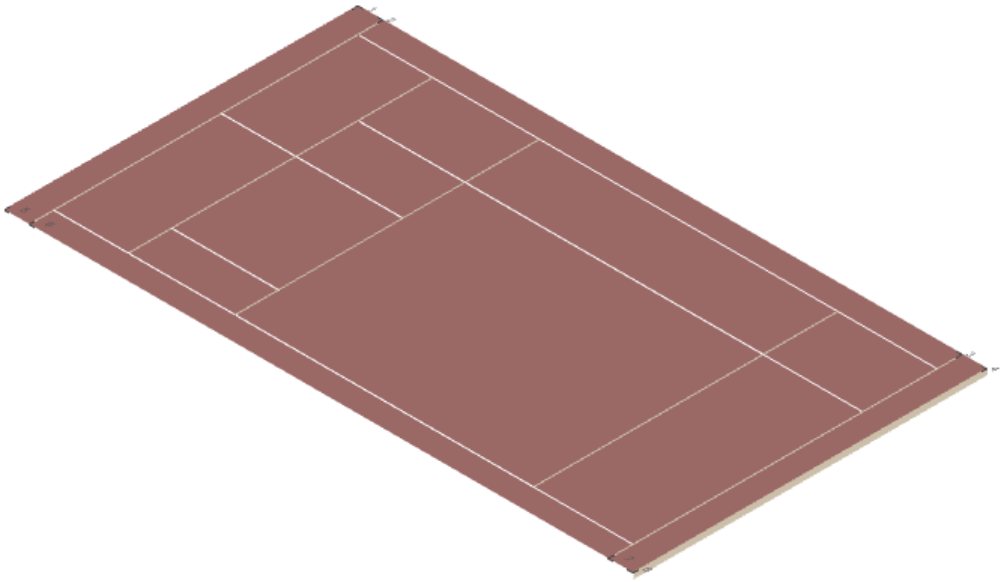
Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili o agli stati limite in accordo al DM 9-1-1996, secondo Eurocodice 2, secondo ACI 318 o secondo NSR-98.

Nel caso in oggetto è stato adottato il metodo di verifica agli stati limite in accordo al **D.M. 17.01.2018**; per quanto concerne il tipo di analisi adottata, si è proceduto effettuando una analisi dinamica lineare che consiste nella determinazione dei modi di vibrare della costruzione (analisi modale), nella determinazione dell'azione sismica come rappresentata dallo spettro di risposta di progetto, nonché nella combinazione di tali effetti.

9. MODELLI DI CALCOLO

Di seguito si rappresentano i modelli di calcolo delle opere in calcestruzzo armato ed acciaio previste nell'ambito del presente intervento:

9.1. Basamento apparecchiature



Vista assonometrica Basamento apparecchiature

Si allegano alla presente relazione i seguenti elaborati:

- Relazione geotecnica basamento apparecchiature;
- Tabulato di calcolo statico basamento apparecchiature.

RELAZIONE GEOTECNICA

Sommario

1 Normativa di riferimento 2
2 Descrizione delle opere in sito 2
3 Problemi geotecnici e scelte tipologiche 7
3.1 Elementi di fondazione 8
3.1.1 Fondazioni di piastre 8
4 Programma delle indagini e delle prove geotecniche 9
4.1 Sondaggi del sito 9
5 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito 10
5.1 Terreni 10
6 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica 11
7 Verifiche delle fondazioni 13
7.1 Verifiche piastre C.A. di fondazione 13
7.2 Pressioni terreno in SLU 16
7.3 Pressioni terreno in SLV/SLVf/SLUEcc 23
7.4 Pressioni terreno in SLE/SLD 30
7.5 Cedimenti fondazioni superficiali 36

1 Normativa di riferimento

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

CONSIGLIO SUPERIORE DEI LAVORI PUBBLICI
Istruzioni per l'applicazione dell'"Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"" di cui al D.M. 17 gennaio 2018. Circolare 21 gennaio 2019, n.7.

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 Descrizione delle opere in sito

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 III, e quindi una vita di riferimento di 75 anni (NTC18 e NTC08 §2.4.3).
L'opera è edificata in località Barletta-andria-trani, Trani; Latitudine ED50 41,2737° (41° 16' 25"); Longitudine ED50 16,4162° (16° 24' 58"); Altitudine s.l.m. 8,88 m. (coordinate esatte: 41,2737 16,4162).

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	75.43	
Ag/g SLD	0.057	
Fo SLD	2.511	
Tc* SLD	0.325	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	711.84	
Ag/g SLV	0.1795	
Fo SLV	2.5	
Tc* SLV	0.361	[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 A - Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (NTC18 e NTC08 Tab. 3.2.II).

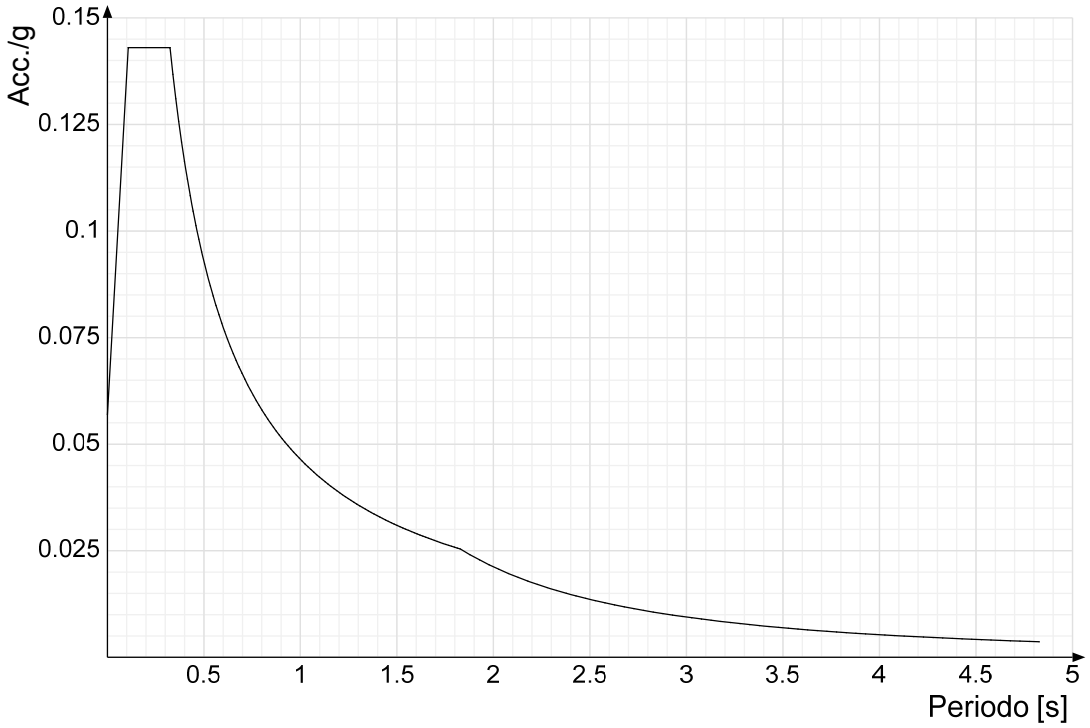
***Categoria suolo A**: Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di Vs, 30 superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in*

superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.

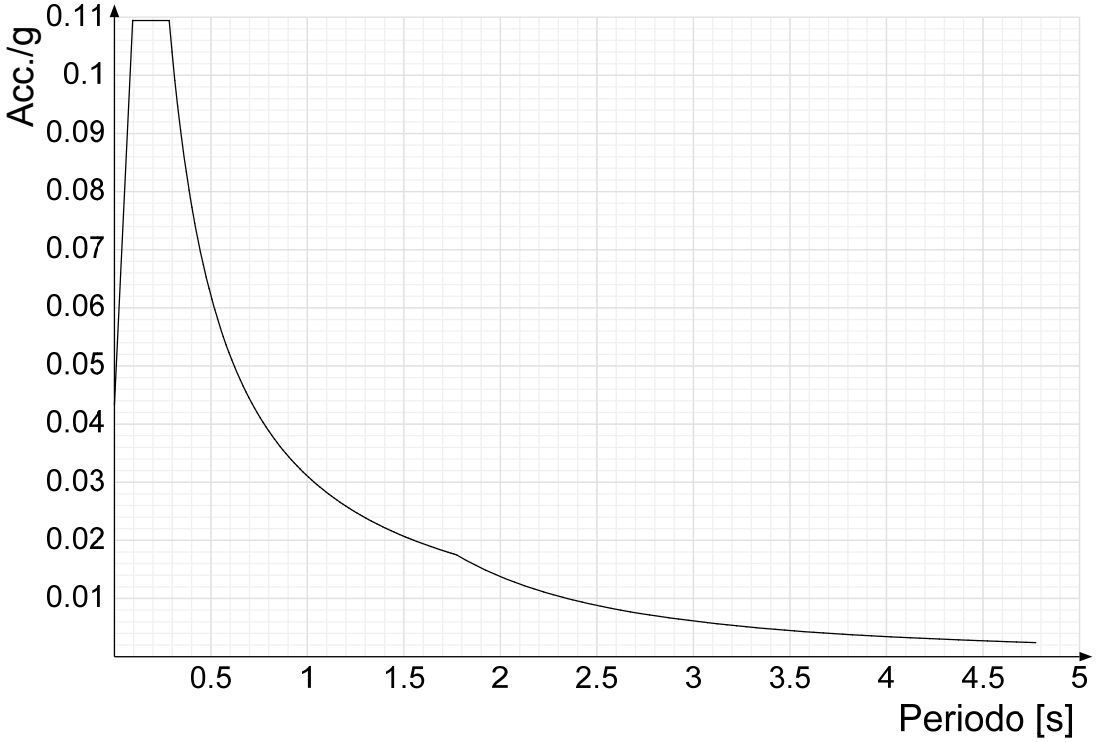
***Categoria topografica T1**: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°*

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

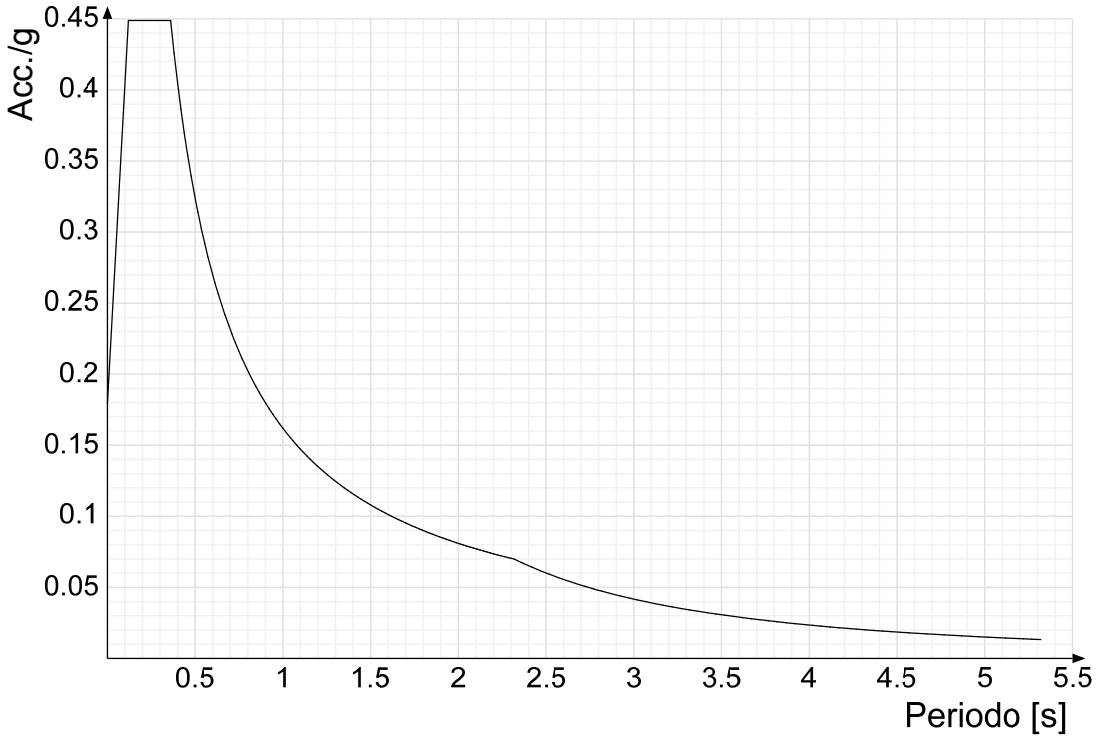
Si riportano infine gli spettri di risposta elastici delle componenti orizzontali per gli stati limite considerati.
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]".



Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 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.

Le parti strutturali in c.a. sono inquadrabili nella tipologia Strutture a pareti non accoppiate q0=3.0, con rapporto alfaU/alfa1 corrispondente a .

Si è considerata una classe di duttilità CD"B", 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 6 modi di vibrare valutati secondo il metodo di Ritz.

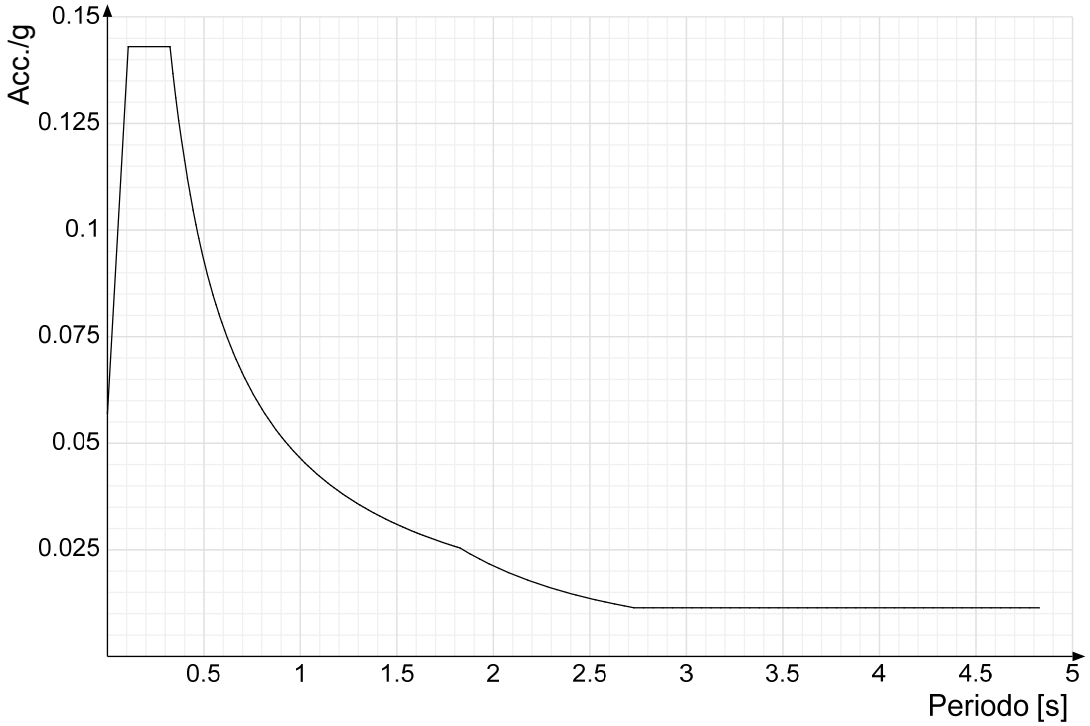
Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nellalocalizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale (NTC18 e NTC08 §7.2.6), in aggiunta alla eccentricità naturale della costruzione, mediante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

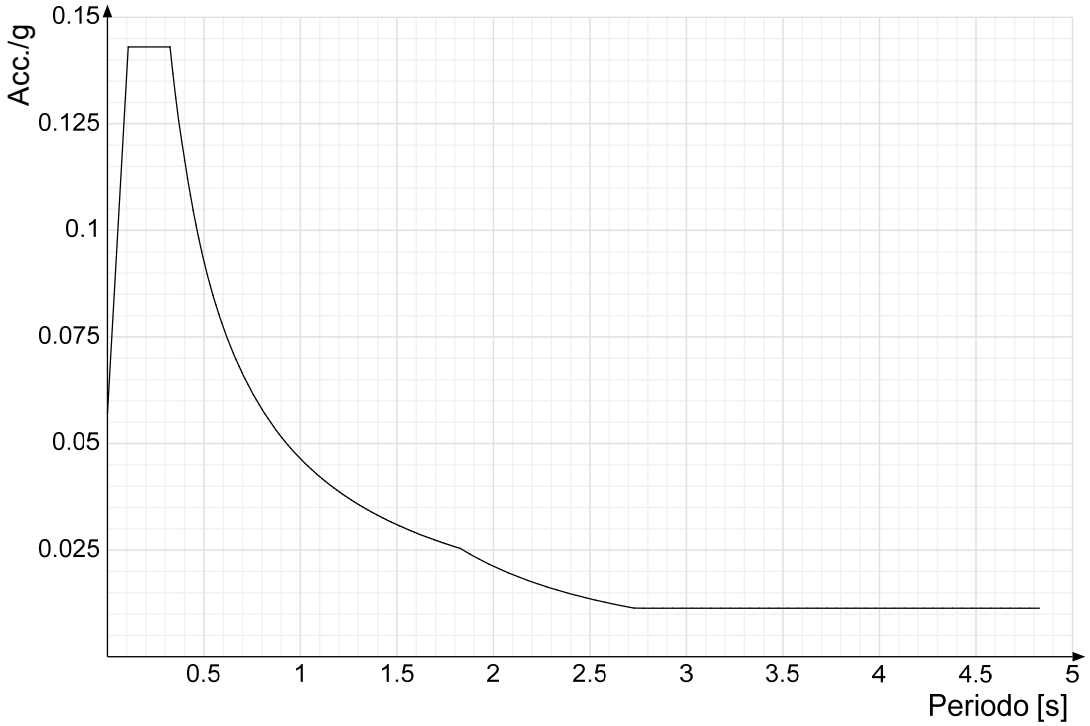
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "estradosso_pareti"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "estradosso_pareti"	0	[cm]

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

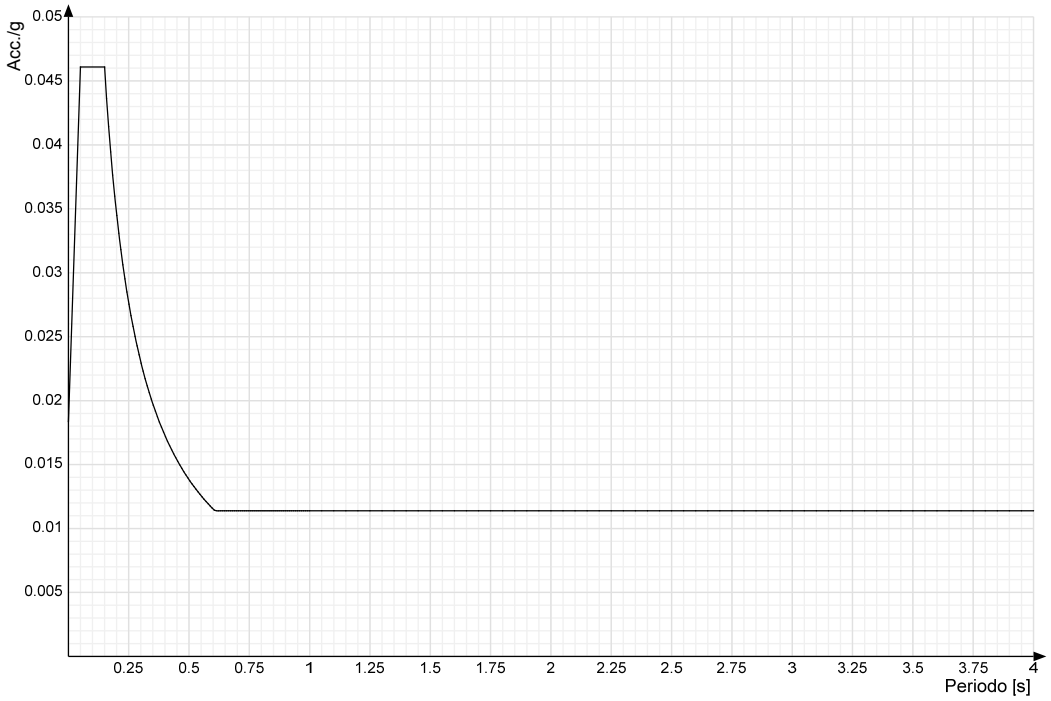
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5".



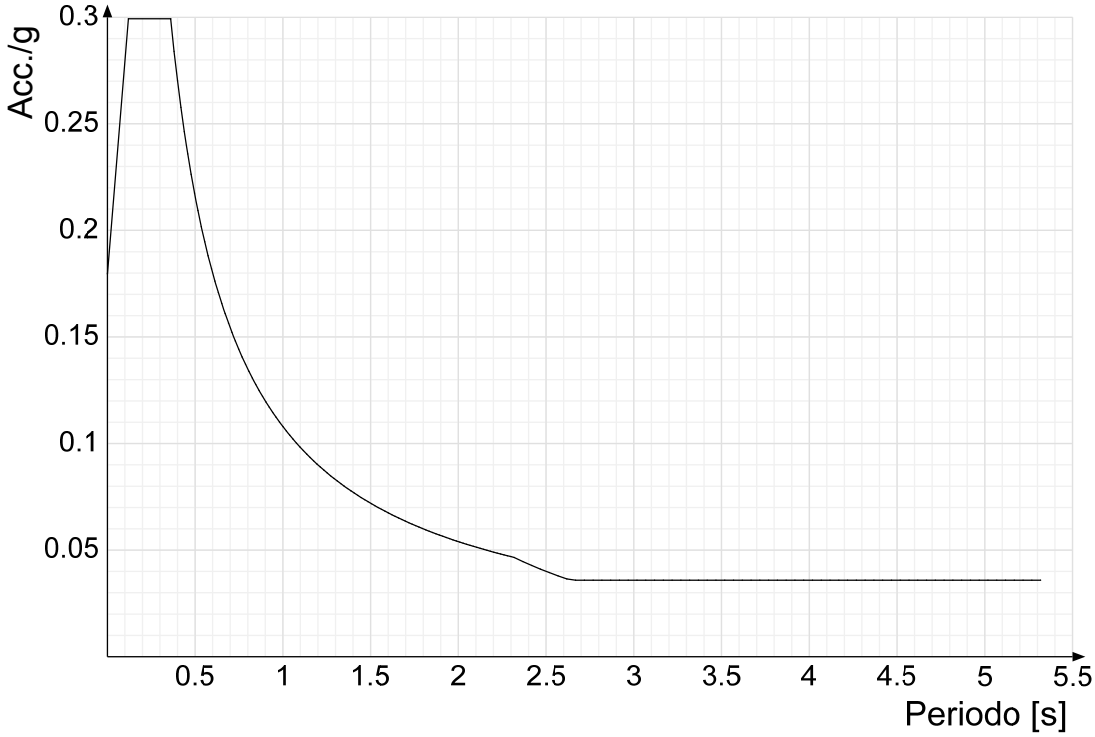
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5".



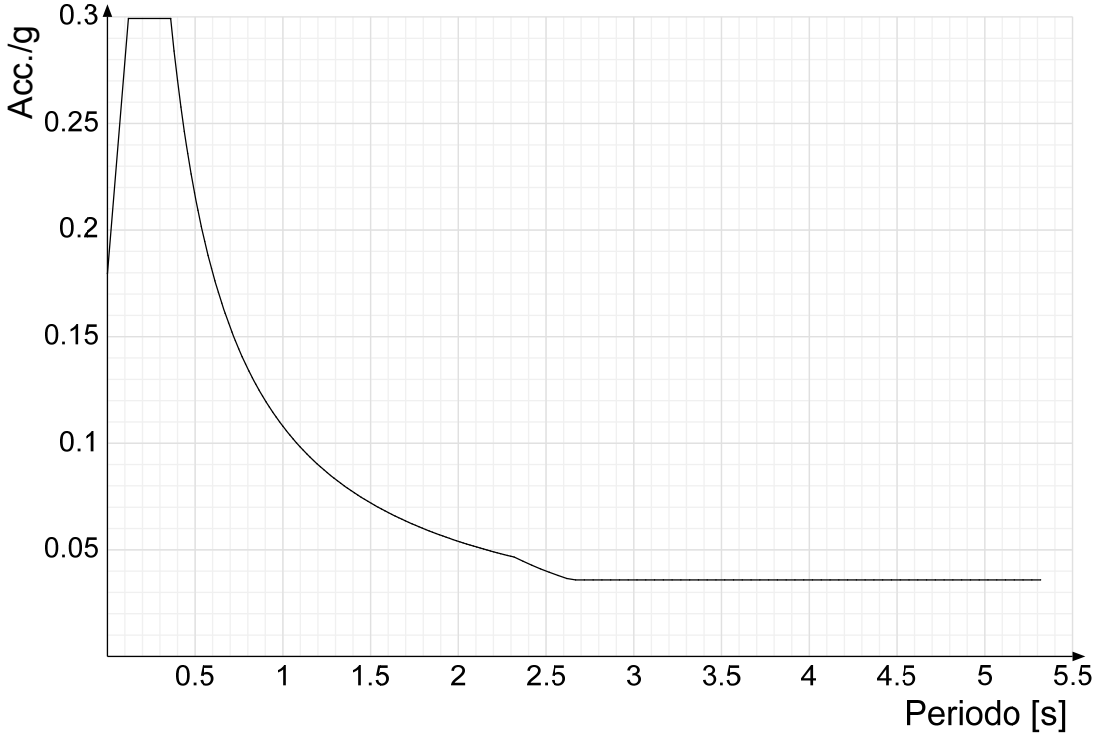
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.5".



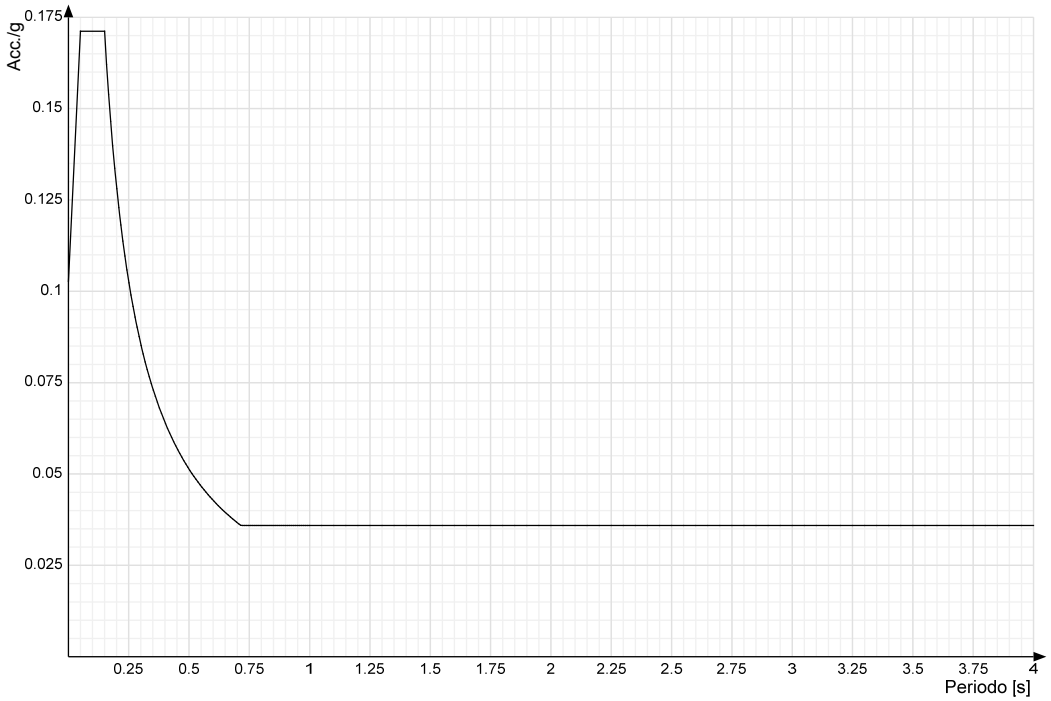
Viene mostrato lo spettro "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5".



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".



3 Problemi geotecnici e scelte tipologiche

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 una rigidezza pari a 0.5 volte quella verticale, includendo nella determinazione delle azioni anche il peso sismico delle fondazioni.

I valori di default dei parametri di modellazione del suolo, cioè quelli adottati dove non diversamente specificato, sono i seguenti:, includendo nella determinazione delle azioni anche il peso sismico delle fondazioni.

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.

3.1 Elementi di fondazione

3.1.1 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]*

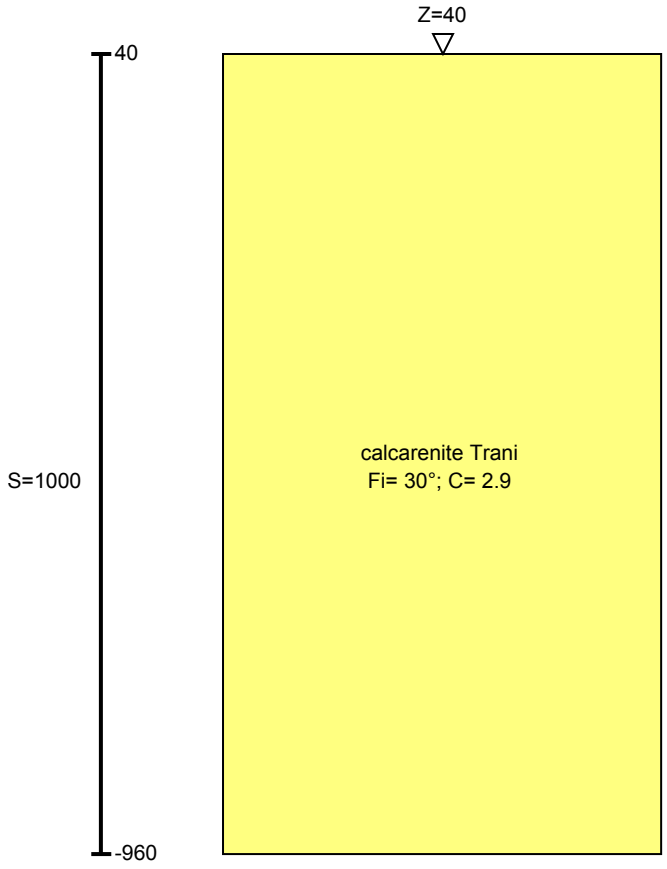
Descrizione breve	Stratigrafia			Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica				
FS1	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (10.722)	Da Stratigrafia (117.134)	Default (0.001)
FS2	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (26.043)	Da Stratigrafia (115.86)	Default (0.001)
FS3	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (24.653)	Da Stratigrafia (117.683)	Default (0.001)
FS4	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (12.174)	Da Stratigrafia (133.784)	Default (0.001)
FS5	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (9.331)	Da Stratigrafia (126.962)	Default (0.001)
FS6	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (13.292)	Da Stratigrafia (145.311)	Default (0.001)
FS7	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (17.202)	Da Stratigrafia (130.013)	Default (0.001)
FS8	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (5.764)	Da Stratigrafia (148.615)	Default (0.001)
FS9	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (10.61)	Da Stratigrafia (150.055)	Default (0.001)
FS10	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (14.18)	Da Stratigrafia (136.916)	Default (0.001)
FS11	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (13.004)	Da Stratigrafia (142.362)	Default (0.001)
FS12	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (11.641)	Da Stratigrafia (128.129)	Default (0.001)

4 Programma delle indagini e delle prove geotecniche

4.1 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: 40

I valori sono espressi in cm



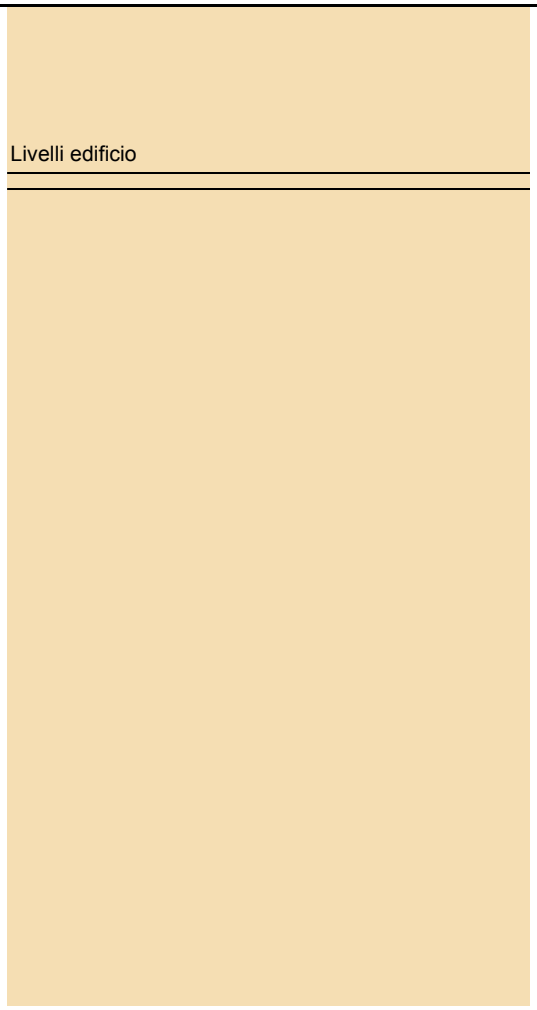


Immagine: Sondaggio

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
calcarenite Trani	1000	No	1.5	1	1	1	3770	3770	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

5 Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito

5.1 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
Ghiaia_5	0.13	0	29	28	1	0.52	0.0016	0.0016	138	0.35	0	0.1	0.01
calcarenite Trani	2.9	0	30	20	1	0.5	0.00191	0.00191	3770	0.27	0.17	0.1	0.01

6 Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica

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:

$$Q_{\lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + ½\, \gamma' \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

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:

$$H = \frac{1}{2} \cdot B \cdot Tan(45° + \phi / 2)$$

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**:

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

7 Verifiche delle fondazioni

7.1 Verifiche piastre C.A. di fondazione

***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*
***σc**: tensione nel calcestruzzo [daN/cm²]*
***σlim**: tensione limite [daN/cm²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione*
***σf**: tensione nell'acciaio d'armatura [daN/cm²]*
***Comb.**: combinazione*
***Fh**: componente orizzontale del carico [daN]*
***Fv**: componente verticale del carico [daN]*
***Cnd**: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT)*
***Ad**: adesione di progetto [daN/cm²]*
***Phi**: angolo di attrito di progetto [deg]*
***RPl**: resistenza passiva laterale unitaria di progetto [daN/cm²]*
***γR**: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto*
***Rd**: resistenza alla traslazione di progetto [daN]*
***Ed**: azione di progetto [daN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza allo scorrimento*
***ID**: indice della verifica di capacità portante*
***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]*
***C**: coesione di progetto [daN/cm²]*
***Qs**: sovraccarico laterale da piano di posa [daN/cm²]*
***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*

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

basamento apparecchiature

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

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-632.8; -1224.9; 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

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
32	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLU 64	-78820	0	-233355	0	2.9606	Si
67	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLU 64	-78912	0	-234385	0	2.9702	Si
642	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLU 64	-78787	0	-234385	0	2.9749	Si
677	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLU 64	-78002	0	-233355	0	2.9916	Si
66	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLU 53	-74809	0	-234385	0	3.1331	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
535	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	-20649	0	-387372	0	18.7598	Si
97	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 9	-20476	0	-387372	0	18.9185	Si
109	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	20217	0	387372	0	19.1607	Si
536	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	-20104	0	-387372	0	19.2686	Si
538	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	-19976	0	-387372	0	19.3922	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
67	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLE RA 1	-52908	0	-15.3	199.2	15	Si
642	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLE RA 1	-52808	0	-15.2	199.2	15	Si
32	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52864	0	-14.7	199.2	15	Si
677	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52294	0	-14.5	199.2	15	Si
66	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLE RA 11	-50153	0	-14.5	199.2	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
32	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52864	0	105.7	3600	15	Si
677	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52294	0	104.6	3600	15	Si
3	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 11	-49855	0	99.7	3600	15	Si
706	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 11	-49654	0	99.3	3600	15	Si
706	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 3	45174	0	90.4	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
Centro impronta, nel sistema globale: 632.2; -512.9; -20
Lato minore B dell'impronta: 1424
Lato maggiore L dell'impronta: 2530
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 3602720

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 234.65

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPI	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 3	0	-343111	LT	0	20	0	1.1	113529	0	48338191.03	Si
SLV FO 7	657	-466153	LT	0	20	0	1.1	154242	657	234.65	Si

Verifica di capacità portante sul piano di posa

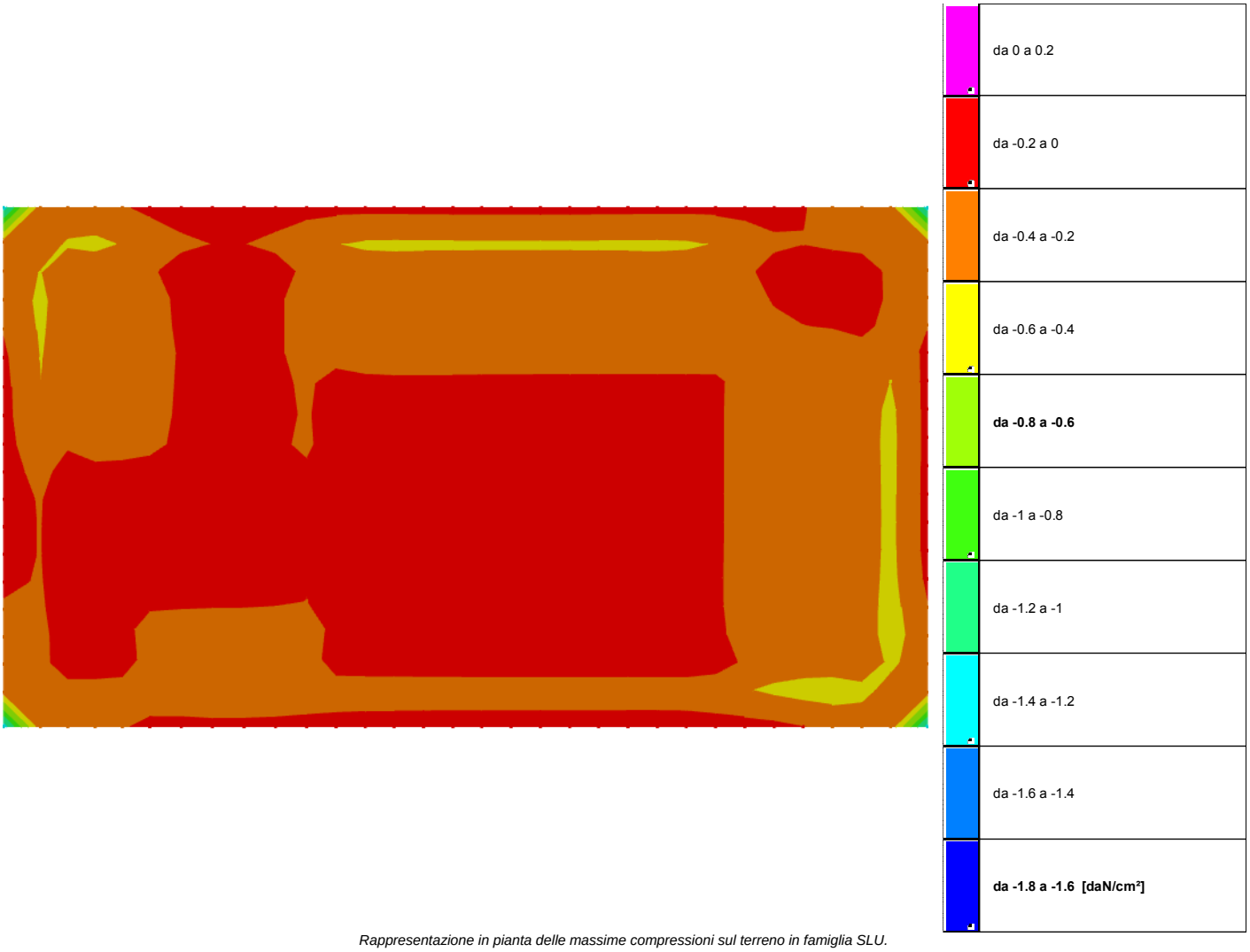
Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 270.5
Peso specifico del terreno di progetto γs: 1910
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.017
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.054

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 76	0	0	-724829	-28994358	45589968	0	0	63	-40	1344	2404	LT	2.9	30	0	2.3	196066738	-724829	270.5	Si
2	SLV FO 11	169	633	-466153	-21391563	33599133	0	0	72	-46	1332	2386	LT	2.9	30	0	2.3	188721030	-466153	404.85	Si
3	SLD 11	50	190	-466153	-21373290	33594559	0	0	72	-46	1332	2386	LT	2.9	30	0	2.3	191364013	-466153	410.52	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	18	30	22	1.32	1.34	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	30	22	1.32	1.34	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.97	0.98	0.97
3	18	30	22	1.32	1.34	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

7.2 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 -1.28988 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLU 53.
Spostamento estremo minimo -0.05232 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLU 53.
Spostamento estremo massimo 0.04535 al nodo di indice 33, di coordinate x = 1897, y = -1225, z = -20, nel contesto SLU 24.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 53	-0.05232	-1.28988	SLU 24	0.0437	1.07734
3	SLU 53	-0.01043	-0.27165	SLU 24	0.00218	0.05666
4	SLU 54	-0.01008	-0.26238	SLU 22	0.00231	0.06009
5	SLU 54	-0.01007	-0.26237	SLU 22	0.00257	0.06706
6	SLU 54	-0.00814	-0.21189	SLU 22	0.00064	0.01662
7	SLU 75	-0.00644	-0.16777	SLU 1	-0.00129	-0.03354
8	SLU 76	-0.00585	-0.15232	SLU 3	-0.00237	-0.06176
9	SLU 76	-0.00612	-0.15929	SLU 3	-0.00203	-0.05293
10	SLU 74	-0.00608	-0.1584	SLU 3	-0.00192	-0.04989
11	SLU 76	-0.00585	-0.15233	SLU 3	-0.0019	-0.04941
12	SLU 76	-0.0055	-0.14316	SLU 3	-0.00192	-0.04994
13	SLU 55	-0.0053	-0.13793	SLU 24	-0.00182	-0.0474
14	SLU 55	-0.00517	-0.13458	SLU 24	-0.00177	-0.04598
15	SLU 55	-0.00509	-0.13249	SLU 24	-0.00179	-0.04664
16	SLU 55	-0.00504	-0.13133	SLU 24	-0.00185	-0.04808
17	SLU 55	-0.00503	-0.13088	SLU 24	-0.00189	-0.0492
18	SLU 76	-0.00503	-0.13086	SLU 3	-0.00191	-0.04978
19	SLU 76	-0.00504	-0.13132	SLU 3	-0.00191	-0.04979
20	SLU 76	-0.00505	-0.13157	SLU 3	-0.00191	-0.04986
21	SLU 76	-0.00505	-0.13144	SLU 3	-0.00191	-0.04978
22	SLU 55	-0.00503	-0.13098	SLU 24	-0.00186	-0.04857
23	SLU 55	-0.00502	-0.13064	SLU 24	-0.00172	-0.04471
24	SLU 55	-0.00501	-0.13039	SLU 24	-0.00147	-0.03829

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
25	SLU 55	-0.00502	-0.1307	SLU 24	-0.00121	-0.03154
26	SLU 55	-0.00506	-0.13169	SLU 24	-0.00113	-0.02949
27	SLU 55	-0.00505	-0.13148	SLU 24	-0.00143	-0.03727
28	SLU 54	-0.00557	-0.14513	SLU 22	-0.0011	-0.02874
29	SLU 54	-0.00727	-0.18923	SLU 22	0.00017	0.0044
30	SLU 54	-0.0095	-0.24749	SLU 22	0.00208	0.05416
31	SLU 54	-0.01002	-0.26086	SLU 22	0.00249	0.06477
32	SLU 53	-0.01008	-0.26254	SLU 24	0.00275	0.07155
33	SLU 53	-0.05136	-1.26623	SLU 24	0.04535	1.118
66	SLU 74	-0.01211	-0.29857	SLU 3	0.00345	0.08499
67	SLU 53	-0.01165	-0.28711	SLU 24	0.00413	0.10186
69	SLU 54	-0.00829	-0.21599	SLU 22	-0.00134	-0.03489
70	SLU 54	-0.00999	-0.26006	SLU 22	-0.00018	-0.00475
71	SLU 75	-0.00968	-0.25211	SLU 1	-0.00134	-0.03487
72	SLU 75	-0.00964	-0.25109	SLU 1	-0.00306	-0.07977
73	SLU 78	-0.01089	-0.28353	SLU 1	-0.00502	-0.13062
74	SLU 76	-0.01248	-0.32495	SLU 3	-0.00646	-0.16822
75	SLU 76	-0.01307	-0.34027	SLU 3	-0.00688	-0.17927
76	SLU 76	-0.01304	-0.33951	SLU 3	-0.00689	-0.17944
77	SLU 76	-0.01274	-0.3318	SLU 3	-0.00658	-0.17138
78	SLU 76	-0.01208	-0.31468	SLU 3	-0.00573	-0.14925
79	SLU 76	-0.01145	-0.29813	SLU 3	-0.00481	-0.12527
80	SLU 78	-0.01118	-0.29109	SLU 1	-0.00433	-0.11276
81	SLU 55	-0.01115	-0.29033	SLU 24	-0.00414	-0.10792
82	SLU 55	-0.01114	-0.29001	SLU 24	-0.00411	-0.10707
83	SLU 55	-0.0111	-0.28898	SLU 24	-0.00414	-0.10791
84	SLU 55	-0.01107	-0.28835	SLU 24	-0.00417	-0.10858
85	SLU 76	-0.01107	-0.2884	SLU 3	-0.00417	-0.10869
86	SLU 76	-0.01108	-0.28843	SLU 3	-0.00417	-0.10872
87	SLU 55	-0.01106	-0.28811	SLU 24	-0.00416	-0.10838
88	SLU 55	-0.01106	-0.28794	SLU 24	-0.00408	-0.10619
89	SLU 55	-0.01105	-0.28765	SLU 24	-0.00392	-0.10219
90	SLU 55	-0.01105	-0.28764	SLU 24	-0.00383	-0.09986
91	SLU 76	-0.01119	-0.29136	SLU 3	-0.00421	-0.10959
92	SLU 76	-0.01239	-0.3227	SLU 3	-0.00513	-0.1336
93	SLU 76	-0.01471	-0.38317	SLU 3	-0.007	-0.18221
94	SLU 78	-0.01699	-0.44235	SLU 1	-0.00884	-0.23015
95	SLU 75	-0.01852	-0.48236	SLU 1	-0.00911	-0.23734
96	SLU 75	-0.01923	-0.5008	SLU 1	-0.00785	-0.20448
97	SLU 75	-0.01779	-0.46319	SLU 1	-0.00537	-0.13989
98	SLU 75	-0.01224	-0.31874	SLU 1	-0.00389	-0.10133
100	SLU 75	-0.01025	-0.25258	SLU 1	0.00177	0.04374
101	SLU 54	-0.01023	-0.25214	SLU 22	0.00242	0.05969
103	SLU 54	-0.01014	-0.24992	SLU 22	-0.00027	-0.00674
104	SLU 54	-0.01023	-0.11906	SLU 22	-0.00177	-0.02065
105	SLU 76	-0.02451	-0.22871	SLU 3	-0.01216	-0.11344
106	SLU 76	-0.02858	-0.26666	SLU 3	-0.0155	-0.14462
107	SLU 78	-0.03035	-0.28317	SLU 1	-0.01708	-0.15938
108	SLU 75	-0.02989	-0.27888	SLU 1	-0.016	-0.1493
109	SLU 75	-0.02572	-0.24002	SLU 1	-0.01197	-0.1117
110	SLU 75	-0.01793	-0.4421	SLU 1	-0.00533	-0.13136
112	SLU 76	-0.02025	-0.11672	SLU 3	-0.00868	-0.05002
113	SLU 76	-0.01792	-0.10328	SLU 3	-0.00677	-0.03905
114	SLU 57	-0.0174	-0.10033	SLU 22	-0.00601	-0.03465
115	SLU 57	-0.01744	-0.10051	SLU 22	-0.00597	-0.0344
116	SLU 57	-0.01748	-0.10074	SLU 22	-0.00619	-0.0357
117	SLU 57	-0.01751	-0.10094	SLU 22	-0.00636	-0.03665
118	SLU 78	-0.01069	-0.12446	SLU 1	-0.00328	-0.0382
119	SLU 78	-0.01755	-0.10116	SLU 1	-0.00642	-0.037
120	SLU 78	-0.01758	-0.10135	SLU 1	-0.00643	-0.03708
121	SLU 57	-0.01762	-0.10156	SLU 22	-0.00644	-0.03711
122	SLU 57	-0.0177	-0.10203	SLU 22	-0.00641	-0.03697
123	SLU 57	-0.0178	-0.1026	SLU 22	-0.00639	-0.03684
124	SLU 57	-0.0178	-0.10262	SLU 22	-0.00649	-0.0374
125	SLU 78	-0.01781	-0.10265	SLU 1	-0.00671	-0.03866
126	SLU 78	-0.01204	-0.14013	SLU 1	-0.00501	-0.05826
127	SLU 78	-0.01784	-0.10282	SLU 1	-0.00738	-0.04253
128	SLU 76	-0.01482	-0.25498	SLU 3	-0.00714	-0.12287
129	SLU 76	-0.01738	-0.29905	SLU 3	-0.00929	-0.15977
130	SLU 76	-0.01821	-0.31321	SLU 3	-0.01009	-0.1735
131	SLU 78	-0.01823	-0.31351	SLU 1	-0.01014	-0.17436
132	SLU 78	-0.01815	-0.31213	SLU 1	-0.00973	-0.16738
133	SLU 78	-0.01804	-0.3104	SLU 1	-0.00865	-0.14886
134	SLU 75	-0.01083	-0.26702	SLU 1	0.00246	0.06073
136	SLU 54	-0.00988	-0.24364	SLU 22	-0.00113	-0.02776
137	SLU 54	-0.01054	-0.25993	SLU 22	0.00287	0.07078
138	SLU 57	-0.01044	-0.12158	SLU 22	-0.00294	-0.03418
139	SLU 76	-0.03107	-0.28989	SLU 3	-0.01567	-0.14624
140	SLU 76	-0.036	-0.33593	SLU 3	-0.01979	-0.18461
141	SLU 74	-0.03822	-0.35665	SLU 3	-0.0217	-0.20246
142	SLU 66	-0.03668	-0.34226	SLU 11	-0.02095	-0.19545
143	SLU 75	-0.03028	-0.28255	SLU 1	-0.01612	-0.15044
144	SLU 75	-0.01974	-0.48676	SLU 1	-0.00768	-0.18922
146	SLU 76	-0.02585	-0.14899	SLU 3	-0.01126	-0.06493
147	SLU 76	-0.02282	-0.13152	SLU 3	-0.00869	-0.05009
148	SLU 57	-0.02204	-0.12705	SLU 22	-0.00758	-0.04372
149	SLU 57	-0.02207	-0.1272	SLU 22	-0.00744	-0.04289
150	SLU 57	-0.0221	-0.12742	SLU 22	-0.00773	-0.04455
151	SLU 78	-0.01155	-0.13445	SLU 1	-0.00421	-0.04899
152	SLU 57	-0.02213	-0.12759	SLU 22	-0.00796	-0.0459
153	SLU 78	-0.02217	-0.12781	SLU 1	-0.00806	-0.04643
154	SLU 78	-0.02221	-0.12802	SLU 1	-0.00807	-0.04655
155	SLU 78	-0.02225	-0.12826	SLU 1	-0.00808	-0.04659
156	SLU 57	-0.02235	-0.12883	SLU 22	-0.00806	-0.04646
157	SLU 57	-0.02246	-0.12948	SLU 22	-0.00804	-0.04636
158	SLU 78	-0.02241	-0.12916	SLU 1	-0.00814	-0.04691
159	SLU 78	-0.02214	-0.1276	SLU 1	-0.00825	-0.04753
160	SLU 76	-0.01317	-0.15331	SLU 3	-0.00519	-0.06042
161	SLU 78	-0.02131	-0.12285	SLU 1	-0.00851	-0.04908
162	SLU 76	-0.01526	-0.26253	SLU 3	-0.00682	-0.11735

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
163	SLU 76	-0.01726	-0.29698	SLU 3	-0.00857	-0.14738
164	SLU 76	-0.01795	-0.30877	SLU 3	-0.00925	-0.1591
165	SLU 78	-0.01807	-0.31076	SLU 1	-0.00929	-0.1598
166	SLU 78	-0.01853	-0.31868	SLU 1	-0.00915	-0.15746
167	SLU 78	-0.01987	-0.34186	SLU 1	-0.00886	-0.15234
168	SLU 75	-0.00889	-0.21924	SLU 1	0.00063	0.01558
170	SLU 54	-0.00899	-0.22165	SLU 22	-0.0022	-0.05418
171	SLU 54	-0.00842	-0.20764	SLU 22	0.00123	0.03039
172	SLU 57	-0.0104	-0.12101	SLU 22	-0.00353	-0.04106
173	SLU 76	-0.03348	-0.31238	SLU 3	-0.01701	-0.15869
174	SLU 76	-0.03856	-0.35979	SLU 3	-0.02134	-0.19913
175	SLU 64	-0.04095	-0.38213	SLU 12	-0.02325	-0.21692
176	SLU 64	-0.03936	-0.36727	SLU 12	-0.02216	-0.20673
177	SLU 78	-0.03139	-0.29293	SLU 1	-0.0177	-0.1652
178	SLU 75	-0.01935	-0.47698	SLU 1	-0.00916	-0.22585
180	SLU 76	-0.02806	-0.16176	SLU 3	-0.0123	-0.07092
181	SLU 78	-0.02484	-0.14318	SLU 1	-0.00948	-0.05462
182	SLU 57	-0.024	-0.13832	SLU 22	-0.00821	-0.04731
183	SLU 76	-0.01178	-0.13709	SLU 3	-0.00411	-0.04787
184	SLU 57	-0.02401	-0.1384	SLU 22	-0.00803	-0.04631
185	SLU 57	-0.02403	-0.13852	SLU 22	-0.00837	-0.04825
186	SLU 57	-0.02404	-0.13859	SLU 22	-0.00865	-0.04986
187	SLU 78	-0.02407	-0.13874	SLU 1	-0.00876	-0.05048
188	SLU 78	-0.0241	-0.13891	SLU 1	-0.00877	-0.05058
189	SLU 78	-0.02413	-0.13911	SLU 1	-0.00878	-0.05061
190	SLU 57	-0.02422	-0.13964	SLU 22	-0.00877	-0.05054
191	SLU 57	-0.02434	-0.1403	SLU 22	-0.00875	-0.05042
192	SLU 76	-0.01284	-0.14947	SLU 3	-0.00474	-0.05513
193	SLU 57	-0.02424	-0.13972	SLU 22	-0.00877	-0.05053
194	SLU 78	-0.02361	-0.1361	SLU 1	-0.00869	-0.05008
195	SLU 78	-0.0219	-0.12624	SLU 1	-0.00836	-0.04818
196	SLU 76	-0.0139	-0.16184	SLU 3	-0.00558	-0.065
197	SLU 76	-0.01498	-0.15892	SLU 3	-0.0065	-0.06894
198	SLU 78	-0.01535	-0.16289	SLU 1	-0.00687	-0.07293
199	SLU 78	-0.01552	-0.16465	SLU 1	-0.00693	-0.07357
200	SLU 78	-0.01648	-0.17489	SLU 1	-0.00713	-0.07567
201	SLU 78	-0.01904	-0.20199	SLU 1	-0.00771	-0.08176
202	SLU 54	-0.00704	-0.17366	SLU 22	-0.00108	-0.02651
204	SLU 57	-0.00855	-0.2108	SLU 22	-0.00283	-0.06978
205	SLU 55	-0.01037	-0.12073	SLU 24	-0.00346	-0.04028
206	SLU 54	-0.0065	-0.16019	SLU 22	-0.00017	-0.00421
207	SLU 55	-0.01169	-0.13608	SLU 24	-0.00384	-0.04472
208	SLU 76	-0.0337	-0.31442	SLU 3	-0.01717	-0.1602
209	SLU 76	-0.03873	-0.36142	SLU 3	-0.02153	-0.20088
210	SLU 64	-0.04116	-0.38408	SLU 12	-0.02338	-0.21811
211	SLU 64	-0.03959	-0.36938	SLU 12	-0.02219	-0.20707
212	SLU 74	-0.03143	-0.29329	SLU 3	-0.01773	-0.16547
213	SLU 78	-0.01862	-0.4591	SLU 1	-0.00977	-0.24077
215	SLU 76	-0.02832	-0.16327	SLU 3	-0.01243	-0.07163
216	SLU 78	-0.02512	-0.14483	SLU 1	-0.00956	-0.05511
217	SLU 57	-0.02435	-0.14037	SLU 22	-0.00823	-0.04743
218	SLU 57	-0.02436	-0.14044	SLU 22	-0.00809	-0.04661
219	SLU 57	-0.02438	-0.14051	SLU 22	-0.00846	-0.04879
220	SLU 57	-0.02438	-0.14053	SLU 22	-0.00877	-0.05058
221	SLU 78	-0.0244	-0.14064	SLU 1	-0.00889	-0.05127
222	SLU 78	-0.02442	-0.14078	SLU 1	-0.00891	-0.05136
223	SLU 76	-0.01225	-0.1426	SLU 3	-0.00431	-0.05019
224	SLU 78	-0.02446	-0.14099	SLU 1	-0.00892	-0.05139
225	SLU 57	-0.02455	-0.14153	SLU 22	-0.00892	-0.05141
226	SLU 57	-0.02468	-0.14226	SLU 22	-0.0089	-0.0513
227	SLU 57	-0.02458	-0.14169	SLU 22	-0.00885	-0.05099
228	SLU 78	-0.02373	-0.13677	SLU 1	-0.00864	-0.0498
229	SLU 78	-0.02155	-0.12425	SLU 1	-0.00793	-0.04573
230	SLU 76	-0.01279	-0.14887	SLU 3	-0.0047	-0.05468
231	SLU 76	-0.0133	-0.14111	SLU 3	-0.00508	-0.05388
232	SLU 78	-0.01344	-0.14255	SLU 1	-0.00521	-0.05525
233	SLU 78	-0.01363	-0.14457	SLU 1	-0.00529	-0.05608
234	SLU 78	-0.0149	-0.15803	SLU 1	-0.00571	-0.06062
235	SLU 78	-0.01806	-0.1916	SLU 1	-0.00677	-0.07185
236	SLU 57	-0.00608	-0.1498	SLU 22	-0.00196	-0.04832
238	SLU 55	-0.00834	-0.2057	SLU 24	-0.00296	-0.07306
239	SLU 55	-0.0103	-0.11993	SLU 24	-0.00331	-0.03849
240	SLU 55	-0.01156	-0.1346	SLU 24	-0.00365	-0.04246
241	SLU 57	-0.0056	-0.13803	SLU 22	-0.00088	-0.02173
242	SLU 55	-0.01211	-0.14097	SLU 24	-0.00388	-0.04511
243	SLU 76	-0.03331	-0.3108	SLU 3	-0.01699	-0.15852
244	SLU 76	-0.03832	-0.35757	SLU 3	-0.02135	-0.19924
245	SLU 64	-0.04074	-0.38011	SLU 12	-0.02321	-0.21653
246	SLU 64	-0.03919	-0.36564	SLU 12	-0.02205	-0.20575
247	SLU 74	-0.03117	-0.29083	SLU 3	-0.01755	-0.16378
248	SLU 76	-0.0183	-0.45122	SLU 3	-0.00982	-0.24215
250	SLU 78	-0.02798	-0.16128	SLU 1	-0.01224	-0.07058
251	SLU 78	-0.02481	-0.14303	SLU 1	-0.0094	-0.0542
252	SLU 57	-0.02414	-0.13918	SLU 22	-0.00802	-0.04622
253	SLU 57	-0.02416	-0.13925	SLU 22	-0.00791	-0.04562
254	SLU 57	-0.02417	-0.13931	SLU 22	-0.00832	-0.04798
255	SLU 57	-0.02417	-0.13932	SLU 22	-0.00865	-0.04987
256	SLU 57	-0.02417	-0.13931	SLU 22	-0.0088	-0.05072
257	SLU 78	-0.02419	-0.13944	SLU 1	-0.00882	-0.05086
258	SLU 57	-0.02424	-0.1397	SLU 22	-0.00883	-0.0509
259	SLU 57	-0.02436	-0.14042	SLU 22	-0.00883	-0.05089
260	SLU 55	-0.0245	-0.14125	SLU 24	-0.00882	-0.05085
261	SLU 55	-0.02443	-0.14082	SLU 24	-0.00874	-0.05039
262	SLU 55	-0.02358	-0.13595	SLU 24	-0.00841	-0.0485
263	SLU 55	-0.02126	-0.12257	SLU 24	-0.00759	-0.04373
264	SLU 55	-0.01248	-0.14522	SLU 24	-0.0041	-0.04774
265	SLU 57	-0.01275	-0.1353	SLU 22	-0.00433	-0.0459
266	SLU 57	-0.01276	-0.13538	SLU 22	-0.00441	-0.04674
267	SLU 57	-0.01293	-0.13715	SLU 22	-0.00454	-0.04812
268	SLU 57	-0.01427	-0.15138	SLU 22	-0.00507	-0.05383

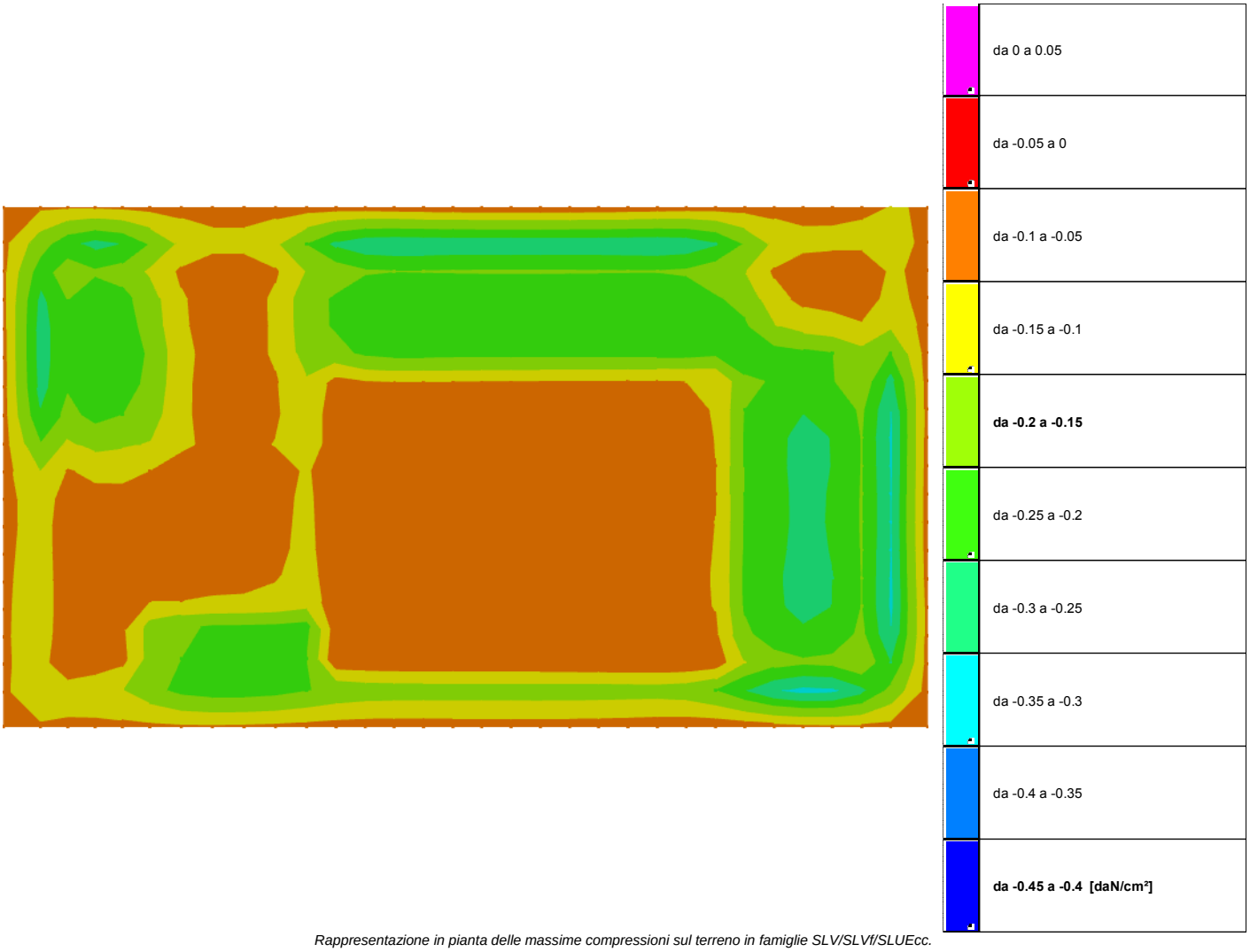
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
269	SLU 57	-0.01759	-0.18658	SLU 22	-0.00628	-0.06665
270	SLU 55	-0.00593	-0.14628	SLU 24	-0.00189	-0.04647
272	SLU 55	-0.00835	-0.20588	SLU 24	-0.00282	-0.06947
273	SLU 55	-0.01025	-0.11934	SLU 24	-0.00337	-0.0392
274	SLU 55	-0.01151	-0.13403	SLU 24	-0.00377	-0.04392
275	SLU 55	-0.01207	-0.14046	SLU 24	-0.00394	-0.04587
276	SLU 55	-0.01242	-0.14456	SLU 24	-0.00403	-0.04696
277	SLU 57	-0.01267	-0.13447	SLU 22	-0.00409	-0.04335
278	SLU 57	-0.01266	-0.13436	SLU 22	-0.00411	-0.04361
279	SLU 57	-0.01283	-0.1361	SLU 22	-0.00426	-0.04515
280	SLU 55	-0.01416	-0.15024	SLU 24	-0.00482	-0.05116
281	SLU 55	-0.01746	-0.18523	SLU 24	-0.00605	-0.06418
282	SLU 55	-0.02111	-0.1217	SLU 24	-0.00738	-0.04255
283	SLU 55	-0.02341	-0.13496	SLU 24	-0.00824	-0.04749
284	SLU 55	-0.02424	-0.13972	SLU 24	-0.00857	-0.04941
285	SLU 55	-0.02429	-0.14004	SLU 24	-0.00863	-0.04974
286	SLU 55	-0.02413	-0.13912	SLU 24	-0.00861	-0.04962
287	SLU 55	-0.024	-0.13835	SLU 24	-0.00859	-0.04953
288	SLU 55	-0.02394	-0.138	SLU 24	-0.00859	-0.0495
289	SLU 55	-0.00551	-0.13588	SLU 24	-0.00086	-0.02126
290	SLU 55	-0.02393	-0.13792	SLU 24	-0.00855	-0.04929
291	SLU 55	-0.02393	-0.13793	SLU 24	-0.0084	-0.04842
292	SLU 55	-0.02393	-0.13792	SLU 24	-0.00807	-0.0465
293	SLU 57	-0.02392	-0.13786	SLU 22	-0.00765	-0.04411
294	SLU 57	-0.02391	-0.13782	SLU 22	-0.00775	-0.04466
295	SLU 78	-0.02448	-0.14112	SLU 1	-0.00923	-0.05321
296	SLU 78	-0.02766	-0.15944	SLU 1	-0.01207	-0.06959
297	SLU 78	-0.03302	-0.30805	SLU 1	-0.01683	-0.157
298	SLU 76	-0.03804	-0.35498	SLU 3	-0.02123	-0.19806
299	SLU 64	-0.04047	-0.37761	SLU 15	-0.02311	-0.2156
300	SLU 64	-0.03893	-0.36324	SLU 15	-0.022	-0.20525
301	SLU 76	-0.03099	-0.28915	SLU 3	-0.01752	-0.16348
302	SLU 76	-0.01825	-0.4498	SLU 3	-0.00971	-0.23937
304	SLU 55	-0.00596	-0.14702	SLU 24	-0.00158	-0.03894
306	SLU 76	-0.0085	-0.20951	SLU 3	-0.00316	-0.07788
307	SLU 76	-0.01072	-0.12485	SLU 3	-0.00403	-0.04689
308	SLU 76	-0.01218	-0.14173	SLU 3	-0.00461	-0.05371
309	SLU 78	-0.01261	-0.14678	SLU 1	-0.00473	-0.0551
310	SLU 78	-0.01259	-0.14657	SLU 1	-0.00463	-0.05393
311	SLU 57	-0.01253	-0.13294	SLU 22	-0.00431	-0.04575
312	SLU 57	-0.01241	-0.13168	SLU 22	-0.0041	-0.04345
313	SLU 57	-0.01255	-0.13318	SLU 22	-0.0042	-0.04454
314	SLU 55	-0.0139	-0.14745	SLU 24	-0.00476	-0.05047
315	SLU 55	-0.01723	-0.1828	SLU 24	-0.00595	-0.06308
316	SLU 55	-0.02094	-0.12068	SLU 24	-0.00723	-0.04168
317	SLU 55	-0.02329	-0.13423	SLU 24	-0.00804	-0.04634
318	SLU 55	-0.02413	-0.13912	SLU 24	-0.00832	-0.04799
319	SLU 55	-0.02419	-0.13943	SLU 24	-0.00834	-0.04806
320	SLU 55	-0.02402	-0.13846	SLU 24	-0.00828	-0.04774
321	SLU 55	-0.02388	-0.13766	SLU 24	-0.00825	-0.04753
322	SLU 55	-0.02382	-0.13729	SLU 24	-0.00823	-0.04745
323	SLU 55	-0.0238	-0.13721	SLU 24	-0.00819	-0.04721
324	SLU 55	-0.02381	-0.13722	SLU 24	-0.00804	-0.04635
325	SLU 55	-0.02381	-0.13723	SLU 24	-0.00772	-0.04449
326	SLU 55	-0.0238	-0.13721	SLU 24	-0.00733	-0.04224
327	SLU 57	-0.02381	-0.13723	SLU 22	-0.00746	-0.04302
328	SLU 78	-0.02429	-0.14004	SLU 1	-0.00911	-0.0525
329	SLU 55	-0.00558	-0.13759	SLU 24	-0.00083	-0.02047
330	SLU 78	-0.02753	-0.15871	SLU 1	-0.01199	-0.06911
331	SLU 78	-0.03296	-0.30753	SLU 1	-0.01679	-0.15663
332	SLU 78	-0.03805	-0.35506	SLU 1	-0.02122	-0.19804
333	SLU 66	-0.04051	-0.37802	SLU 13	-0.02314	-0.21588
334	SLU 64	-0.03898	-0.36367	SLU 15	-0.02205	-0.20574
335	SLU 76	-0.03103	-0.28949	SLU 3	-0.01761	-0.16433
336	SLU 76	-0.01829	-0.4508	SLU 3	-0.00976	-0.24057
338	SLU 55	-0.00598	-0.14734	SLU 24	-0.00152	-0.03742
340	SLU 76	-0.00976	-0.24056	SLU 3	-0.00406	-0.1001
341	SLU 76	-0.01308	-0.15232	SLU 3	-0.00573	-0.06669
342	SLU 78	-0.01506	-0.17537	SLU 1	-0.00666	-0.07758
343	SLU 78	-0.01507	-0.17545	SLU 1	-0.00652	-0.07595
344	SLU 78	-0.01392	-0.16199	SLU 1	-0.00569	-0.06623
345	SLU 78	-0.01243	-0.13186	SLU 1	-0.00466	-0.04947
346	SLU 57	-0.01178	-0.12495	SLU 22	-0.00398	-0.04222
347	SLU 57	-0.01186	-0.12585	SLU 22	-0.00394	-0.04185
348	SLU 55	-0.01326	-0.14063	SLU 24	-0.00451	-0.04782
349	SLU 55	-0.01675	-0.17767	SLU 24	-0.00571	-0.06063
350	SLU 55	-0.02067	-0.11912	SLU 24	-0.00702	-0.04047
351	SLU 55	-0.02318	-0.13364	SLU 24	-0.00783	-0.04515
352	SLU 55	-0.02411	-0.13895	SLU 24	-0.00809	-0.04661
353	SLU 55	-0.02418	-0.13937	SLU 24	-0.00805	-0.04643
354	SLU 55	-0.02401	-0.1384	SLU 24	-0.00796	-0.04589
355	SLU 55	-0.02387	-0.13758	SLU 24	-0.0079	-0.04556
356	SLU 55	-0.0238	-0.1372	SLU 24	-0.00788	-0.04542
357	SLU 55	-0.02379	-0.13711	SLU 24	-0.00784	-0.04519
358	SLU 55	-0.02379	-0.13713	SLU 24	-0.0077	-0.0444
359	SLU 55	-0.0238	-0.13717	SLU 24	-0.00741	-0.04271
360	SLU 55	-0.0238	-0.13721	SLU 24	-0.00707	-0.04078
361	SLU 57	-0.02382	-0.13733	SLU 22	-0.00729	-0.04203
362	SLU 78	-0.02428	-0.13997	SLU 1	-0.00908	-0.05233
363	SLU 78	-0.02759	-0.15903	SLU 1	-0.012	-0.0692
364	SLU 78	-0.03308	-0.30865	SLU 1	-0.01684	-0.15716
365	SLU 78	-0.03823	-0.35672	SLU 1	-0.02132	-0.19893
366	SLU 66	-0.04075	-0.38023	SLU 13	-0.02325	-0.21696
367	SLU 66	-0.03923	-0.36606	SLU 13	-0.02217	-0.20685
368	SLU 76	-0.03122	-0.29132	SLU 3	-0.01776	-0.16573
369	SLU 76	-0.01844	-0.45452	SLU 3	-0.00988	-0.24352
371	SLU 55	-0.00565	-0.13925	SLU 24	-0.00103	-0.0253
373	SLU 76	-0.0123	-0.30318	SLU 3	-0.00584	-0.14408
374	SLU 76	-0.01769	-0.2153	SLU 3	-0.00898	-0.10935
375	SLU 78	-0.02044	-0.24887	SLU 1	-0.01051	-0.12799

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
376	SLU 78	-0.01961	-0.23878	SLU 1	-0.00984	-0.11974
377	SLU 78	-0.01624	-0.23033	SLU 1	-0.00754	-0.10693
378	SLU 78	-0.01239	-0.17565	SLU 1	-0.00495	-0.07024
379	SLU 57	-0.01077	-0.15267	SLU 22	-0.00369	-0.05229
380	SLU 57	-0.01077	-0.15278	SLU 22	-0.00346	-0.0491
381	SLU 55	-0.01223	-0.17344	SLU 24	-0.00408	-0.05782
382	SLU 55	-0.01601	-0.22704	SLU 24	-0.00546	-0.07745
383	SLU 55	-0.00602	-0.14845	SLU 24	-0.00162	-0.03997
384	SLU 55	-0.0203	-0.11704	SLU 24	-0.00702	-0.04047
385	SLU 55	-0.02307	-0.13301	SLU 24	-0.00802	-0.04622
386	SLU 55	-0.02409	-0.13888	SLU 24	-0.00833	-0.048
387	SLU 55	-0.02419	-0.13943	SLU 24	-0.00827	-0.0477
388	SLU 55	-0.02402	-0.13847	SLU 24	-0.00815	-0.04698
389	SLU 55	-0.02388	-0.13763	SLU 24	-0.00807	-0.04654
390	SLU 55	-0.02381	-0.13724	SLU 24	-0.00805	-0.04639
391	SLU 55	-0.02379	-0.13715	SLU 24	-0.00802	-0.04622
392	SLU 55	-0.0238	-0.13718	SLU 24	-0.00791	-0.0456
393	SLU 55	-0.02381	-0.13725	SLU 24	-0.00768	-0.04426
394	SLU 55	-0.02383	-0.13738	SLU 24	-0.00743	-0.04285
395	SLU 57	-0.02387	-0.1376	SLU 22	-0.00773	-0.04457
396	SLU 78	-0.02456	-0.14155	SLU 1	-0.0093	-0.0536
397	SLU 78	-0.02778	-0.16015	SLU 1	-0.01216	-0.07009
398	SLU 78	-0.03314	-0.30924	SLU 1	-0.01689	-0.1576
399	SLU 78	-0.03819	-0.35632	SLU 1	-0.02128	-0.19858
400	SLU 66	-0.04061	-0.37888	SLU 13	-0.02324	-0.21688
401	SLU 64	-0.03915	-0.3653	SLU 15	-0.02216	-0.20681
402	SLU 76	-0.03127	-0.29177	SLU 3	-0.01776	-0.16575
403	SLU 76	-0.01856	-0.45755	SLU 3	-0.00995	-0.24532
405	SLU 55	-0.00574	-0.14151	SLU 24	-0.00134	-0.03303
407	SLU 76	-0.01491	-0.36754	SLU 3	-0.00767	-0.18909
408	SLU 55	-0.00603	-0.14862	SLU 24	-0.00182	-0.04498
409	SLU 76	-0.0225	-0.27392	SLU 3	-0.01234	-0.15027
410	SLU 76	-0.02617	-0.31857	SLU 3	-0.01457	-0.17732
411	SLU 76	-0.02452	-0.29845	SLU 3	-0.0134	-0.16311
412	SLU 78	-0.01878	-0.26636	SLU 1	-0.00955	-0.13543
413	SLU 78	-0.01236	-0.1752	SLU 1	-0.00525	-0.07442
414	SLU 57	-0.00975	-0.13832	SLU 22	-0.0033	-0.04679
415	SLU 57	-0.00969	-0.13743	SLU 22	-0.00292	-0.04139
416	SLU 55	-0.01121	-0.15903	SLU 24	-0.00379	-0.05381
417	SLU 76	-0.01538	-0.21816	SLU 3	-0.0057	-0.08079
418	SLU 76	-0.02043	-0.11776	SLU 3	-0.00772	-0.04449
419	SLU 76	-0.02364	-0.13625	SLU 3	-0.00902	-0.05201
420	SLU 76	-0.02476	-0.14275	SLU 3	-0.00947	-0.05459
421	SLU 76	-0.02482	-0.14308	SLU 3	-0.00947	-0.0546
422	SLU 76	-0.02461	-0.14184	SLU 3	-0.00937	-0.054
423	SLU 76	-0.02444	-0.1409	SLU 3	-0.0093	-0.0536
424	SLU 76	-0.02438	-0.14053	SLU 3	-0.00928	-0.05347
425	SLU 76	-0.02436	-0.14044	SLU 3	-0.00927	-0.05343
426	SLU 76	-0.02434	-0.1403	SLU 3	-0.00924	-0.05327
427	SLU 76	-0.02428	-0.13997	SLU 3	-0.00918	-0.05289
428	SLU 76	-0.02424	-0.13974	SLU 3	-0.00912	-0.05257
429	SLU 78	-0.02444	-0.1409	SLU 1	-0.00928	-0.05349
430	SLU 78	-0.02544	-0.14662	SLU 1	-0.01017	-0.05862
431	SLU 78	-0.02808	-0.16188	SLU 1	-0.01258	-0.07252
432	SLU 78	-0.0326	-0.3042	SLU 1	-0.01666	-0.15549
433	SLU 78	-0.03691	-0.34438	SLU 1	-0.0205	-0.19123
434	SLU 76	-0.03887	-0.36273	SLU 3	-0.02224	-0.20749
435	SLU 74	-0.03734	-0.34838	SLU 3	-0.02138	-0.19946
436	SLU 76	-0.03023	-0.2821	SLU 3	-0.01701	-0.15875
437	SLU 76	-0.01816	-0.44759	SLU 3	-0.00967	-0.23841
439	SLU 55	-0.00578	-0.14252	SLU 24	-0.00171	-0.04215
441	SLU 76	-0.01612	-0.39736	SLU 3	-0.00858	-0.21157
442	SLU 57	-0.00592	-0.14599	SLU 22	-0.00207	-0.05114
443	SLU 76	-0.02479	-0.30179	SLU 3	-0.01389	-0.16906
444	SLU 74	-0.02894	-0.35232	SLU 3	-0.01643	-0.20004
445	SLU 76	-0.02685	-0.3268	SLU 3	-0.01501	-0.18273
446	SLU 76	-0.02008	-0.28467	SLU 3	-0.01049	-0.14877
447	SLU 78	-0.01253	-0.17764	SLU 1	-0.00545	-0.07724
448	SLU 57	-0.00948	-0.13439	SLU 22	-0.00308	-0.04367
449	SLU 57	-0.0094	-0.13326	SLU 22	-0.00272	-0.03855
450	SLU 78	-0.01113	-0.15785	SLU 1	-0.00417	-0.05919
451	SLU 76	-0.01638	-0.23222	SLU 3	-0.00671	-0.09515
452	SLU 76	-0.02234	-0.1288	SLU 3	-0.00958	-0.05521
453	SLU 76	-0.02603	-0.15004	SLU 3	-0.01136	-0.06548
454	SLU 76	-0.02725	-0.1571	SLU 3	-0.01194	-0.06882
455	SLU 76	-0.02729	-0.1573	SLU 3	-0.01194	-0.06883
456	SLU 76	-0.02705	-0.15594	SLU 3	-0.01182	-0.06813
457	SLU 76	-0.02689	-0.155	SLU 3	-0.01174	-0.06769
458	SLU 76	-0.02683	-0.15466	SLU 3	-0.01172	-0.06757
459	SLU 76	-0.02683	-0.15463	SLU 3	-0.01172	-0.06757
460	SLU 76	-0.02683	-0.15464	SLU 3	-0.01172	-0.06754
461	SLU 76	-0.02682	-0.15461	SLU 3	-0.01169	-0.06741
462	SLU 78	-0.02685	-0.15475	SLU 1	-0.01169	-0.06736
463	SLU 78	-0.02699	-0.15559	SLU 1	-0.0118	-0.068
464	SLU 78	-0.02744	-0.15819	SLU 1	-0.01227	-0.07071
465	SLU 78	-0.02856	-0.16462	SLU 1	-0.01351	-0.07789
466	SLU 78	-0.03062	-0.28571	SLU 1	-0.01574	-0.14686
467	SLU 76	-0.03269	-0.30499	SLU 3	-0.01786	-0.1666
468	SLU 76	-0.03356	-0.31315	SLU 3	-0.01874	-0.17483
469	SLU 76	-0.03219	-0.30033	SLU 3	-0.01792	-0.16725
470	SLU 76	-0.02642	-0.24651	SLU 3	-0.01443	-0.13465
471	SLU 76	-0.01628	-0.40146	SLU 3	-0.00851	-0.20986
473	SLU 57	-0.00595	-0.14673	SLU 22	-0.00159	-0.03926
475	SLU 78	-0.0165	-0.40675	SLU 1	-0.00872	-0.21489
476	SLU 54	-0.00663	-0.16355	SLU 22	-0.00115	-0.02838
477	SLU 74	-0.02541	-0.3093	SLU 3	-0.0143	-0.1741
478	SLU 74	-0.02978	-0.36254	SLU 3	-0.01688	-0.20554
479	SLU 76	-0.0276	-0.33596	SLU 3	-0.01542	-0.1877
480	SLU 76	-0.02069	-0.29335	SLU 3	-0.01079	-0.15301
481	SLU 76	-0.01294	-0.18345	SLU 3	-0.0056	-0.07944

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
482	SLU 57	-0.00979	-0.13887	SLU 22	-0.00308	-0.04371
483	SLU 57	-0.00974	-0.13813	SLU 22	-0.00289	-0.041
484	SLU 78	-0.01219	-0.17282	SLU 1	-0.00491	-0.0696
485	SLU 78	-0.01888	-0.26767	SLU 1	-0.00883	-0.12516
486	SLU 78	-0.02598	-0.27859	SLU 1	-0.01294	-0.13877
487	SLU 78	-0.03002	-0.32184	SLU 1	-0.01525	-0.16352
488	SLU 78	-0.03121	-0.33462	SLU 1	-0.01592	-0.17067
489	SLU 78	-0.03118	-0.33429	SLU 1	-0.01589	-0.17041
490	SLU 78	-0.03092	-0.33154	SLU 1	-0.01575	-0.16885
491	SLU 78	-0.03076	-0.32983	SLU 1	-0.01566	-0.16792
492	SLU 78	-0.03071	-0.32924	SLU 1	-0.01563	-0.16761
493	SLU 78	-0.0307	-0.32917	SLU 1	-0.01563	-0.16757
494	SLU 78	-0.03071	-0.32927	SLU 1	-0.01563	-0.16757
495	SLU 78	-0.03074	-0.3296	SLU 1	-0.01563	-0.16761
496	SLU 78	-0.03081	-0.33032	SLU 1	-0.01565	-0.16783
497	SLU 78	-0.03085	-0.33077	SLU 1	-0.01568	-0.16808
498	SLU 78	-0.03056	-0.32773	SLU 1	-0.01557	-0.16699
499	SLU 78	-0.02935	-0.31474	SLU 1	-0.01505	-0.16142
500	SLU 76	-0.02702	-0.35915	SLU 3	-0.01398	-0.18581
501	SLU 76	-0.02495	-0.3316	SLU 3	-0.01298	-0.17253
502	SLU 76	-0.02403	-0.31943	SLU 3	-0.01248	-0.16593
503	SLU 76	-0.02289	-0.30418	SLU 3	-0.01176	-0.15628
504	SLU 76	-0.01917	-0.25485	SLU 3	-0.00968	-0.12865
505	SLU 78	-0.01282	-0.31604	SLU 1	-0.00594	-0.14635
507	SLU 54	-0.00676	-0.16665	SLU 22	-0.00057	-0.01406
509	SLU 75	-0.01706	-0.42069	SLU 1	-0.0081	-0.1996
510	SLU 78	-0.02535	-0.3086	SLU 1	-0.01429	-0.174
511	SLU 54	-0.00845	-0.20835	SLU 22	0.00053	0.01315
512	SLU 74	-0.02972	-0.36175	SLU 3	-0.01684	-0.20498
513	SLU 76	-0.02765	-0.33655	SLU 3	-0.01534	-0.1868
514	SLU 76	-0.02089	-0.27168	SLU 3	-0.01079	-0.14027
515	SLU 76	-0.01328	-0.17269	SLU 3	-0.00568	-0.07387
516	SLU 55	-0.01016	-0.13218	SLU 24	-0.00319	-0.04146
517	SLU 57	-0.01014	-0.13192	SLU 22	-0.00317	-0.04127
518	SLU 78	-0.01319	-0.17151	SLU 1	-0.00558	-0.07252
519	SLU 78	-0.02093	-0.27216	SLU 1	-0.01056	-0.13731
520	SLU 78	-0.02876	-0.30836	SLU 1	-0.01557	-0.16696
521	SLU 78	-0.03292	-0.35298	SLU 1	-0.01821	-0.19529
522	SLU 78	-0.03402	-0.36483	SLU 1	-0.01892	-0.20282
523	SLU 78	-0.03395	-0.36401	SLU 1	-0.01888	-0.2024
524	SLU 78	-0.0337	-0.3614	SLU 1	-0.01873	-0.20087
525	SLU 78	-0.03357	-0.35997	SLU 1	-0.01866	-0.20003
526	SLU 78	-0.03353	-0.35957	SLU 1	-0.01864	-0.19981
527	SLU 78	-0.03354	-0.3596	SLU 1	-0.01864	-0.19984
528	SLU 78	-0.03356	-0.35985	SLU 1	-0.01865	-0.19997
529	SLU 78	-0.03362	-0.36051	SLU 1	-0.01868	-0.2003
530	SLU 78	-0.03373	-0.36167	SLU 1	-0.01874	-0.2009
531	SLU 78	-0.03372	-0.36155	SLU 1	-0.01872	-0.20068
532	SLU 78	-0.03289	-0.35267	SLU 1	-0.01819	-0.19507
533	SLU 76	-0.02977	-0.31919	SLU 3	-0.01622	-0.17395
534	SLU 76	-0.02361	-0.31382	SLU 3	-0.01225	-0.16281
535	SLU 76	-0.01786	-0.2374	SLU 3	-0.00849	-0.11282
536	SLU 76	-0.01537	-0.20429	SLU 3	-0.0068	-0.09041
537	SLU 76	-0.01439	-0.19128	SLU 3	-0.00621	-0.08255
538	SLU 78	-0.01251	-0.16625	SLU 1	-0.00537	-0.07141
539	SLU 75	-0.00989	-0.24377	SLU 1	-0.00311	-0.07664
541	SLU 54	-0.00847	-0.20873	SLU 22	0.00119	0.02933
543	SLU 75	-0.0176	-0.43391	SLU 1	-0.00673	-0.1659
544	SLU 75	-0.02477	-0.30151	SLU 1	-0.01309	-0.1594
545	SLU 54	-0.0106	-0.26126	SLU 22	0.00247	0.06082
546	SLU 75	-0.0282	-0.34326	SLU 1	-0.01602	-0.19497
547	SLU 76	-0.02632	-0.32046	SLU 3	-0.01454	-0.17696
548	SLU 76	-0.02006	-0.26082	SLU 3	-0.01021	-0.13283
549	SLU 76	-0.01299	-0.16898	SLU 3	-0.00547	-0.07108
550	SLU 55	-0.01012	-0.1316	SLU 24	-0.0032	-0.04157
551	SLU 57	-0.01011	-0.13148	SLU 22	-0.00329	-0.04279
552	SLU 78	-0.01323	-0.172	SLU 1	-0.00569	-0.07397
553	SLU 78	-0.02091	-0.27192	SLU 1	-0.01081	-0.14062
554	SLU 78	-0.02853	-0.30597	SLU 1	-0.01589	-0.17039
555	SLU 78	-0.03242	-0.34766	SLU 1	-0.01848	-0.19818
556	SLU 78	-0.03337	-0.35776	SLU 1	-0.01912	-0.20504
557	SLU 78	-0.03326	-0.35661	SLU 1	-0.01907	-0.20445
558	SLU 78	-0.03304	-0.35428	SLU 1	-0.01893	-0.20303
559	SLU 78	-0.03294	-0.35316	SLU 1	-0.01887	-0.20233
560	SLU 78	-0.03291	-0.3529	SLU 1	-0.01886	-0.20218
561	SLU 78	-0.03292	-0.35297	SLU 1	-0.01886	-0.20221
562	SLU 78	-0.03294	-0.35323	SLU 1	-0.01887	-0.20237
563	SLU 78	-0.03301	-0.35399	SLU 1	-0.01891	-0.20281
564	SLU 78	-0.03314	-0.35539	SLU 1	-0.01899	-0.20363
565	SLU 78	-0.03314	-0.35532	SLU 1	-0.01898	-0.20346
566	SLU 78	-0.03214	-0.34466	SLU 1	-0.01832	-0.19642
567	SLU 76	-0.02837	-0.3042	SLU 3	-0.0158	-0.16936
568	SLU 76	-0.02096	-0.27865	SLU 3	-0.0108	-0.14361
569	SLU 76	-0.01399	-0.18595	SLU 3	-0.00607	-0.08067
570	SLU 76	-0.01089	-0.14476	SLU 3	-0.00397	-0.05272
571	SLU 78	-0.01001	-0.13311	SLU 1	-0.0036	-0.04789
572	SLU 78	-0.00953	-0.12661	SLU 1	-0.00281	-0.03731
573	SLU 54	-0.00929	-0.22897	SLU 22	-0.00102	-0.0251
575	SLU 54	-0.0104	-0.25639	SLU 22	0.00293	0.07231
577	SLU 75	-0.01644	-0.40525	SLU 1	-0.00468	-0.11548
578	SLU 75	-0.0218	-0.26538	SLU 1	-0.0099	-0.12051
579	SLU 75	-0.02394	-0.29139	SLU 1	-0.01255	-0.15273
580	SLU 78	-0.02189	-0.26644	SLU 1	-0.01192	-0.14505
581	SLU 76	-0.0169	-0.21979	SLU 3	-0.00846	-0.11007
582	SLU 76	-0.01138	-0.14799	SLU 3	-0.00467	-0.06072
583	SLU 55	-0.00922	-0.11987	SLU 24	-0.00291	-0.03787
584	SLU 55	-0.0092	-0.1196	SLU 24	-0.00303	-0.03936
585	SLU 78	-0.01158	-0.15064	SLU 1	-0.00494	-0.06422
586	SLU 78	-0.01768	-0.22992	SLU 1	-0.00905	-0.11764
587	SLU 78	-0.02368	-0.25396	SLU 1	-0.01309	-0.14041

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
588	SLU 78	-0.02661	-0.28533	SLU 1	-0.01508	-0.16167
589	SLU 78	-0.02724	-0.29211	SLU 1	-0.01552	-0.1664
590	SLU 78	-0.02712	-0.2908	SLU 1	-0.01545	-0.16566
591	SLU 78	-0.02695	-0.28899	SLU 1	-0.01534	-0.16452
592	SLU 78	-0.02688	-0.28821	SLU 1	-0.0153	-0.16403
593	SLU 78	-0.02687	-0.28808	SLU 1	-0.01529	-0.16394
594	SLU 78	-0.02687	-0.28813	SLU 1	-0.01529	-0.16397
595	SLU 78	-0.02689	-0.28832	SLU 1	-0.0153	-0.16408
596	SLU 78	-0.02695	-0.28897	SLU 1	-0.01534	-0.16448
597	SLU 78	-0.02708	-0.29031	SLU 1	-0.01542	-0.16532
598	SLU 78	-0.02712	-0.29075	SLU 1	-0.01544	-0.16558
599	SLU 76	-0.02638	-0.28288	SLU 3	-0.01494	-0.16015
600	SLU 76	-0.02336	-0.25047	SLU 3	-0.01285	-0.13781
601	SLU 76	-0.01724	-0.22909	SLU 3	-0.00867	-0.1152
602	SLU 76	-0.01141	-0.1517	SLU 3	-0.00472	-0.06269
603	SLU 57	-0.009	-0.11963	SLU 22	-0.00291	-0.03871
604	SLU 57	-0.00899	-0.11944	SLU 22	-0.00188	-0.025
605	SLU 54	-0.00918	-0.12208	SLU 22	-0.0011	-0.0146
606	SLU 54	-0.00955	-0.23551	SLU 22	0.00007	0.00185
608	SLU 54	-0.01048	-0.25828	SLU 22	0.00232	0.05724
609	SLU 54	-0.01	-0.24649	SLU 22	0.0021	0.05187
611	SLU 75	-0.01162	-0.30268	SLU 1	-0.00367	-0.09564
612	SLU 75	-0.01611	-0.4195	SLU 1	-0.00456	-0.11869
613	SLU 75	-0.01682	-0.43811	SLU 1	-0.00631	-0.16429
614	SLU 75	-0.01492	-0.38864	SLU 1	-0.00668	-0.17402
615	SLU 78	-0.01173	-0.30551	SLU 1	-0.00545	-0.14197
616	SLU 76	-0.00869	-0.22635	SLU 3	-0.00352	-0.09173
617	SLU 55	-0.00766	-0.19944	SLU 24	-0.0024	-0.06254
618	SLU 55	-0.00764	-0.199	SLU 24	-0.00245	-0.06379
619	SLU 76	-0.00878	-0.22858	SLU 3	-0.00359	-0.09362
620	SLU 76	-0.01195	-0.31132	SLU 3	-0.00578	-0.15044
621	SLU 76	-0.01505	-0.39206	SLU 3	-0.00789	-0.20558
622	SLU 76	-0.01652	-0.43031	SLU 3	-0.0089	-0.23179
623	SLU 76	-0.01677	-0.4367	SLU 3	-0.00907	-0.23626
624	SLU 76	-0.01664	-0.43344	SLU 3	-0.00899	-0.23406
625	SLU 76	-0.01653	-0.43045	SLU 3	-0.00891	-0.23198
626	SLU 76	-0.01649	-0.42932	SLU 3	-0.00888	-0.23116
627	SLU 76	-0.01648	-0.42918	SLU 3	-0.00887	-0.23102
628	SLU 76	-0.01648	-0.42925	SLU 3	-0.00887	-0.23106
629	SLU 76	-0.01649	-0.42952	SLU 3	-0.00888	-0.23127
630	SLU 76	-0.01654	-0.43065	SLU 3	-0.00891	-0.23204
631	SLU 76	-0.01664	-0.43339	SLU 3	-0.00898	-0.23379
632	SLU 76	-0.01674	-0.43604	SLU 3	-0.00903	-0.23515
633	SLU 76	-0.01646	-0.42863	SLU 3	-0.0088	-0.22923
634	SLU 76	-0.01493	-0.38887	SLU 3	-0.00773	-0.20122
635	SLU 76	-0.01172	-0.30518	SLU 3	-0.00556	-0.1449
636	SLU 78	-0.00863	-0.22478	SLU 1	-0.00351	-0.09151
637	SLU 57	-0.00784	-0.20424	SLU 22	-0.00189	-0.04932
638	SLU 54	-0.00864	-0.22511	SLU 22	-0.00069	-0.01807
639	SLU 54	-0.00945	-0.24604	SLU 22	0.0001	0.00273
640	SLU 54	-0.00805	-0.20968	SLU 22	-0.00118	-0.03067
642	SLU 53	-0.01177	-0.29008	SLU 24	0.00387	0.09553
643	SLU 53	-0.01196	-0.29478	SLU 24	0.00349	0.08596
676	SLU 53	-0.05185	-1.27822	SLU 24	0.04522	1.11486
677	SLU 53	-0.01035	-0.26966	SLU 24	0.0024	0.06253
678	SLU 75	-0.01019	-0.26538	SLU 1	0.00193	0.05025
679	SLU 75	-0.01032	-0.26864	SLU 1	0.00203	0.05297
680	SLU 75	-0.00824	-0.21467	SLU 1	0.0003	0.0078
681	SLU 54	-0.00638	-0.1661	SLU 22	-0.00107	-0.02788
682	SLU 57	-0.0055	-0.14325	SLU 22	-0.00168	-0.04367
683	SLU 55	-0.00558	-0.14521	SLU 24	-0.00126	-0.03273
684	SLU 55	-0.00558	-0.14534	SLU 24	-0.00118	-0.03066
685	SLU 55	-0.00557	-0.1451	SLU 24	-0.0013	-0.03373
686	SLU 55	-0.00557	-0.14516	SLU 24	-0.00151	-0.03943
687	SLU 55	-0.00557	-0.14499	SLU 24	-0.00165	-0.04289
688	SLU 55	-0.00553	-0.14391	SLU 24	-0.00159	-0.04131
689	SLU 55	-0.00545	-0.14192	SLU 24	-0.00136	-0.03542
690	SLU 55	-0.00538	-0.14013	SLU 24	-0.00113	-0.02939
691	SLU 55	-0.00534	-0.13916	SLU 24	-0.00098	-0.02563
692	SLU 55	-0.00533	-0.13887	SLU 24	-0.00092	-0.02407
693	SLU 55	-0.00533	-0.13888	SLU 24	-0.00091	-0.02366
694	SLU 55	-0.00533	-0.13893	SLU 24	-0.00091	-0.02366
695	SLU 55	-0.00534	-0.13905	SLU 24	-0.00092	-0.02405
696	SLU 55	-0.00536	-0.13956	SLU 24	-0.00098	-0.02553
697	SLU 55	-0.00541	-0.14092	SLU 24	-0.00111	-0.02898
698	SLU 55	-0.0055	-0.14331	SLU 24	-0.00132	-0.03432
699	SLU 55	-0.0056	-0.14593	SLU 24	-0.00151	-0.03928
700	SLU 55	-0.00564	-0.14676	SLU 24	-0.00158	-0.04125
701	SLU 55	-0.00551	-0.14345	SLU 24	-0.00169	-0.0439
702	SLU 54	-0.00583	-0.15178	SLU 22	-0.00108	-0.0281
703	SLU 54	-0.00742	-0.19312	SLU 22	0.00035	0.00914
704	SLU 54	-0.00964	-0.25095	SLU 22	0.00217	0.05648
705	SLU 54	-0.01026	-0.26718	SLU 22	0.00229	0.05972
706	SLU 74	-0.01033	-0.26904	SLU 3	0.0018	0.04697
707	SLU 74	-0.05203	-1.28278	SLU 3	0.04314	1.06362

7.3 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 -0.31539 al nodo di indice 95, di coordinate x = 1557, y = -1125, z = -20, nel contesto SLV fondazioni 7.
Spostamento estremo minimo -0.02806 al nodo di indice 210, di coordinate x = 1557, y = -817, z = -20, nel contesto SLV fondazioni 5.
Spostamento estremo massimo -0.00272 al nodo di indice 33, di coordinate x = 1897, y = -1225, z = -20, nel contesto SLV fondazioni 3.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLV FO 5	-0.00391	-0.09646	SLV FO 11	-0.00383	-0.09449
3	SLV FO 5	-0.00375	-0.09754	SLV FO 11	-0.00369	-0.09615
4	SLV FO 9	-0.00354	-0.09208	SLV FO 7	-0.00348	-0.09064
5	SLV FO 9	-0.00342	-0.08909	SLV FO 7	-0.00336	-0.08756
6	SLV FO 9	-0.00342	-0.08906	SLV FO 7	-0.00336	-0.08741
7	SLV FO 9	-0.00352	-0.09162	SLV FO 7	-0.00345	-0.08986
8	SLV FO 5	-0.00364	-0.09485	SLV FO 11	-0.00357	-0.09305
9	SLV FO 5	-0.00368	-0.09573	SLV FO 11	-0.00361	-0.09405
10	SLV FO 9	-0.00362	-0.09427	SLV FO 7	-0.00356	-0.09271
11	SLV FO 9	-0.0035	-0.09106	SLV FO 7	-0.00344	-0.08957
12	SLV FO 9	-0.00332	-0.08647	SLV FO 7	-0.00326	-0.08503
13	SLV FO 9	-0.00316	-0.0824	SLV FO 7	-0.00311	-0.08098
14	SLV FO 9	-0.00307	-0.08001	SLV FO 7	-0.00302	-0.0786
15	SLV FO 9	-0.00305	-0.07939	SLV FO 7	-0.00299	-0.07797
16	SLV FO 9	-0.00306	-0.07965	SLV FO 7	-0.003	-0.07823
17	SLV FO 9	-0.00307	-0.08007	SLV FO 7	-0.00302	-0.07864
18	SLV FO 5	-0.00309	-0.0804	SLV FO 11	-0.00303	-0.07898
19	SLV FO 5	-0.0031	-0.08065	SLV FO 11	-0.00304	-0.07922
20	SLV FO 5	-0.0031	-0.08081	SLV FO 11	-0.00305	-0.07938
21	SLV FO 5	-0.0031	-0.08071	SLV FO 11	-0.00304	-0.07928
22	SLV FO 5	-0.00307	-0.07998	SLV FO 11	-0.00302	-0.07855
23	SLV FO 5	-0.003	-0.07819	SLV FO 11	-0.00295	-0.07675
24	SLV FO 5	-0.0029	-0.0754	SLV FO 11	-0.00284	-0.07396

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
25	SLV FO 9	-0.00279	-0.07279	SLV FO 7	-0.00274	-0.07134
26	SLV FO 9	-0.00278	-0.07239	SLV FO 7	-0.00272	-0.07093
27	SLV FO 5	-0.00288	-0.07494	SLV FO 11	-0.00282	-0.07348
28	SLV FO 5	-0.00305	-0.07944	SLV FO 11	-0.00299	-0.07797
29	SLV FO 5	-0.00323	-0.08425	SLV FO 11	-0.00318	-0.08275
30	SLV FO 5	-0.00338	-0.08804	SLV FO 11	-0.00332	-0.08651
31	SLV FO 5	-0.00343	-0.08934	SLV FO 11	-0.00337	-0.08782
32	SLV FO 9	-0.00335	-0.08723	SLV FO 7	-0.00329	-0.08578
33	SLV FO 13	-0.0028	-0.06892	SLV FO 3	-0.00272	-0.06696
66	SLV FO 1	-0.00393	-0.09681	SLV FO 15	-0.00387	-0.09534
67	SLV FO 13	-0.00344	-0.08473	SLV FO 3	-0.00337	-0.08315
69	SLV FO 15	-0.00436	-0.11353	SLV FO 1	-0.00433	-0.11284
70	SLV FO 11	-0.00461	-0.12016	SLV FO 5	-0.00458	-0.1194
71	SLV FO 11	-0.00499	-0.12996	SLV FO 5	-0.00496	-0.12916
72	SLV FO 11	-0.0057	-0.14857	SLV FO 5	-0.00567	-0.14771
73	SLV FO 7	-0.00699	-0.18204	SLV FO 9	-0.00696	-0.18113
74	SLV FO 7	-0.00828	-0.21568	SLV FO 9	-0.00825	-0.2148
75	SLV FO 7	-0.00873	-0.22724	SLV FO 9	-0.0087	-0.22645
76	SLV FO 11	-0.00871	-0.2269	SLV FO 5	-0.00868	-0.22617
77	SLV FO 11	-0.00845	-0.22001	SLV FO 5	-0.00842	-0.21928
78	SLV FO 11	-0.0078	-0.20311	SLV FO 5	-0.00777	-0.20232
79	SLV FO 11	-0.00713	-0.18574	SLV FO 5	-0.0071	-0.18487
80	SLV FO 11	-0.00681	-0.17742	SLV FO 5	-0.00678	-0.17651
81	SLV FO 11	-0.00672	-0.17506	SLV FO 5	-0.00669	-0.17413
82	SLV FO 11	-0.0067	-0.1746	SLV FO 5	-0.00667	-0.17367
83	SLV FO 7	-0.0067	-0.17455	SLV FO 9	-0.00667	-0.17362
84	SLV FO 7	-0.0067	-0.17459	SLV FO 9	-0.00667	-0.17365
85	SLV FO 7	-0.00671	-0.17466	SLV FO 9	-0.00667	-0.17373
86	SLV FO 7	-0.00671	-0.17469	SLV FO 9	-0.00667	-0.17376
87	SLV FO 7	-0.0067	-0.1744	SLV FO 9	-0.00666	-0.17347
88	SLV FO 7	-0.00666	-0.17338	SLV FO 9	-0.00662	-0.17244
89	SLV FO 7	-0.00659	-0.17153	SLV FO 9	-0.00655	-0.17059
90	SLV FO 7	-0.00655	-0.17057	SLV FO 9	-0.00651	-0.16963
91	SLV FO 11	-0.00678	-0.1765	SLV FO 5	-0.00674	-0.17555
92	SLV FO 11	-0.0077	-0.20055	SLV FO 5	-0.00767	-0.19962
93	SLV FO 11	-0.00951	-0.24762	SLV FO 5	-0.00947	-0.24672
94	SLV FO 11	-0.01128	-0.29374	SLV FO 5	-0.01125	-0.29286
95	SLV FO 7	-0.01211	-0.31539	SLV FO 9	-0.01208	-0.31452
96	SLV FO 7	-0.01187	-0.30908	SLV FO 9	-0.01184	-0.30822
97	SLV FO 7	-0.01017	-0.26497	SLV FO 9	-0.01014	-0.26414
98	SLV FO 3	-0.00714	-0.18594	SLV FO 13	-0.00711	-0.18519
100	SLV FO 3	-0.00385	-0.09482	SLV FO 13	-0.00379	-0.09331
101	SLV FO 15	-0.00357	-0.0879	SLV FO 1	-0.0035	-0.08618
103	SLV FO 15	-0.00472	-0.11644	SLV FO 1	-0.00469	-0.11568
104	SLV FO 15	-0.00545	-0.06345	SLV FO 1	-0.00543	-0.06321
105	SLV FO 11	-0.01602	-0.14948	SLV FO 5	-0.016	-0.14925
106	SLV FO 11	-0.01922	-0.17931	SLV FO 5	-0.01919	-0.17909
107	SLV FO 7	-0.02065	-0.19267	SLV FO 9	-0.02063	-0.19246
108	SLV FO 7	-0.01999	-0.18655	SLV FO 9	-0.01997	-0.18634
109	SLV FO 3	-0.01645	-0.15353	SLV FO 13	-0.01643	-0.15331
110	SLV FO 3	-0.01023	-0.25211	SLV FO 13	-0.01019	-0.25122
112	SLV FO 11	-0.01267	-0.07304	SLV FO 5	-0.01264	-0.07288
113	SLV FO 11	-0.01084	-0.06247	SLV FO 5	-0.01081	-0.06231
114	SLV FO 7	-0.01028	-0.05929	SLV FO 9	-0.01026	-0.05913
115	SLV FO 7	-0.01028	-0.05927	SLV FO 9	-0.01025	-0.05911
116	SLV FO 7	-0.0104	-0.05993	SLV FO 9	-0.01037	-0.05977
117	SLV FO 7	-0.01048	-0.06042	SLV FO 9	-0.01045	-0.06026
118	SLV FO 11	-0.00624	-0.07261	SLV FO 5	-0.00622	-0.07238
119	SLV FO 11	-0.01052	-0.06066	SLV FO 5	-0.0105	-0.06051
120	SLV FO 11	-0.01054	-0.06078	SLV FO 5	-0.01052	-0.06063
121	SLV FO 7	-0.01056	-0.06089	SLV FO 9	-0.01054	-0.06074
122	SLV FO 7	-0.01059	-0.06104	SLV FO 9	-0.01056	-0.06088
123	SLV FO 7	-0.01062	-0.06123	SLV FO 9	-0.0106	-0.06108
124	SLV FO 7	-0.01067	-0.06148	SLV FO 9	-0.01064	-0.06133
125	SLV FO 7	-0.01076	-0.06202	SLV FO 9	-0.01073	-0.06187
126	SLV FO 11	-0.00747	-0.08701	SLV FO 5	-0.00746	-0.08679
127	SLV FO 7	-0.01105	-0.06368	SLV FO 9	-0.01102	-0.06354
128	SLV FO 7	-0.00961	-0.16528	SLV FO 9	-0.00959	-0.16497
129	SLV FO 7	-0.01163	-0.20015	SLV FO 9	-0.01162	-0.19986
130	SLV FO 7	-0.01232	-0.21198	SLV FO 9	-0.01231	-0.21172
131	SLV FO 11	-0.01235	-0.21239	SLV FO 5	-0.01233	-0.21215
132	SLV FO 11	-0.01215	-0.20894	SLV FO 5	-0.01213	-0.20869
133	SLV FO 11	-0.01166	-0.2006	SLV FO 5	-0.01164	-0.20029
134	SLV FO 3	-0.0038	-0.09371	SLV FO 13	-0.00374	-0.09222
136	SLV FO 15	-0.005	-0.12315	SLV FO 1	-0.00496	-0.12239
137	SLV FO 15	-0.00351	-0.08649	SLV FO 1	-0.00344	-0.08474
138	SLV FO 15	-0.00599	-0.06971	SLV FO 1	-0.00597	-0.06948
139	SLV FO 11	-0.02039	-0.19029	SLV FO 5	-0.02038	-0.1902
140	SLV FO 11	-0.0243	-0.22677	SLV FO 5	-0.02429	-0.22668
141	SLV FO 7	-0.02606	-0.2432	SLV FO 9	-0.02606	-0.24313
142	SLV FO 3	-0.02506	-0.23383	SLV FO 13	-0.02505	-0.23374
143	SLV FO 3	-0.02022	-0.18867	SLV FO 13	-0.0202	-0.18843
144	SLV FO 3	-0.01203	-0.29646	SLV FO 13	-0.01199	-0.29552
146	SLV FO 11	-0.01623	-0.09357	SLV FO 5	-0.01622	-0.09351
147	SLV FO 11	-0.01381	-0.07962	SLV FO 5	-0.0138	-0.07955
148	SLV FO 7	-0.013	-0.07496	SLV FO 9	-0.01299	-0.07488
149	SLV FO 7	-0.01295	-0.07467	SLV FO 9	-0.01294	-0.0746
150	SLV FO 7	-0.01309	-0.07547	SLV FO 9	-0.01308	-0.07541
151	SLV FO 15	-0.00692	-0.08056	SLV FO 1	-0.00691	-0.08047
152	SLV FO 7	-0.01321	-0.07613	SLV FO 9	-0.0132	-0.07606
153	SLV FO 11	-0.01326	-0.07645	SLV FO 5	-0.01325	-0.07639
154	SLV FO 11	-0.01329	-0.07659	SLV FO 5	-0.01328	-0.07653
155	SLV FO 7	-0.01331	-0.07672	SLV FO 9	-0.0133	-0.07665
156	SLV FO 7	-0.01334	-0.07691	SLV FO 9	-0.01333	-0.07685
157	SLV FO 7	-0.01339	-0.07716	SLV FO 9	-0.01337	-0.07709
158	SLV FO 7	-0.0134	-0.07725	SLV FO 9	-0.01339	-0.07719
159	SLV FO 7	-0.01332	-0.07681	SLV FO 9	-0.01331	-0.07675
160	SLV FO 11	-0.00806	-0.09384	SLV FO 5	-0.00806	-0.09379
161	SLV FO 7	-0.01306	-0.07531	SLV FO 9	-0.01306	-0.07526
162	SLV FO 7	-0.00967	-0.16632	SLV FO 9	-0.00967	-0.16626

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
163	SLV FO 7	-0.01127	-0.19393	SLV FO 9	-0.01127	-0.19389
164	SLV FO 7	-0.01185	-0.2039	SLV FO 9	-0.01185	-0.20387
165	SLV FO 11	-0.01192	-0.2051	SLV FO 5	-0.01192	-0.20508
166	SLV FO 11	-0.01207	-0.20771	SLV FO 5	-0.01207	-0.20767
167	SLV FO 7	-0.01256	-0.21602	SLV FO 9	-0.01255	-0.21594
168	SLV FO 3	-0.00375	-0.09252	SLV FO 13	-0.00369	-0.09107
170	SLV FO 15	-0.00508	-0.12514	SLV FO 1	-0.00505	-0.1244
171	SLV FO 15	-0.0033	-0.08131	SLV FO 1	-0.00323	-0.07963
172	SLV FO 15	-0.00613	-0.07141	SLV FO 1	-0.00612	-0.07118
173	SLV FO 11	-0.02201	-0.2054	SLV FO 5	-0.02201	-0.20539
174	SLV FO 15	-0.02608	-0.24335	SLV FO 1	-0.02608	-0.24333
175	SLV FO 7	-0.02791	-0.26044	SLV FO 9	-0.02791	-0.26043
176	SLV FO 3	-0.02674	-0.2495	SLV FO 13	-0.02673	-0.24942
177	SLV FO 3	-0.02138	-0.19952	SLV FO 13	-0.02136	-0.19929
178	SLV FO 3	-0.0125	-0.30805	SLV FO 13	-0.01246	-0.30713
180	SLV FO 11	-0.01765	-0.10172	SLV FO 5	-0.01764	-0.10171
181	SLV FO 11	-0.01504	-0.08668	SLV FO 5	-0.01503	-0.08666
182	SLV FO 7	-0.01413	-0.08145	SLV FO 9	-0.01413	-0.08143
183	SLV FO 13	-0.00699	-0.08142	SLV FO 3	-0.00699	-0.08135
184	SLV FO 7	-0.01406	-0.08105	SLV FO 9	-0.01406	-0.08104
185	SLV FO 7	-0.01421	-0.08193	SLV FO 9	-0.01421	-0.08192
186	SLV FO 7	-0.01434	-0.08266	SLV FO 9	-0.01434	-0.08265
187	SLV FO 11	-0.0144	-0.08299	SLV FO 5	-0.01439	-0.08298
188	SLV FO 11	-0.01442	-0.0831	SLV FO 5	-0.01441	-0.08309
189	SLV FO 11	-0.01443	-0.0832	SLV FO 5	-0.01443	-0.08319
190	SLV FO 7	-0.01447	-0.08341	SLV FO 9	-0.01447	-0.0834
191	SLV FO 7	-0.01451	-0.08365	SLV FO 9	-0.01451	-0.08364
192	SLV FO 9	-0.00773	-0.08994	SLV FO 7	-0.00773	-0.08993
193	SLV FO 7	-0.01448	-0.08344	SLV FO 9	-0.01447	-0.08343
194	SLV FO 7	-0.01416	-0.08163	SLV FO 9	-0.01416	-0.08162
195	SLV FO 7	-0.01326	-0.07643	SLV FO 9	-0.01326	-0.07642
196	SLV FO 1	-0.00854	-0.09946	SLV FO 15	-0.00854	-0.09944
197	SLV FO 5	-0.00939	-0.09967	SLV FO 11	-0.00939	-0.09965
198	SLV FO 5	-0.00971	-0.10304	SLV FO 11	-0.00971	-0.10302
199	SLV FO 9	-0.00981	-0.10411	SLV FO 7	-0.00981	-0.10409
200	SLV FO 9	-0.01033	-0.10956	SLV FO 7	-0.01033	-0.10955
201	SLV FO 9	-0.01171	-0.12421	SLV FO 7	-0.01171	-0.12421
202	SLV FO 3	-0.00369	-0.09096	SLV FO 13	-0.00363	-0.08956
204	SLV FO 15	-0.00505	-0.1245	SLV FO 1	-0.00502	-0.12378
205	SLV FO 13	-0.00609	-0.07094	SLV FO 3	-0.00607	-0.07071
206	SLV FO 15	-0.00307	-0.07572	SLV FO 1	-0.00301	-0.07411
207	SLV FO 13	-0.00684	-0.07966	SLV FO 3	-0.00684	-0.07958
208	SLV FO 9	-0.02217	-0.20689	SLV FO 7	-0.02217	-0.20688
209	SLV FO 13	-0.02623	-0.24473	SLV FO 3	-0.02623	-0.24471
210	SLV FO 5	-0.02806	-0.26178	SLV FO 11	-0.02805	-0.26177
211	SLV FO 1	-0.02685	-0.25055	SLV FO 15	-0.02684	-0.25047
212	SLV FO 1	-0.02141	-0.19979	SLV FO 15	-0.02139	-0.19956
213	SLV FO 3	-0.01242	-0.30614	SLV FO 13	-0.01238	-0.30524
215	SLV FO 9	-0.01781	-0.10267	SLV FO 7	-0.01781	-0.10266
216	SLV FO 9	-0.0152	-0.08762	SLV FO 7	-0.0152	-0.08761
217	SLV FO 5	-0.01429	-0.08239	SLV FO 11	-0.01429	-0.08239
218	SLV FO 5	-0.01424	-0.08207	SLV FO 11	-0.01424	-0.08206
219	SLV FO 5	-0.01441	-0.08304	SLV FO 11	-0.0144	-0.08303
220	SLV FO 5	-0.01454	-0.08381	SLV FO 11	-0.01454	-0.08381
221	SLV FO 9	-0.0146	-0.08416	SLV FO 7	-0.0146	-0.08415
222	SLV FO 9	-0.01462	-0.08426	SLV FO 7	-0.01462	-0.08425
223	SLV FO 9	-0.00728	-0.08476	SLV FO 7	-0.00728	-0.08474
224	SLV FO 9	-0.01464	-0.08437	SLV FO 7	-0.01463	-0.08436
225	SLV FO 5	-0.01468	-0.08461	SLV FO 11	-0.01468	-0.08461
226	SLV FO 5	-0.01473	-0.08489	SLV FO 11	-0.01473	-0.08488
227	SLV FO 5	-0.01466	-0.0845	SLV FO 11	-0.01466	-0.0845
228	SLV FO 5	-0.01419	-0.08182	SLV FO 11	-0.01419	-0.08181
229	SLV FO 5	-0.01293	-0.07453	SLV FO 11	-0.01293	-0.07452
230	SLV FO 5	-0.00767	-0.08933	SLV FO 11	-0.00767	-0.08931
231	SLV FO 5	-0.00805	-0.08546	SLV FO 11	-0.00805	-0.08544
232	SLV FO 5	-0.00817	-0.08666	SLV FO 11	-0.00817	-0.08664
233	SLV FO 9	-0.00829	-0.08791	SLV FO 7	-0.00828	-0.08789
234	SLV FO 9	-0.00903	-0.09581	SLV FO 7	-0.00903	-0.0958
235	SLV FO 9	-0.01088	-0.11548	SLV FO 7	-0.01088	-0.11546
236	SLV FO 3	-0.0036	-0.0887	SLV FO 13	-0.00354	-0.0873
238	SLV FO 13	-0.00498	-0.12269	SLV FO 3	-0.00495	-0.12198
239	SLV FO 13	-0.006	-0.06985	SLV FO 3	-0.00598	-0.06962
240	SLV FO 13	-0.00669	-0.07792	SLV FO 3	-0.00669	-0.07785
241	SLV FO 15	-0.00292	-0.0719	SLV FO 1	-0.00285	-0.07035
242	SLV FO 5	-0.00702	-0.08175	SLV FO 11	-0.00702	-0.08174
243	SLV FO 9	-0.02192	-0.20455	SLV FO 7	-0.02192	-0.20454
244	SLV FO 13	-0.02597	-0.24228	SLV FO 3	-0.02596	-0.24226
245	SLV FO 9	-0.0278	-0.25936	SLV FO 7	-0.0278	-0.25935
246	SLV FO 1	-0.02662	-0.24834	SLV FO 15	-0.02661	-0.24827
247	SLV FO 1	-0.02122	-0.19799	SLV FO 15	-0.0212	-0.19777
248	SLV FO 1	-0.01227	-0.30252	SLV FO 15	-0.01224	-0.30166
250	SLV FO 9	-0.01758	-0.10135	SLV FO 7	-0.01758	-0.10134
251	SLV FO 9	-0.015	-0.08644	SLV FO 7	-0.01499	-0.08643
252	SLV FO 5	-0.01411	-0.08134	SLV FO 11	-0.01411	-0.08133
253	SLV FO 5	-0.01407	-0.08112	SLV FO 11	-0.01407	-0.08111
254	SLV FO 5	-0.01425	-0.08216	SLV FO 11	-0.01425	-0.08215
255	SLV FO 5	-0.01439	-0.08298	SLV FO 11	-0.01439	-0.08297
256	SLV FO 9	-0.01446	-0.08334	SLV FO 7	-0.01446	-0.08333
257	SLV FO 9	-0.01448	-0.08345	SLV FO 7	-0.01448	-0.08344
258	SLV FO 9	-0.0145	-0.08358	SLV FO 7	-0.0145	-0.08358
259	SLV FO 9	-0.01455	-0.08389	SLV FO 7	-0.01455	-0.08389
260	SLV FO 5	-0.01462	-0.08425	SLV FO 11	-0.01461	-0.08424
261	SLV FO 5	-0.01455	-0.08386	SLV FO 11	-0.01455	-0.08385
262	SLV FO 5	-0.01403	-0.08089	SLV FO 11	-0.01403	-0.08089
263	SLV FO 9	-0.01265	-0.07294	SLV FO 7	-0.01265	-0.07293
264	SLV FO 1	-0.00728	-0.0847	SLV FO 15	-0.00727	-0.08468
265	SLV FO 1	-0.00749	-0.07949	SLV FO 15	-0.00749	-0.07948
266	SLV FO 5	-0.00753	-0.07989	SLV FO 11	-0.00753	-0.07988
267	SLV FO 9	-0.00766	-0.08127	SLV FO 7	-0.00766	-0.08126
268	SLV FO 9	-0.00848	-0.09	SLV FO 7	-0.00848	-0.08999

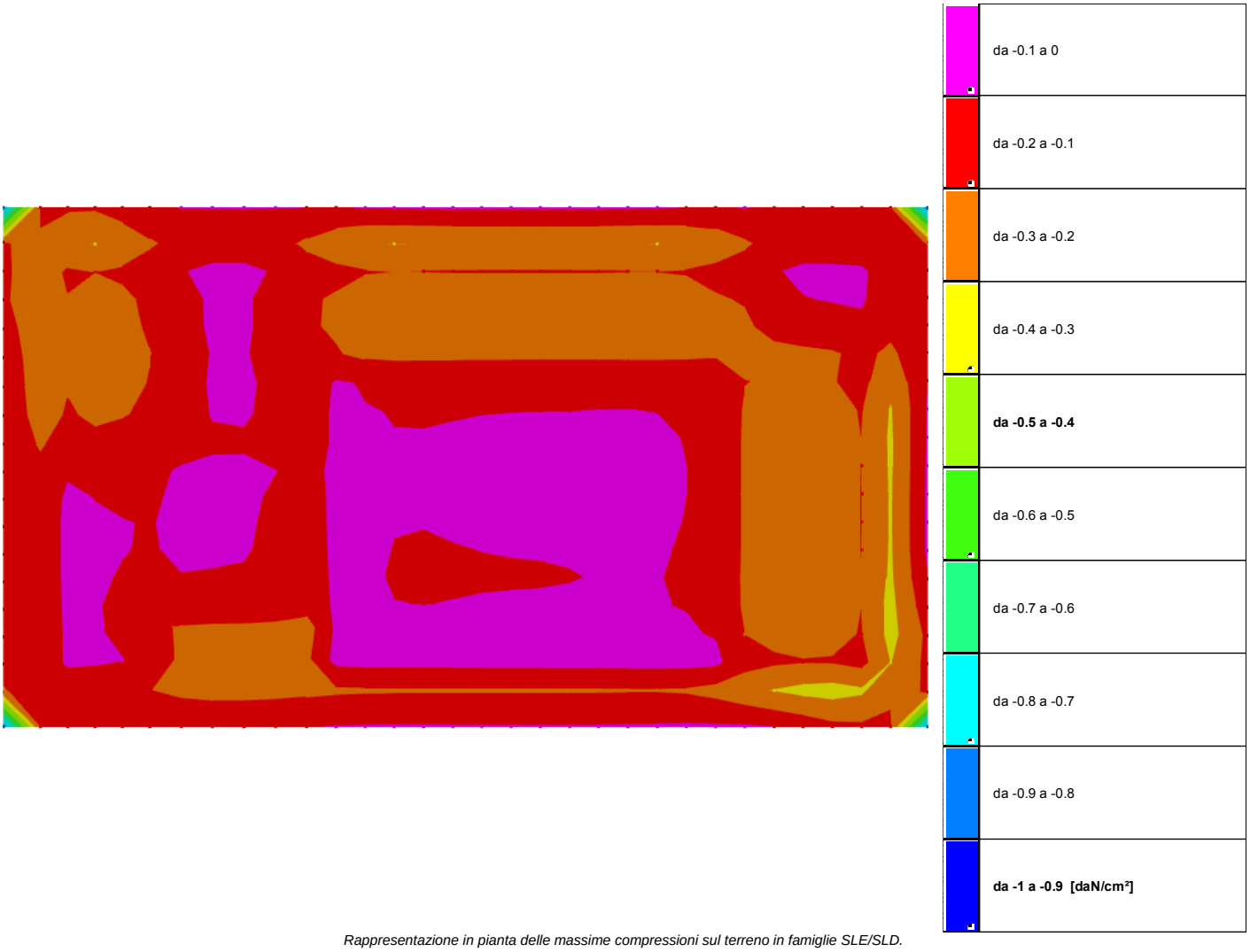
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
269	SLV FO 9	-0.01047	-0.11106	SLV FO 7	-0.01047	-0.11105
270	SLV FO 1	-0.00348	-0.08587	SLV FO 15	-0.00343	-0.08447
272	SLV FO 13	-0.00493	-0.12153	SLV FO 3	-0.0049	-0.12081
273	SLV FO 13	-0.006	-0.06981	SLV FO 3	-0.00598	-0.06958
274	SLV FO 13	-0.00672	-0.07819	SLV FO 3	-0.00671	-0.07812
275	SLV FO 5	-0.00703	-0.08178	SLV FO 11	-0.00703	-0.08178
276	SLV FO 1	-0.00722	-0.08404	SLV FO 15	-0.00722	-0.08402
277	SLV FO 1	-0.00735	-0.07803	SLV FO 15	-0.00735	-0.07802
278	SLV FO 5	-0.00736	-0.07809	SLV FO 11	-0.00736	-0.07809
279	SLV FO 9	-0.0075	-0.07952	SLV FO 7	-0.00749	-0.07952
280	SLV FO 9	-0.00833	-0.08835	SLV FO 7	-0.00833	-0.08835
281	SLV FO 9	-0.01031	-0.1094	SLV FO 7	-0.01031	-0.10939
282	SLV FO 9	-0.0125	-0.07204	SLV FO 7	-0.0125	-0.07204
283	SLV FO 5	-0.01388	-0.08002	SLV FO 11	-0.01388	-0.08002
284	SLV FO 5	-0.01439	-0.08295	SLV FO 11	-0.01439	-0.08294
285	SLV FO 5	-0.01444	-0.08323	SLV FO 11	-0.01444	-0.08323
286	SLV FO 9	-0.01436	-0.08277	SLV FO 7	-0.01436	-0.08277
287	SLV FO 9	-0.01429	-0.0824	SLV FO 7	-0.01429	-0.08239
288	SLV FO 9	-0.01427	-0.08223	SLV FO 7	-0.01426	-0.08222
289	SLV FO 13	-0.00286	-0.07044	SLV FO 3	-0.0028	-0.06894
290	SLV FO 9	-0.01424	-0.0821	SLV FO 7	-0.01424	-0.0821
291	SLV FO 5	-0.01418	-0.08173	SLV FO 11	-0.01418	-0.08173
292	SLV FO 5	-0.01403	-0.0809	SLV FO 11	-0.01403	-0.0809
293	SLV FO 5	-0.01385	-0.07985	SLV FO 11	-0.01385	-0.07984
294	SLV FO 5	-0.01389	-0.08007	SLV FO 11	-0.01389	-0.08006
295	SLV FO 9	-0.01478	-0.08517	SLV FO 7	-0.01477	-0.08516
296	SLV FO 9	-0.01737	-0.10012	SLV FO 7	-0.01737	-0.10011
297	SLV FO 13	-0.02172	-0.2027	SLV FO 3	-0.02172	-0.20269
298	SLV FO 13	-0.02579	-0.24061	SLV FO 3	-0.02579	-0.2406
299	SLV FO 9	-0.02764	-0.25788	SLV FO 7	-0.02764	-0.25787
300	SLV FO 1	-0.02648	-0.2471	SLV FO 15	-0.02648	-0.24703
301	SLV FO 1	-0.02112	-0.19708	SLV FO 15	-0.0211	-0.19686
302	SLV FO 1	-0.01221	-0.30093	SLV FO 15	-0.01217	-0.3001
304	SLV FO 1	-0.00339	-0.08352	SLV FO 15	-0.00333	-0.08208
306	SLV FO 13	-0.00514	-0.12675	SLV FO 3	-0.00511	-0.12601
307	SLV FO 13	-0.00648	-0.07543	SLV FO 3	-0.00646	-0.0752
308	SLV FO 13	-0.00736	-0.08568	SLV FO 3	-0.00735	-0.08561
309	SLV FO 1	-0.0076	-0.08849	SLV FO 15	-0.0076	-0.08849
310	SLV FO 3	-0.00755	-0.08793	SLV FO 13	-0.00755	-0.08791
311	SLV FO 3	-0.00739	-0.07839	SLV FO 13	-0.00739	-0.07838
312	SLV FO 3	-0.00724	-0.07684	SLV FO 13	-0.00724	-0.07683
313	SLV FO 15	-0.00735	-0.07796	SLV FO 1	-0.00735	-0.07796
314	SLV FO 13	-0.00818	-0.08681	SLV FO 3	-0.00818	-0.08681
315	SLV FO 9	-0.01017	-0.10785	SLV FO 7	-0.01017	-0.10785
316	SLV FO 9	-0.01235	-0.07122	SLV FO 7	-0.01235	-0.07121
317	SLV FO 5	-0.01374	-0.07921	SLV FO 11	-0.01374	-0.0792
318	SLV FO 5	-0.01424	-0.08207	SLV FO 11	-0.01424	-0.08207
319	SLV FO 5	-0.01427	-0.08224	SLV FO 11	-0.01427	-0.08224
320	SLV FO 9	-0.01417	-0.08167	SLV FO 7	-0.01417	-0.08167
321	SLV FO 9	-0.01409	-0.08123	SLV FO 7	-0.01409	-0.08123
322	SLV FO 9	-0.01406	-0.08103	SLV FO 7	-0.01406	-0.08103
323	SLV FO 9	-0.01403	-0.08089	SLV FO 7	-0.01403	-0.08089
324	SLV FO 5	-0.01397	-0.08053	SLV FO 11	-0.01397	-0.08053
325	SLV FO 5	-0.01383	-0.07973	SLV FO 11	-0.01383	-0.07973
326	SLV FO 5	-0.01366	-0.07875	SLV FO 11	-0.01366	-0.07875
327	SLV FO 5	-0.01372	-0.0791	SLV FO 11	-0.01372	-0.0791
328	SLV FO 9	-0.01464	-0.08439	SLV FO 7	-0.01464	-0.08439
329	SLV FO 13	-0.00289	-0.07119	SLV FO 3	-0.00283	-0.06972
330	SLV FO 13	-0.01728	-0.09959	SLV FO 3	-0.01728	-0.09959
331	SLV FO 13	-0.02168	-0.20231	SLV FO 3	-0.02168	-0.2023
332	SLV FO 13	-0.02579	-0.24065	SLV FO 3	-0.02579	-0.24063
333	SLV FO 13	-0.02767	-0.2582	SLV FO 3	-0.02767	-0.2582
334	SLV FO 1	-0.02653	-0.24756	SLV FO 15	-0.02652	-0.24749
335	SLV FO 1	-0.02117	-0.19751	SLV FO 15	-0.02115	-0.19731
336	SLV FO 1	-0.01224	-0.30181	SLV FO 15	-0.01221	-0.301
338	SLV FO 1	-0.00337	-0.08319	SLV FO 15	-0.00331	-0.08167
340	SLV FO 13	-0.00608	-0.1498	SLV FO 3	-0.00604	-0.14901
341	SLV FO 13	-0.00824	-0.09587	SLV FO 3	-0.00821	-0.09562
342	SLV FO 15	-0.0095	-0.1106	SLV FO 1	-0.00949	-0.11052
343	SLV FO 3	-0.00944	-0.10992	SLV FO 13	-0.00944	-0.10992
344	SLV FO 3	-0.00858	-0.0999	SLV FO 13	-0.00858	-0.09988
345	SLV FO 3	-0.00749	-0.07948	SLV FO 13	-0.00749	-0.07948
346	SLV FO 3	-0.00691	-0.07334	SLV FO 13	-0.00691	-0.07334
347	SLV FO 15	-0.00693	-0.07357	SLV FO 1	-0.00693	-0.07357
348	SLV FO 13	-0.00779	-0.08266	SLV FO 3	-0.00779	-0.08266
349	SLV FO 9	-0.00985	-0.10453	SLV FO 7	-0.00985	-0.10453
350	SLV FO 9	-0.01215	-0.07001	SLV FO 7	-0.01214	-0.07001
351	SLV FO 5	-0.01361	-0.07843	SLV FO 11	-0.01361	-0.07843
352	SLV FO 5	-0.01412	-0.0814	SLV FO 11	-0.01412	-0.0814
353	SLV FO 5	-0.01414	-0.08151	SLV FO 11	-0.01414	-0.08151
354	SLV FO 9	-0.01403	-0.08085	SLV FO 7	-0.01403	-0.08085
355	SLV FO 9	-0.01394	-0.08034	SLV FO 7	-0.01394	-0.08034
356	SLV FO 9	-0.0139	-0.08012	SLV FO 7	-0.0139	-0.08012
357	SLV FO 9	-0.01387	-0.07998	SLV FO 7	-0.01387	-0.07998
358	SLV FO 5	-0.01382	-0.07965	SLV FO 11	-0.01382	-0.07965
359	SLV FO 5	-0.01369	-0.07894	SLV FO 11	-0.01369	-0.07894
360	SLV FO 5	-0.01355	-0.07813	SLV FO 11	-0.01355	-0.07813
361	SLV FO 5	-0.01366	-0.07872	SLV FO 11	-0.01366	-0.07872
362	SLV FO 9	-0.01462	-0.08429	SLV FO 7	-0.01462	-0.08429
363	SLV FO 13	-0.01731	-0.09977	SLV FO 3	-0.01731	-0.09977
364	SLV FO 13	-0.02176	-0.20303	SLV FO 3	-0.02176	-0.20303
365	SLV FO 13	-0.02591	-0.24176	SLV FO 3	-0.02591	-0.24175
366	SLV FO 1	-0.02782	-0.25962	SLV FO 15	-0.02782	-0.25962
367	SLV FO 1	-0.0267	-0.24909	SLV FO 15	-0.02669	-0.24902
368	SLV FO 3	-0.02132	-0.19888	SLV FO 13	-0.02129	-0.19868
369	SLV FO 1	-0.01236	-0.30463	SLV FO 15	-0.01232	-0.30383
371	SLV FO 13	-0.003	-0.07395	SLV FO 3	-0.00294	-0.0725
373	SLV FO 13	-0.00795	-0.19603	SLV FO 3	-0.00792	-0.19517
374	SLV FO 15	-0.01164	-0.14168	SLV FO 1	-0.01162	-0.1414
375	SLV FO 15	-0.01349	-0.16427	SLV FO 1	-0.01349	-0.16418

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
376	SLV FO 3	-0.01284	-0.15632	SLV FO 13	-0.01284	-0.15632
377	SLV FO 1	-0.01039	-0.14728	SLV FO 15	-0.01038	-0.14726
378	SLV FO 1	-0.00759	-0.10767	SLV FO 15	-0.00759	-0.10766
379	SLV FO 1	-0.00634	-0.08991	SLV FO 15	-0.00634	-0.0899
380	SLV FO 13	-0.00625	-0.08858	SLV FO 3	-0.00625	-0.08858
381	SLV FO 13	-0.00715	-0.10145	SLV FO 3	-0.00715	-0.10145
382	SLV FO 11	-0.00942	-0.13356	SLV FO 5	-0.00942	-0.13356
383	SLV FO 1	-0.00344	-0.08488	SLV FO 15	-0.00338	-0.08324
384	SLV FO 11	-0.01199	-0.06909	SLV FO 5	-0.01199	-0.06909
385	SLV FO 7	-0.01364	-0.07861	SLV FO 9	-0.01364	-0.07861
386	SLV FO 7	-0.01422	-0.08197	SLV FO 9	-0.01422	-0.08197
387	SLV FO 7	-0.01424	-0.08208	SLV FO 9	-0.01424	-0.08208
388	SLV FO 11	-0.01411	-0.08135	SLV FO 5	-0.01411	-0.08135
389	SLV FO 11	-0.01402	-0.08079	SLV FO 5	-0.01402	-0.08079
390	SLV FO 11	-0.01397	-0.08055	SLV FO 5	-0.01397	-0.08055
391	SLV FO 11	-0.01395	-0.08044	SLV FO 5	-0.01395	-0.08044
392	SLV FO 7	-0.01391	-0.08018	SLV FO 9	-0.01391	-0.08018
393	SLV FO 7	-0.01382	-0.07964	SLV FO 9	-0.01382	-0.07964
394	SLV FO 7	-0.01372	-0.07909	SLV FO 9	-0.01372	-0.07909
395	SLV FO 7	-0.01387	-0.07993	SLV FO 9	-0.01387	-0.07993
396	SLV FO 11	-0.01484	-0.08552	SLV FO 5	-0.01484	-0.08552
397	SLV FO 15	-0.01746	-0.10064	SLV FO 1	-0.01746	-0.10064
398	SLV FO 15	-0.02181	-0.20348	SLV FO 1	-0.02181	-0.20347
399	SLV FO 15	-0.02587	-0.24143	SLV FO 1	-0.02587	-0.24142
400	SLV FO 3	-0.02776	-0.25902	SLV FO 13	-0.02776	-0.25901
401	SLV FO 3	-0.02666	-0.24874	SLV FO 13	-0.02665	-0.24867
402	SLV FO 3	-0.02134	-0.19911	SLV FO 13	-0.02132	-0.19891
403	SLV FO 3	-0.01244	-0.30674	SLV FO 13	-0.01241	-0.30595
405	SLV FO 15	-0.00317	-0.07815	SLV FO 1	-0.00311	-0.07671
407	SLV FO 15	-0.00988	-0.24347	SLV FO 1	-0.00984	-0.24255
408	SLV FO 1	-0.00353	-0.08691	SLV FO 15	-0.00345	-0.08515
409	SLV FO 15	-0.01519	-0.18486	SLV FO 1	-0.01516	-0.18456
410	SLV FO 15	-0.01773	-0.21584	SLV FO 1	-0.01772	-0.21575
411	SLV FO 7	-0.0165	-0.2009	SLV FO 9	-0.0165	-0.20089
412	SLV FO 3	-0.01235	-0.17514	SLV FO 13	-0.01235	-0.17512
413	SLV FO 3	-0.0077	-0.10919	SLV FO 13	-0.0077	-0.10917
414	SLV FO 3	-0.00573	-0.0812	SLV FO 13	-0.00573	-0.0812
415	SLV FO 11	-0.00553	-0.07848	SLV FO 5	-0.00553	-0.07848
416	SLV FO 11	-0.00658	-0.09336	SLV FO 5	-0.00658	-0.09336
417	SLV FO 11	-0.00924	-0.13106	SLV FO 5	-0.00924	-0.13106
418	SLV FO 11	-0.01234	-0.07111	SLV FO 5	-0.01234	-0.0711
419	SLV FO 7	-0.01431	-0.08249	SLV FO 9	-0.01431	-0.08249
420	SLV FO 7	-0.015	-0.08647	SLV FO 9	-0.015	-0.08646
421	SLV FO 7	-0.01503	-0.08662	SLV FO 9	-0.01503	-0.08662
422	SLV FO 11	-0.01489	-0.08581	SLV FO 5	-0.01489	-0.08581
423	SLV FO 11	-0.01479	-0.08523	SLV FO 5	-0.01479	-0.08523
424	SLV FO 11	-0.01475	-0.08501	SLV FO 5	-0.01475	-0.08501
425	SLV FO 11	-0.01474	-0.08495	SLV FO 5	-0.01474	-0.08495
426	SLV FO 7	-0.01472	-0.08483	SLV FO 9	-0.01471	-0.08482
427	SLV FO 7	-0.01466	-0.08452	SLV FO 9	-0.01466	-0.08452
428	SLV FO 7	-0.01462	-0.08428	SLV FO 9	-0.01462	-0.08428
429	SLV FO 7	-0.01478	-0.08519	SLV FO 9	-0.01478	-0.08518
430	SLV FO 11	-0.01559	-0.08986	SLV FO 5	-0.01559	-0.08986
431	SLV FO 11	-0.01777	-0.10242	SLV FO 5	-0.01777	-0.10241
432	SLV FO 15	-0.02147	-0.20035	SLV FO 1	-0.02147	-0.20034
433	SLV FO 15	-0.02498	-0.23305	SLV FO 1	-0.02498	-0.23304
434	SLV FO 11	-0.02658	-0.24797	SLV FO 5	-0.02658	-0.24797
435	SLV FO 3	-0.02553	-0.23824	SLV FO 13	-0.02553	-0.23818
436	SLV FO 3	-0.02057	-0.19196	SLV FO 13	-0.02055	-0.19176
437	SLV FO 3	-0.01215	-0.29946	SLV FO 13	-0.01212	-0.29867
439	SLV FO 15	-0.00333	-0.08206	SLV FO 1	-0.00327	-0.08062
441	SLV FO 15	-0.01079	-0.26595	SLV FO 1	-0.01075	-0.26499
442	SLV FO 1	-0.00355	-0.08756	SLV FO 15	-0.00348	-0.08572
443	SLV FO 15	-0.01685	-0.20517	SLV FO 1	-0.01683	-0.20486
444	SLV FO 15	-0.01974	-0.24032	SLV FO 1	-0.01973	-0.24022
445	SLV FO 7	-0.01822	-0.22174	SLV FO 9	-0.01821	-0.22173
446	SLV FO 3	-0.01332	-0.18886	SLV FO 13	-0.01332	-0.18883
447	SLV FO 3	-0.00786	-0.11143	SLV FO 13	-0.00786	-0.11142
448	SLV FO 7	-0.00551	-0.07814	SLV FO 9	-0.00551	-0.07813
449	SLV FO 11	-0.00532	-0.07543	SLV FO 5	-0.00532	-0.07542
450	SLV FO 11	-0.00671	-0.09514	SLV FO 5	-0.00671	-0.09513
451	SLV FO 11	-0.0101	-0.14327	SLV FO 5	-0.0101	-0.14326
452	SLV FO 7	-0.01396	-0.08046	SLV FO 9	-0.01396	-0.08046
453	SLV FO 7	-0.01634	-0.09421	SLV FO 9	-0.01634	-0.09421
454	SLV FO 7	-0.01713	-0.09875	SLV FO 9	-0.01713	-0.09875
455	SLV FO 7	-0.01715	-0.09884	SLV FO 9	-0.01715	-0.09884
456	SLV FO 11	-0.01699	-0.09794	SLV FO 5	-0.01699	-0.09794
457	SLV FO 11	-0.01689	-0.09734	SLV FO 5	-0.01689	-0.09733
458	SLV FO 11	-0.01685	-0.09714	SLV FO 5	-0.01685	-0.09714
459	SLV FO 11	-0.01685	-0.09713	SLV FO 5	-0.01685	-0.09713
460	SLV FO 7	-0.01685	-0.09712	SLV FO 9	-0.01685	-0.09711
461	SLV FO 7	-0.01684	-0.09706	SLV FO 9	-0.01684	-0.09705
462	SLV FO 7	-0.01684	-0.0971	SLV FO 9	-0.01684	-0.09709
463	SLV FO 7	-0.01696	-0.09774	SLV FO 9	-0.01695	-0.09773
464	SLV FO 11	-0.01735	-0.10002	SLV FO 5	-0.01735	-0.10002
465	SLV FO 11	-0.01836	-0.10586	SLV FO 5	-0.01836	-0.10585
466	SLV FO 11	-0.0202	-0.18851	SLV FO 5	-0.0202	-0.1885
467	SLV FO 15	-0.022	-0.20528	SLV FO 1	-0.022	-0.20526
468	SLV FO 11	-0.02276	-0.21236	SLV FO 5	-0.02276	-0.21236
469	SLV FO 3	-0.02182	-0.20359	SLV FO 13	-0.02181	-0.20353
470	SLV FO 3	-0.01781	-0.16616	SLV FO 13	-0.01779	-0.16596
471	SLV FO 3	-0.01082	-0.26684	SLV FO 13	-0.01079	-0.26607
473	SLV FO 13	-0.00339	-0.0835	SLV FO 3	-0.00333	-0.08206
475	SLV FO 15	-0.01103	-0.27183	SLV FO 1	-0.01099	-0.27086
476	SLV FO 1	-0.00356	-0.08769	SLV FO 15	-0.00348	-0.08581
477	SLV FO 15	-0.0173	-0.21057	SLV FO 1	-0.01727	-0.21025
478	SLV FO 15	-0.02029	-0.24705	SLV FO 1	-0.02029	-0.24695
479	SLV FO 7	-0.01873	-0.22799	SLV FO 9	-0.01873	-0.22797
480	SLV FO 3	-0.01372	-0.19456	SLV FO 13	-0.01372	-0.19454
481	SLV FO 7	-0.00811	-0.11497	SLV FO 9	-0.00811	-0.11494

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
482	SLV FO 7	-0.00565	-0.08013	SLV FO 9	-0.00565	-0.08011
483	SLV FO 11	-0.00555	-0.07865	SLV FO 5	-0.00554	-0.07863
484	SLV FO 11	-0.00748	-0.10614	SLV FO 5	-0.00748	-0.10612
485	SLV FO 11	-0.01209	-0.1715	SLV FO 5	-0.01209	-0.17148
486	SLV FO 7	-0.01697	-0.18199	SLV FO 9	-0.01697	-0.18197
487	SLV FO 7	-0.01973	-0.21156	SLV FO 9	-0.01973	-0.21155
488	SLV FO 7	-0.02054	-0.22023	SLV FO 9	-0.02054	-0.22021
489	SLV FO 7	-0.02051	-0.21997	SLV FO 9	-0.02051	-0.21995
490	SLV FO 7	-0.02034	-0.2181	SLV FO 9	-0.02034	-0.21809
491	SLV FO 11	-0.02023	-0.21695	SLV FO 5	-0.02023	-0.21693
492	SLV FO 11	-0.0202	-0.21656	SLV FO 5	-0.0202	-0.21654
493	SLV FO 11	-0.02019	-0.21651	SLV FO 5	-0.02019	-0.21649
494	SLV FO 7	-0.0202	-0.21656	SLV FO 9	-0.0202	-0.21654
495	SLV FO 7	-0.02021	-0.21672	SLV FO 9	-0.02021	-0.21671
496	SLV FO 7	-0.02025	-0.21714	SLV FO 9	-0.02025	-0.21712
497	SLV FO 7	-0.02028	-0.21744	SLV FO 9	-0.02028	-0.21743
498	SLV FO 7	-0.02011	-0.21563	SLV FO 9	-0.02011	-0.21562
499	SLV FO 11	-0.01935	-0.20751	SLV FO 5	-0.01935	-0.2075
500	SLV FO 11	-0.01787	-0.23747	SLV FO 5	-0.01786	-0.23745
501	SLV FO 11	-0.01653	-0.21971	SLV FO 5	-0.01653	-0.21969
502	SLV FO 11	-0.01592	-0.21164	SLV FO 5	-0.01592	-0.21162
503	SLV FO 3	-0.01512	-0.20098	SLV FO 13	-0.01511	-0.2009
504	SLV FO 3	-0.0126	-0.16752	SLV FO 13	-0.01258	-0.16726
505	SLV FO 1	-0.00824	-0.20313	SLV FO 15	-0.00821	-0.20238
507	SLV FO 13	-0.00335	-0.08266	SLV FO 3	-0.00329	-0.08121
509	SLV FO 13	-0.01103	-0.27198	SLV FO 3	-0.01099	-0.27102
510	SLV FO 13	-0.01727	-0.2102	SLV FO 3	-0.01724	-0.20989
511	SLV FO 1	-0.00362	-0.08915	SLV FO 15	-0.00354	-0.08724
512	SLV FO 15	-0.02025	-0.24649	SLV FO 1	-0.02024	-0.24639
513	SLV FO 11	-0.01873	-0.22795	SLV FO 5	-0.01872	-0.22795
514	SLV FO 3	-0.01382	-0.17968	SLV FO 13	-0.01382	-0.17966
515	SLV FO 3	-0.0083	-0.1079	SLV FO 13	-0.0083	-0.10789
516	SLV FO 7	-0.00586	-0.07621	SLV FO 9	-0.00586	-0.07621
517	SLV FO 11	-0.00585	-0.07602	SLV FO 5	-0.00585	-0.07601
518	SLV FO 11	-0.00821	-0.10675	SLV FO 5	-0.00821	-0.10675
519	SLV FO 11	-0.01373	-0.17851	SLV FO 5	-0.01373	-0.1785
520	SLV FO 7	-0.0193	-0.20692	SLV FO 9	-0.0193	-0.20692
521	SLV FO 5	-0.02225	-0.23857	SLV FO 11	-0.02225	-0.23857
522	SLV FO 5	-0.02303	-0.24698	SLV FO 11	-0.02303	-0.24698
523	SLV FO 5	-0.02298	-0.24644	SLV FO 11	-0.02298	-0.24644
524	SLV FO 5	-0.02282	-0.24464	SLV FO 11	-0.02282	-0.24464
525	SLV FO 9	-0.02272	-0.24366	SLV FO 7	-0.02272	-0.24366
526	SLV FO 9	-0.0227	-0.24339	SLV FO 7	-0.0227	-0.24339
527	SLV FO 9	-0.0227	-0.24341	SLV FO 7	-0.0227	-0.24341
528	SLV FO 9	-0.02272	-0.24358	SLV FO 7	-0.02272	-0.24358
529	SLV FO 5	-0.02276	-0.24401	SLV FO 11	-0.02276	-0.24401
530	SLV FO 5	-0.02283	-0.24478	SLV FO 11	-0.02283	-0.24478
531	SLV FO 5	-0.02282	-0.24464	SLV FO 11	-0.02282	-0.24464
532	SLV FO 5	-0.02223	-0.23835	SLV FO 11	-0.02223	-0.23835
533	SLV FO 15	-0.02002	-0.21464	SLV FO 1	-0.02002	-0.21464
534	SLV FO 15	-0.01563	-0.20772	SLV FO 1	-0.01563	-0.20771
535	SLV FO 15	-0.01151	-0.153	SLV FO 1	-0.01151	-0.15298
536	SLV FO 15	-0.00971	-0.12904	SLV FO 1	-0.00971	-0.12903
537	SLV FO 3	-0.00903	-0.12002	SLV FO 13	-0.00902	-0.11995
538	SLV FO 1	-0.00784	-0.10416	SLV FO 15	-0.00782	-0.10391
539	SLV FO 1	-0.00584	-0.14386	SLV FO 15	-0.00581	-0.14312
541	SLV FO 13	-0.00333	-0.08216	SLV FO 3	-0.00327	-0.08067
543	SLV FO 13	-0.01067	-0.26316	SLV FO 3	-0.01064	-0.26221
544	SLV FO 13	-0.0165	-0.20089	SLV FO 3	-0.01648	-0.20059
545	SLV FO 1	-0.00371	-0.09143	SLV FO 15	-0.00363	-0.08953
546	SLV FO 13	-0.01924	-0.23421	SLV FO 3	-0.01923	-0.2341
547	SLV FO 9	-0.0178	-0.2167	SLV FO 7	-0.01779	-0.21663
548	SLV FO 5	-0.01322	-0.17187	SLV FO 11	-0.01321	-0.17178
549	SLV FO 5	-0.00809	-0.10519	SLV FO 11	-0.00808	-0.1051
550	SLV FO 5	-0.00585	-0.07607	SLV FO 11	-0.00584	-0.07599
551	SLV FO 9	-0.00588	-0.07652	SLV FO 7	-0.00588	-0.07644
552	SLV FO 9	-0.00828	-0.10761	SLV FO 7	-0.00827	-0.10754
553	SLV FO 5	-0.01383	-0.17981	SLV FO 11	-0.01382	-0.17973
554	SLV FO 5	-0.01933	-0.2073	SLV FO 11	-0.01933	-0.20723
555	SLV FO 5	-0.02214	-0.23741	SLV FO 11	-0.02214	-0.23734
556	SLV FO 5	-0.02283	-0.24476	SLV FO 11	-0.02282	-0.24469
557	SLV FO 5	-0.02276	-0.24401	SLV FO 11	-0.02275	-0.24394
558	SLV FO 5	-0.0226	-0.24238	SLV FO 11	-0.0226	-0.24231
559	SLV FO 5	-0.02253	-0.24159	SLV FO 11	-0.02252	-0.24152
560	SLV FO 9	-0.02251	-0.24141	SLV FO 7	-0.02251	-0.24134
561	SLV FO 9	-0.02252	-0.24145	SLV FO 7	-0.02251	-0.24138
562	SLV FO 9	-0.02254	-0.24164	SLV FO 7	-0.02253	-0.24157
563	SLV FO 5	-0.02258	-0.24216	SLV FO 11	-0.02258	-0.24209
564	SLV FO 5	-0.02267	-0.24313	SLV FO 11	-0.02267	-0.24306
565	SLV FO 5	-0.02267	-0.24303	SLV FO 11	-0.02266	-0.24296
566	SLV FO 5	-0.02195	-0.23534	SLV FO 11	-0.02194	-0.23527
567	SLV FO 9	-0.01922	-0.20609	SLV FO 7	-0.01921	-0.20602
568	SLV FO 9	-0.01385	-0.18416	SLV FO 7	-0.01385	-0.18408
569	SLV FO 9	-0.00879	-0.11683	SLV FO 7	-0.00878	-0.11675
570	SLV FO 9	-0.00654	-0.08689	SLV FO 7	-0.00653	-0.08682
571	SLV FO 5	-0.00598	-0.07944	SLV FO 11	-0.00597	-0.07937
572	SLV FO 1	-0.00551	-0.07325	SLV FO 15	-0.00549	-0.07301
573	SLV FO 1	-0.00468	-0.11533	SLV FO 15	-0.00465	-0.11458
575	SLV FO 13	-0.00342	-0.08423	SLV FO 3	-0.00335	-0.0827
577	SLV FO 13	-0.00929	-0.22902	SLV FO 3	-0.00925	-0.22813
578	SLV FO 13	-0.01384	-0.16851	SLV FO 3	-0.01382	-0.16823
579	SLV FO 9	-0.01591	-0.19365	SLV FO 7	-0.01589	-0.19341
580	SLV FO 9	-0.01473	-0.17937	SLV FO 7	-0.01471	-0.17912
581	SLV FO 5	-0.01108	-0.14414	SLV FO 11	-0.01106	-0.14385
582	SLV FO 5	-0.00705	-0.09167	SLV FO 11	-0.00703	-0.09138
583	SLV FO 5	-0.00534	-0.06946	SLV FO 11	-0.00532	-0.06918
584	SLV FO 5	-0.00537	-0.06989	SLV FO 11	-0.00535	-0.06963
585	SLV FO 9	-0.00724	-0.09409	SLV FO 7	-0.00722	-0.09385
586	SLV FO 9	-0.01166	-0.15161	SLV FO 7	-0.01164	-0.15136
587	SLV FO 9	-0.01601	-0.17172	SLV FO 7	-0.016	-0.17151

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
588	SLV FO 5	-0.01814	-0.19453	SLV FO 11	-0.01812	-0.19432
589	SLV FO 5	-0.01861	-0.19951	SLV FO 11	-0.01859	-0.1993
590	SLV FO 5	-0.01852	-0.19861	SLV FO 11	-0.0185	-0.19841
591	SLV FO 5	-0.0184	-0.19733	SLV FO 11	-0.01838	-0.19713
592	SLV FO 5	-0.01835	-0.19678	SLV FO 11	-0.01833	-0.19658
593	SLV FO 9	-0.01834	-0.19669	SLV FO 7	-0.01832	-0.19648
594	SLV FO 9	-0.01835	-0.19672	SLV FO 7	-0.01833	-0.19651
595	SLV FO 9	-0.01836	-0.19686	SLV FO 7	-0.01834	-0.19665
596	SLV FO 5	-0.0184	-0.19731	SLV FO 11	-0.01838	-0.1971
597	SLV FO 5	-0.01849	-0.19826	SLV FO 11	-0.01847	-0.19805
598	SLV FO 5	-0.01852	-0.19856	SLV FO 11	-0.0185	-0.19835
599	SLV FO 9	-0.01798	-0.1928	SLV FO 7	-0.01796	-0.19259
600	SLV FO 9	-0.01577	-0.16914	SLV FO 7	-0.01576	-0.16893
601	SLV FO 9	-0.01132	-0.1504	SLV FO 7	-0.0113	-0.15015
602	SLV FO 9	-0.00708	-0.09415	SLV FO 7	-0.00706	-0.09391
603	SLV FO 9	-0.00524	-0.06963	SLV FO 7	-0.00522	-0.06939
604	SLV FO 5	-0.00487	-0.06467	SLV FO 11	-0.00485	-0.06443
605	SLV FO 1	-0.00469	-0.06233	SLV FO 15	-0.00467	-0.06208
606	SLV FO 1	-0.00431	-0.10627	SLV FO 15	-0.00428	-0.10552
608	SLV FO 1	-0.00372	-0.09167	SLV FO 15	-0.00364	-0.08984
609	SLV FO 13	-0.0036	-0.08875	SLV FO 3	-0.00354	-0.08722
611	SLV FO 13	-0.00677	-0.17637	SLV FO 3	-0.00674	-0.17563
612	SLV FO 9	-0.00909	-0.2366	SLV FO 7	-0.00906	-0.23585
613	SLV FO 9	-0.01015	-0.26434	SLV FO 7	-0.01012	-0.26355
614	SLV FO 9	-0.0095	-0.24748	SLV FO 7	-0.00947	-0.24661
615	SLV FO 5	-0.00755	-0.19658	SLV FO 11	-0.00751	-0.19563
616	SLV FO 5	-0.00538	-0.14003	SLV FO 11	-0.00534	-0.13907
617	SLV FO 5	-0.00445	-0.11584	SLV FO 11	-0.00441	-0.11497
618	SLV FO 5	-0.00446	-0.11605	SLV FO 11	-0.00443	-0.11525
619	SLV FO 9	-0.00544	-0.14167	SLV FO 7	-0.00541	-0.1409
620	SLV FO 9	-0.00776	-0.20205	SLV FO 7	-0.00773	-0.20128
621	SLV FO 9	-0.01002	-0.26088	SLV FO 7	-0.00999	-0.26011
622	SLV FO 9	-0.01109	-0.28879	SLV FO 7	-0.01106	-0.28802
623	SLV FO 9	-0.01127	-0.29349	SLV FO 7	-0.01124	-0.29273
624	SLV FO 9	-0.01118	-0.29114	SLV FO 7	-0.01115	-0.29038
625	SLV FO 5	-0.0111	-0.28896	SLV FO 11	-0.01107	-0.28819
626	SLV FO 5	-0.01106	-0.28812	SLV FO 11	-0.01103	-0.28736
627	SLV FO 5	-0.01106	-0.288	SLV FO 11	-0.01103	-0.28724
628	SLV FO 5	-0.01106	-0.28805	SLV FO 11	-0.01103	-0.28729
629	SLV FO 5	-0.01107	-0.28826	SLV FO 11	-0.01104	-0.28749
630	SLV FO 5	-0.0111	-0.28908	SLV FO 11	-0.01107	-0.28831
631	SLV FO 5	-0.01118	-0.29104	SLV FO 11	-0.01115	-0.29027
632	SLV FO 5	-0.01124	-0.29282	SLV FO 11	-0.01121	-0.29205
633	SLV FO 9	-0.01103	-0.28715	SLV FO 7	-0.011	-0.28637
634	SLV FO 9	-0.0099	-0.25791	SLV FO 7	-0.00987	-0.25714
635	SLV FO 9	-0.00757	-0.19721	SLV FO 7	-0.00754	-0.19645
636	SLV FO 9	-0.00534	-0.13909	SLV FO 7	-0.00531	-0.13834
637	SLV FO 5	-0.00439	-0.11427	SLV FO 11	-0.00436	-0.11352
638	SLV FO 5	-0.00426	-0.11083	SLV FO 11	-0.00423	-0.11007
639	SLV FO 5	-0.00425	-0.11064	SLV FO 11	-0.00422	-0.10988
640	SLV FO 1	-0.00418	-0.10885	SLV FO 15	-0.00415	-0.10817
642	SLV FO 3	-0.0036	-0.08879	SLV FO 13	-0.00354	-0.08716
643	SLV FO 15	-0.00385	-0.0948	SLV FO 1	-0.00379	-0.09332
676	SLV FO 7	-0.00306	-0.07551	SLV FO 9	-0.00298	-0.07353
677	SLV FO 7	-0.00362	-0.09417	SLV FO 9	-0.00356	-0.09278
678	SLV FO 11	-0.00374	-0.09753	SLV FO 5	-0.00369	-0.09608
679	SLV FO 11	-0.00375	-0.09773	SLV FO 5	-0.00369	-0.0962
680	SLV FO 11	-0.00361	-0.09397	SLV FO 5	-0.00355	-0.09233
681	SLV FO 11	-0.0034	-0.0885	SLV FO 5	-0.00333	-0.08673
682	SLV FO 7	-0.00319	-0.08304	SLV FO 9	-0.00312	-0.08126
683	SLV FO 7	-0.00308	-0.08016	SLV FO 9	-0.00301	-0.0785
684	SLV FO 11	-0.00305	-0.07944	SLV FO 5	-0.00299	-0.07791
685	SLV FO 11	-0.00309	-0.08043	SLV FO 5	-0.00303	-0.07897
686	SLV FO 11	-0.00317	-0.08261	SLV FO 5	-0.00312	-0.08119
687	SLV FO 11	-0.00322	-0.08383	SLV FO 5	-0.00317	-0.08244
688	SLV FO 11	-0.00317	-0.08259	SLV FO 5	-0.00312	-0.08121
689	SLV FO 11	-0.00304	-0.07918	SLV FO 5	-0.00299	-0.0778
690	SLV FO 11	-0.00291	-0.07584	SLV FO 5	-0.00286	-0.07447
691	SLV FO 11	-0.00284	-0.07384	SLV FO 5	-0.00278	-0.07247
692	SLV FO 11	-0.00281	-0.07308	SLV FO 5	-0.00275	-0.0717
693	SLV FO 7	-0.0028	-0.07292	SLV FO 9	-0.00275	-0.07155
694	SLV FO 7	-0.0028	-0.07295	SLV FO 9	-0.00275	-0.07157
695	SLV FO 7	-0.00281	-0.07318	SLV FO 9	-0.00276	-0.0718
696	SLV FO 7	-0.00284	-0.07405	SLV FO 9	-0.00279	-0.07266
697	SLV FO 7	-0.00292	-0.07617	SLV FO 9	-0.00287	-0.07478
698	SLV FO 7	-0.00306	-0.07961	SLV FO 9	-0.003	-0.07822
699	SLV FO 11	-0.00319	-0.08306	SLV FO 5	-0.00314	-0.08166
700	SLV FO 11	-0.00324	-0.08428	SLV FO 5	-0.00318	-0.08287
701	SLV FO 7	-0.00319	-0.08318	SLV FO 9	-0.00314	-0.08176
702	SLV FO 7	-0.00316	-0.08229	SLV FO 9	-0.0031	-0.08085
703	SLV FO 7	-0.00323	-0.0841	SLV FO 9	-0.00317	-0.08263
704	SLV FO 7	-0.0034	-0.08867	SLV FO 9	-0.00335	-0.08716
705	SLV FO 7	-0.00362	-0.09429	SLV FO 9	-0.00356	-0.09279
706	SLV FO 11	-0.00386	-0.10059	SLV FO 5	-0.00381	-0.09915
707	SLV FO 11	-0.00403	-0.09934	SLV FO 5	-0.00395	-0.09739

7.4 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 -0.86864 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLE rara 11.
Spostamento estremo minimo -0.03524 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLE rara 11.
Spostamento estremo massimo 0.02937 al nodo di indice 33, di coordinate x = 1897, y = -1225, z = -20, nel contesto SLE rara 3.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLE RA 11	-0.03524	-0.86864	SLE RA 3	0.02824	0.69625
3	SLE RA 11	-0.00725	-0.18874	SLE RA 3	0.00059	0.01543
4	SLE RA 12	-0.00695	-0.18109	SLE RA 1	0.00073	0.01901
5	SLE RA 12	-0.00693	-0.18039	SLE RA 1	0.00094	0.02438
6	SLE RA 12	-0.00566	-0.14746	SLE RA 1	-0.00034	-0.00882
7	SLE RA 12	-0.0046	-0.11972	SLE RA 1	-0.00162	-0.04232
8	SLE RA 13	-0.0042	-0.10933	SLE RA 3	-0.00243	-0.06335
9	SLE RA 13	-0.00437	-0.11388	SLE RA 3	-0.00224	-0.05844
10	SLE RA 11	-0.00435	-0.11318	SLE RA 3	-0.00215	-0.05609
11	SLE RA 13	-0.00419	-0.10907	SLE RA 3	-0.00209	-0.05433
12	SLE RA 13	-0.00395	-0.10294	SLE RA 3	-0.00201	-0.05228
13	SLE RA 13	-0.00375	-0.09757	SLE RA 3	-0.00193	-0.05031
14	SLE RA 13	-0.00363	-0.09441	SLE RA 3	-0.00189	-0.04922
15	SLE RA 13	-0.00359	-0.0934	SLE RA 3	-0.0019	-0.04937
16	SLE RA 13	-0.00359	-0.09352	SLE RA 3	-0.00192	-0.05003
17	SLE RA 13	-0.00361	-0.09393	SLE RA 3	-0.00194	-0.05057
18	SLE RA 13	-0.00362	-0.09432	SLE RA 3	-0.00195	-0.05087
19	SLE RA 13	-0.00363	-0.09461	SLE RA 3	-0.00196	-0.05106
20	SLE RA 13	-0.00364	-0.09478	SLE RA 3	-0.00197	-0.05119
21	SLE RA 13	-0.00364	-0.0947	SLE RA 3	-0.00196	-0.05106
22	SLE RA 13	-0.00361	-0.09408	SLE RA 3	-0.00192	-0.05011
23	SLE RA 13	-0.00356	-0.09264	SLE RA 3	-0.00183	-0.04764
24	SLE RA 13	-0.00348	-0.09053	SLE RA 3	-0.00167	-0.04353

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
25	SLE RA 13	-0.00341	-0.08882	SLE RA 3	-0.00151	-0.03923
26	SLE RA 13	-0.00341	-0.08883	SLE RA 3	-0.00146	-0.03804
27	SLE RA 13	-0.00344	-0.08969	SLE RA 3	-0.00167	-0.04339
28	SLE RA 12	-0.00387	-0.10068	SLE RA 1	-0.00146	-0.03793
29	SLE RA 12	-0.00506	-0.1318	SLE RA 1	-0.00062	-0.0162
30	SLE RA 12	-0.00658	-0.17146	SLE RA 1	0.00063	0.01638
31	SLE RA 12	-0.0069	-0.17963	SLE RA 1	0.00087	0.0226
32	SLE RA 11	-0.00683	-0.17782	SLE RA 3	0.00099	0.0258
33	SLE RA 11	-0.03402	-0.83872	SLE RA 3	0.02937	0.72399
66	SLE RA 11	-0.00842	-0.20769	SLE RA 3	0.00142	0.03499
67	SLE RA 11	-0.00787	-0.19393	SLE RA 3	0.00189	0.04661
69	SLE RA 12	-0.00588	-0.15318	SLE RA 1	-0.00186	-0.04832
70	SLE RA 12	-0.00701	-0.18255	SLE RA 1	-0.00111	-0.0289
71	SLE RA 12	-0.00686	-0.17869	SLE RA 1	-0.00198	-0.05148
72	SLE RA 12	-0.00683	-0.17783	SLE RA 1	-0.00355	-0.09252
73	SLE RA 15	-0.00764	-0.19892	SLE RA 1	-0.00567	-0.14757
74	SLE RA 13	-0.00867	-0.22589	SLE RA 3	-0.00746	-0.19424
75	SLE RA 13	-0.00905	-0.23574	SLE RA 3	-0.00805	-0.20955
76	SLE RA 13	-0.00903	-0.23517	SLE RA 3	-0.00805	-0.2097
77	SLE RA 13	-0.00886	-0.23064	SLE RA 3	-0.0076	-0.19799
78	SLE RA 13	-0.00849	-0.22099	SLE RA 3	-0.00639	-0.16635
79	SLE RA 13	-0.00814	-0.21195	SLE RA 3	-0.00507	-0.13206
80	SLE RA 15	-0.008	-0.20845	SLE RA 1	-0.00438	-0.11401
81	SLE RA 13	-0.00797	-0.20749	SLE RA 3	-0.00418	-0.10879
82	SLE RA 13	-0.00795	-0.20713	SLE RA 3	-0.00415	-0.10818
83	SLE RA 13	-0.00794	-0.2069	SLE RA 3	-0.00417	-0.10854
84	SLE RA 13	-0.00794	-0.20681	SLE RA 3	-0.00418	-0.10885
85	SLE RA 13	-0.00794	-0.20683	SLE RA 3	-0.00419	-0.10904
86	SLE RA 13	-0.00794	-0.20685	SLE RA 3	-0.00419	-0.10908
87	SLE RA 13	-0.00793	-0.20661	SLE RA 3	-0.00417	-0.10868
88	SLE RA 13	-0.0079	-0.20577	SLE RA 3	-0.00412	-0.10729
89	SLE RA 13	-0.00784	-0.20428	SLE RA 3	-0.00402	-0.10474
90	SLE RA 13	-0.00782	-0.2036	SLE RA 3	-0.00396	-0.10324
91	SLE RA 13	-0.00802	-0.20877	SLE RA 3	-0.00425	-0.11076
92	SLE RA 13	-0.0088	-0.22916	SLE RA 3	-0.00546	-0.14231
93	SLE RA 13	-0.01031	-0.26856	SLE RA 3	-0.00786	-0.20475
94	SLE RA 15	-0.0118	-0.3072	SLE RA 1	-0.01021	-0.26577
95	SLE RA 12	-0.01281	-0.33349	SLE RA 1	-0.01091	-0.28406
96	SLE RA 12	-0.01327	-0.34554	SLE RA 1	-0.00997	-0.25962
97	SLE RA 12	-0.01228	-0.31987	SLE RA 1	-0.00749	-0.19504
98	SLE RA 12	-0.00856	-0.22286	SLE RA 1	-0.00501	-0.13055
100	SLE RA 12	-0.00717	-0.17667	SLE RA 1	0.00034	0.00832
101	SLE RA 12	-0.00702	-0.17299	SLE RA 1	0.00078	0.01929
103	SLE RA 12	-0.00713	-0.17578	SLE RA 1	-0.00119	-0.02931
104	SLE RA 12	-0.00723	-0.08421	SLE RA 1	-0.0023	-0.0268
105	SLE RA 13	-0.01705	-0.15907	SLE RA 3	-0.01394	-0.13011
106	SLE RA 13	-0.01969	-0.18368	SLE RA 3	-0.01826	-0.1704
107	SLE RA 15	-0.02083	-0.19435	SLE RA 1	-0.02026	-0.18907
108	SLE RA 12	-0.0205	-0.19124	SLE RA 1	-0.01929	-0.17996
109	SLE RA 12	-0.01766	-0.16481	SLE RA 1	-0.0149	-0.13901
110	SLE RA 12	-0.01239	-0.30542	SLE RA 1	-0.00745	-0.18378
112	SLE RA 13	-0.01429	-0.08236	SLE RA 3	-0.00941	-0.05422
113	SLE RA 13	-0.01278	-0.07368	SLE RA 3	-0.00691	-0.03983
114	SLE RA 15	-0.01234	-0.07111	SLE RA 1	-0.00614	-0.03541
115	SLE RA 15	-0.01234	-0.07115	SLE RA 1	-0.00612	-0.03527
116	SLE RA 15	-0.01244	-0.07172	SLE RA 1	-0.00627	-0.03612
117	SLE RA 15	-0.01251	-0.07214	SLE RA 1	-0.00637	-0.03675
118	SLE RA 15	-0.00761	-0.08858	SLE RA 1	-0.00354	-0.04124
119	SLE RA 15	-0.01255	-0.07237	SLE RA 1	-0.00642	-0.03703
120	SLE RA 15	-0.01258	-0.0725	SLE RA 1	-0.00644	-0.03712
121	SLE RA 15	-0.0126	-0.07266	SLE RA 1	-0.00644	-0.03713
122	SLE RA 15	-0.01264	-0.07289	SLE RA 1	-0.00644	-0.03711
123	SLE RA 15	-0.0127	-0.07318	SLE RA 1	-0.00644	-0.0371
124	SLE RA 15	-0.01273	-0.07339	SLE RA 1	-0.0065	-0.03745
125	SLE RA 15	-0.01271	-0.07326	SLE RA 1	-0.00682	-0.03932
126	SLE RA 15	-0.00851	-0.09901	SLE RA 1	-0.00539	-0.06277
127	SLE RA 15	-0.01263	-0.07283	SLE RA 1	-0.00784	-0.04519
128	SLE RA 13	-0.01033	-0.17775	SLE RA 3	-0.00815	-0.14013
129	SLE RA 13	-0.012	-0.20643	SLE RA 3	-0.01089	-0.18736
130	SLE RA 13	-0.01253	-0.21549	SLE RA 3	-0.0119	-0.20465
131	SLE RA 15	-0.01254	-0.21569	SLE RA 1	-0.01194	-0.20546
132	SLE RA 15	-0.01253	-0.21562	SLE RA 1	-0.01135	-0.19524
133	SLE RA 15	-0.01261	-0.21695	SLE RA 1	-0.00974	-0.16748
134	SLE RA 12	-0.00755	-0.18613	SLE RA 1	0.00081	0.02003
136	SLE RA 12	-0.00698	-0.1721	SLE RA 1	-0.00181	-0.04456
137	SLE RA 12	-0.00722	-0.17789	SLE RA 1	0.0011	0.02708
138	SLE RA 15	-0.00742	-0.08637	SLE RA 1	-0.00318	-0.03701
139	SLE RA 13	-0.02157	-0.20126	SLE RA 3	-0.01804	-0.16834
140	SLE RA 13	-0.02475	-0.23096	SLE RA 3	-0.02341	-0.21845
141	SLE RA 11	-0.02618	-0.24427	SLE RA 3	-0.02589	-0.24162
142	SLE RA 3	-0.02511	-0.23431	SLE RA 11	-0.025	-0.23326
143	SLE RA 12	-0.02077	-0.19377	SLE RA 1	-0.01946	-0.18157
144	SLE RA 12	-0.01363	-0.33594	SLE RA 1	-0.00987	-0.24343
146	SLE RA 13	-0.01821	-0.10496	SLE RA 3	-0.01227	-0.07074
147	SLE RA 13	-0.01626	-0.09373	SLE RA 3	-0.0089	-0.05129
148	SLE RA 15	-0.01562	-0.09007	SLE RA 1	-0.00774	-0.04463
149	SLE RA 15	-0.01559	-0.08989	SLE RA 1	-0.00766	-0.04413
150	SLE RA 15	-0.01571	-0.09056	SLE RA 1	-0.00784	-0.0452
151	SLE RA 15	-0.00824	-0.09588	SLE RA 1	-0.00428	-0.04987
152	SLE RA 15	-0.01581	-0.09111	SLE RA 1	-0.00799	-0.04608
153	SLE RA 15	-0.01585	-0.09139	SLE RA 1	-0.00806	-0.04648
154	SLE RA 15	-0.01588	-0.09154	SLE RA 1	-0.00808	-0.0466
155	SLE RA 15	-0.01591	-0.09172	SLE RA 1	-0.00809	-0.04662
156	SLE RA 15	-0.01596	-0.09202	SLE RA 1	-0.00809	-0.04661
157	SLE RA 15	-0.01603	-0.09238	SLE RA 1	-0.00809	-0.04663
158	SLE RA 15	-0.01602	-0.09237	SLE RA 1	-0.00814	-0.04693
159	SLE RA 15	-0.0158	-0.09107	SLE RA 1	-0.00836	-0.0482
160	SLE RA 13	-0.00932	-0.10852	SLE RA 3	-0.00555	-0.06461
161	SLE RA 15	-0.01513	-0.0872	SLE RA 1	-0.00893	-0.05148
162	SLE RA 13	-0.0107	-0.1841	SLE RA 3	-0.00761	-0.13096

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
163	SLE RA 13	-0.01201	-0.20656	SLE RA 3	-0.00981	-0.16874
164	SLE RA 13	-0.01245	-0.21408	SLE RA 3	-0.01067	-0.18349
165	SLE RA 15	-0.01252	-0.21545	SLE RA 1	-0.01072	-0.1844
166	SLE RA 15	-0.0129	-0.22186	SLE RA 1	-0.01043	-0.1794
167	SLE RA 15	-0.01397	-0.24036	SLE RA 1	-0.00972	-0.16727
168	SLE RA 12	-0.00625	-0.15419	SLE RA 1	-0.00039	-0.00973
170	SLE RA 12	-0.00639	-0.15761	SLE RA 1	-0.00254	-0.06262
171	SLE RA 12	-0.00571	-0.14077	SLE RA 1	0.00002	0.00044
172	SLE RA 15	-0.00739	-0.08602	SLE RA 1	-0.00361	-0.04202
173	SLE RA 13	-0.02324	-0.21683	SLE RA 3	-0.01957	-0.18259
174	SLE RA 13	-0.0265	-0.24729	SLE RA 3	-0.02525	-0.23557
175	SLE RA 1	-0.02804	-0.2616	SLE RA 12	-0.0278	-0.2594
176	SLE RA 1	-0.02693	-0.25128	SLE RA 12	-0.02661	-0.24827
177	SLE RA 15	-0.02153	-0.20089	SLE RA 1	-0.02107	-0.19657
178	SLE RA 12	-0.01337	-0.32966	SLE RA 1	-0.01109	-0.27333
180	SLE RA 13	-0.01976	-0.11393	SLE RA 3	-0.01341	-0.07729
181	SLE RA 15	-0.0177	-0.10203	SLE RA 1	-0.00971	-0.05595
182	SLE RA 15	-0.01699	-0.09795	SLE RA 1	-0.0084	-0.04843
183	SLE RA 13	-0.00841	-0.09788	SLE RA 3	-0.00418	-0.04861
184	SLE RA 15	-0.01694	-0.09766	SLE RA 1	-0.00829	-0.04781
185	SLE RA 15	-0.01707	-0.09838	SLE RA 1	-0.00851	-0.04904
186	SLE RA 15	-0.01717	-0.09895	SLE RA 1	-0.00868	-0.05006
187	SLE RA 15	-0.01721	-0.09921	SLE RA 1	-0.00877	-0.05053
188	SLE RA 15	-0.01723	-0.09933	SLE RA 1	-0.00879	-0.05064
189	SLE RA 15	-0.01726	-0.09948	SLE RA 1	-0.00878	-0.05064
190	SLE RA 15	-0.01731	-0.09979	SLE RA 1	-0.00878	-0.05064
191	SLE RA 15	-0.01737	-0.10014	SLE RA 1	-0.00879	-0.05065
192	SLE RA 13	-0.00913	-0.10633	SLE RA 3	-0.00493	-0.05738
193	SLE RA 15	-0.01732	-0.09984	SLE RA 1	-0.00878	-0.05064
194	SLE RA 15	-0.01687	-0.09723	SLE RA 1	-0.00875	-0.05043
195	SLE RA 15	-0.0156	-0.08992	SLE RA 1	-0.00858	-0.04945
196	SLE RA 13	-0.00984	-0.1146	SLE RA 3	-0.00595	-0.06928
197	SLE RA 13	-0.01056	-0.11198	SLE RA 3	-0.00707	-0.07505
198	SLE RA 15	-0.01079	-0.1145	SLE RA 1	-0.00755	-0.08008
199	SLE RA 15	-0.01091	-0.11573	SLE RA 1	-0.00762	-0.08084
200	SLE RA 15	-0.01162	-0.12328	SLE RA 1	-0.00774	-0.08211
201	SLE RA 15	-0.0135	-0.14318	SLE RA 1	-0.00813	-0.08627
202	SLE RA 12	-0.005	-0.12334	SLE RA 1	-0.00153	-0.03764
204	SLE RA 15	-0.00609	-0.15012	SLE RA 1	-0.00296	-0.07304
205	SLE RA 13	-0.00735	-0.08553	SLE RA 3	-0.00357	-0.04155
206	SLE RA 12	-0.00432	-0.10658	SLE RA 1	-0.00091	-0.02242
207	SLE RA 13	-0.00829	-0.09646	SLE RA 3	-0.00397	-0.04618
208	SLE RA 13	-0.02339	-0.21828	SLE RA 3	-0.01973	-0.18412
209	SLE RA 13	-0.02662	-0.24842	SLE RA 3	-0.02544	-0.23739
210	SLE RA 1	-0.02818	-0.26292	SLE RA 12	-0.02796	-0.26091
211	SLE RA 1	-0.02708	-0.2527	SLE RA 12	-0.02669	-0.24905
212	SLE RA 11	-0.02156	-0.20115	SLE RA 3	-0.0211	-0.19689
213	SLE RA 15	-0.01289	-0.31773	SLE RA 1	-0.01145	-0.28235
215	SLE RA 13	-0.01996	-0.11503	SLE RA 3	-0.01352	-0.07795
216	SLE RA 15	-0.01791	-0.10324	SLE RA 1	-0.00978	-0.05636
217	SLE RA 15	-0.01721	-0.09918	SLE RA 1	-0.00847	-0.04881
218	SLE RA 15	-0.01717	-0.09895	SLE RA 1	-0.00838	-0.0483
219	SLE RA 15	-0.0173	-0.09971	SLE RA 1	-0.00862	-0.04968
220	SLE RA 15	-0.0174	-0.10032	SLE RA 1	-0.00881	-0.0508
221	SLE RA 15	-0.01745	-0.10058	SLE RA 1	-0.0089	-0.05131
222	SLE RA 15	-0.01746	-0.10068	SLE RA 1	-0.00892	-0.05143
223	SLE RA 13	-0.00875	-0.1019	SLE RA 3	-0.00435	-0.05061
224	SLE RA 15	-0.01749	-0.10083	SLE RA 1	-0.00892	-0.05143
225	SLE RA 15	-0.01755	-0.10119	SLE RA 1	-0.00893	-0.05146
226	SLE RA 15	-0.01762	-0.10158	SLE RA 1	-0.00893	-0.05149
227	SLE RA 15	-0.01755	-0.10115	SLE RA 1	-0.00888	-0.05121
228	SLE RA 15	-0.01697	-0.09781	SLE RA 1	-0.00864	-0.04983
229	SLE RA 15	-0.0154	-0.08877	SLE RA 1	-0.00799	-0.04605
230	SLE RA 13	-0.00913	-0.10627	SLE RA 3	-0.00477	-0.0555
231	SLE RA 13	-0.00948	-0.10056	SLE RA 3	-0.00521	-0.05524
232	SLE RA 15	-0.00956	-0.10147	SLE RA 1	-0.00537	-0.05701
233	SLE RA 15	-0.0097	-0.10288	SLE RA 1	-0.00546	-0.05793
234	SLE RA 15	-0.01061	-0.11257	SLE RA 1	-0.00587	-0.06228
235	SLE RA 15	-0.01288	-0.13669	SLE RA 1	-0.00688	-0.07303
236	SLE RA 15	-0.00432	-0.1064	SLE RA 1	-0.00211	-0.05212
238	SLE RA 13	-0.00592	-0.14596	SLE RA 3	-0.00305	-0.07516
239	SLE RA 13	-0.00726	-0.08453	SLE RA 3	-0.00346	-0.04032
240	SLE RA 13	-0.00812	-0.09458	SLE RA 3	-0.00384	-0.04466
241	SLE RA 15	-0.00365	-0.09005	SLE RA 1	-0.00138	-0.03399
242	SLE RA 13	-0.00851	-0.09903	SLE RA 3	-0.00406	-0.04726
243	SLE RA 13	-0.02313	-0.2158	SLE RA 3	-0.01951	-0.18204
244	SLE RA 13	-0.02634	-0.24579	SLE RA 3	-0.02521	-0.23527
245	SLE RA 1	-0.02789	-0.26022	SLE RA 12	-0.02774	-0.2588
246	SLE RA 1	-0.02681	-0.25016	SLE RA 12	-0.02649	-0.24718
247	SLE RA 11	-0.02138	-0.19948	SLE RA 3	-0.02089	-0.19493
248	SLE RA 13	-0.01267	-0.31243	SLE RA 3	-0.01142	-0.28156
250	SLE RA 15	-0.01972	-0.11366	SLE RA 1	-0.01331	-0.07671
251	SLE RA 15	-0.0177	-0.10201	SLE RA 1	-0.00959	-0.05529
252	SLE RA 15	-0.01701	-0.09805	SLE RA 1	-0.00831	-0.04791
253	SLE RA 15	-0.01698	-0.09789	SLE RA 1	-0.00825	-0.04754
254	SLE RA 15	-0.01712	-0.09871	SLE RA 1	-0.00851	-0.04903
255	SLE RA 15	-0.01723	-0.09935	SLE RA 1	-0.00871	-0.05022
256	SLE RA 15	-0.01728	-0.09962	SLE RA 1	-0.0088	-0.05075
257	SLE RA 15	-0.0173	-0.09973	SLE RA 1	-0.00883	-0.05088
258	SLE RA 15	-0.01733	-0.09992	SLE RA 1	-0.00883	-0.05091
259	SLE RA 15	-0.01741	-0.10034	SLE RA 1	-0.00885	-0.051
260	SLE RA 13	-0.01749	-0.10083	SLE RA 3	-0.00886	-0.05109
261	SLE RA 13	-0.01742	-0.10042	SLE RA 3	-0.0088	-0.05074
262	SLE RA 13	-0.01681	-0.0969	SLE RA 3	-0.00848	-0.04887
263	SLE RA 13	-0.01516	-0.08738	SLE RA 3	-0.00764	-0.04405
264	SLE RA 13	-0.00878	-0.10223	SLE RA 3	-0.00426	-0.04963
265	SLE RA 15	-0.00901	-0.09561	SLE RA 1	-0.00445	-0.04723
266	SLE RA 15	-0.00904	-0.09596	SLE RA 1	-0.0045	-0.04775
267	SLE RA 15	-0.00919	-0.09748	SLE RA 1	-0.0046	-0.04883
268	SLE RA 15	-0.01016	-0.10783	SLE RA 1	-0.00512	-0.05435

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
269	SLE RA 15	-0.01254	-0.13302	SLE RA 1	-0.00633	-0.06712
270	SLE RA 13	-0.00416	-0.10257	SLE RA 3	-0.00206	-0.05086
272	SLE RA 13	-0.0059	-0.14557	SLE RA 3	-0.00295	-0.07271
273	SLE RA 13	-0.00723	-0.08422	SLE RA 3	-0.0035	-0.04075
274	SLE RA 13	-0.00812	-0.09448	SLE RA 3	-0.00392	-0.04558
275	SLE RA 13	-0.00849	-0.09882	SLE RA 3	-0.0041	-0.04773
276	SLE RA 13	-0.00872	-0.1015	SLE RA 3	-0.00422	-0.04908
277	SLE RA 15	-0.00889	-0.09429	SLE RA 1	-0.00429	-0.04552
278	SLE RA 15	-0.00889	-0.09431	SLE RA 1	-0.0043	-0.04565
279	SLE RA 15	-0.00904	-0.09586	SLE RA 1	-0.00441	-0.04684
280	SLE RA 13	-0.01002	-0.10626	SLE RA 3	-0.00495	-0.05253
281	SLE RA 13	-0.01238	-0.13139	SLE RA 3	-0.00616	-0.06541
282	SLE RA 13	-0.015	-0.08646	SLE RA 3	-0.00749	-0.0432
283	SLE RA 13	-0.01665	-0.09597	SLE RA 3	-0.00835	-0.04811
284	SLE RA 13	-0.01725	-0.09943	SLE RA 3	-0.00867	-0.04997
285	SLE RA 13	-0.0173	-0.09973	SLE RA 3	-0.00871	-0.05023
286	SLE RA 13	-0.0172	-0.09914	SLE RA 3	-0.00868	-0.05003
287	SLE RA 13	-0.01711	-0.09865	SLE RA 3	-0.00865	-0.04987
288	SLE RA 13	-0.01708	-0.09844	SLE RA 3	-0.00864	-0.04981
289	SLE RA 13	-0.00357	-0.08796	SLE RA 3	-0.00136	-0.03363
290	SLE RA 13	-0.01706	-0.09832	SLE RA 3	-0.00862	-0.04967
291	SLE RA 13	-0.01701	-0.09803	SLE RA 3	-0.00852	-0.04912
292	SLE RA 13	-0.01689	-0.09739	SLE RA 3	-0.00831	-0.04792
293	SLE RA 15	-0.01675	-0.09656	SLE RA 1	-0.00805	-0.04642
294	SLE RA 15	-0.01678	-0.09672	SLE RA 1	-0.00811	-0.04676
295	SLE RA 15	-0.01747	-0.10069	SLE RA 1	-0.00939	-0.05412
296	SLE RA 15	-0.0195	-0.1124	SLE RA 1	-0.01311	-0.07556
297	SLE RA 15	-0.02293	-0.21391	SLE RA 1	-0.01932	-0.18026
298	SLE RA 13	-0.02615	-0.24402	SLE RA 3	-0.02506	-0.23378
299	SLE RA 1	-0.02771	-0.25851	SLE RA 15	-0.0276	-0.25754
300	SLE RA 1	-0.02664	-0.24854	SLE RA 15	-0.0264	-0.2463
301	SLE RA 13	-0.02126	-0.19834	SLE RA 3	-0.02083	-0.19432
302	SLE RA 13	-0.01263	-0.31146	SLE RA 3	-0.01132	-0.27897
304	SLE RA 13	-0.00413	-0.10177	SLE RA 3	-0.00186	-0.04583
306	SLE RA 13	-0.00609	-0.15022	SLE RA 3	-0.00321	-0.07904
307	SLE RA 13	-0.00765	-0.08906	SLE RA 3	-0.00411	-0.04788
308	SLE RA 13	-0.00867	-0.10097	SLE RA 3	-0.00472	-0.055
309	SLE RA 15	-0.00899	-0.10465	SLE RA 1	-0.00483	-0.05618
310	SLE RA 15	-0.009	-0.10472	SLE RA 1	-0.00467	-0.05432
311	SLE RA 15	-0.00888	-0.09419	SLE RA 1	-0.00441	-0.04679
312	SLE RA 15	-0.00873	-0.09267	SLE RA 1	-0.00426	-0.04517
313	SLE RA 15	-0.00885	-0.09393	SLE RA 1	-0.00434	-0.04604
314	SLE RA 13	-0.00984	-0.10438	SLE RA 3	-0.00487	-0.05169
315	SLE RA 13	-0.01221	-0.12959	SLE RA 3	-0.00607	-0.06437
316	SLE RA 13	-0.01484	-0.08557	SLE RA 3	-0.00738	-0.04251
317	SLE RA 13	-0.01651	-0.09516	SLE RA 3	-0.00821	-0.0473
318	SLE RA 13	-0.0171	-0.0986	SLE RA 3	-0.0085	-0.04901
319	SLE RA 13	-0.01714	-0.09881	SLE RA 3	-0.00852	-0.0491
320	SLE RA 13	-0.01702	-0.09812	SLE RA 3	-0.00846	-0.04877
321	SLE RA 13	-0.01693	-0.09758	SLE RA 3	-0.00842	-0.04853
322	SLE RA 13	-0.01689	-0.09733	SLE RA 3	-0.0084	-0.04843
323	SLE RA 13	-0.01686	-0.0972	SLE RA 3	-0.00837	-0.04827
324	SLE RA 13	-0.01681	-0.09693	SLE RA 3	-0.00828	-0.04774
325	SLE RA 13	-0.01671	-0.09631	SLE RA 3	-0.00808	-0.04657
326	SLE RA 13	-0.01658	-0.09555	SLE RA 3	-0.00783	-0.04516
327	SLE RA 15	-0.01662	-0.09582	SLE RA 1	-0.00792	-0.04566
328	SLE RA 15	-0.01734	-0.09997	SLE RA 1	-0.00924	-0.05324
329	SLE RA 13	-0.00363	-0.08951	SLE RA 3	-0.00134	-0.03311
330	SLE RA 15	-0.01941	-0.11191	SLE RA 1	-0.013	-0.07496
331	SLE RA 15	-0.02289	-0.21356	SLE RA 1	-0.01927	-0.17981
332	SLE RA 15	-0.02616	-0.24407	SLE RA 1	-0.02506	-0.23379
333	SLE RA 3	-0.02774	-0.25879	SLE RA 13	-0.02764	-0.25791
334	SLE RA 1	-0.02667	-0.24883	SLE RA 15	-0.02646	-0.24688
335	SLE RA 13	-0.02128	-0.19857	SLE RA 3	-0.02091	-0.19513
336	SLE RA 13	-0.01266	-0.31213	SLE RA 3	-0.01137	-0.28024
338	SLE RA 13	-0.00413	-0.10177	SLE RA 3	-0.00182	-0.04482
340	SLE RA 13	-0.00693	-0.17087	SLE RA 3	-0.00433	-0.10678
341	SLE RA 13	-0.00922	-0.10733	SLE RA 3	-0.00623	-0.07258
342	SLE RA 15	-0.01059	-0.12332	SLE RA 1	-0.00731	-0.08504
343	SLE RA 15	-0.01062	-0.12363	SLE RA 1	-0.00709	-0.08253
344	SLE RA 15	-0.00986	-0.11477	SLE RA 1	-0.00602	-0.07014
345	SLE RA 15	-0.00887	-0.09411	SLE RA 1	-0.00473	-0.05022
346	SLE RA 15	-0.00832	-0.08827	SLE RA 1	-0.0041	-0.04346
347	SLE RA 15	-0.00836	-0.08869	SLE RA 1	-0.00409	-0.04334
348	SLE RA 13	-0.00937	-0.09945	SLE RA 3	-0.00463	-0.04909
349	SLE RA 13	-0.01185	-0.12573	SLE RA 3	-0.00586	-0.06213
350	SLE RA 13	-0.01461	-0.08424	SLE RA 3	-0.00721	-0.04156
351	SLE RA 13	-0.01638	-0.0944	SLE RA 3	-0.00806	-0.04648
352	SLE RA 13	-0.01701	-0.09804	SLE RA 3	-0.00835	-0.04813
353	SLE RA 13	-0.01704	-0.09822	SLE RA 3	-0.00834	-0.04808
354	SLE RA 13	-0.01691	-0.09747	SLE RA 3	-0.00826	-0.04762
355	SLE RA 13	-0.0168	-0.09687	SLE RA 3	-0.0082	-0.04729
356	SLE RA 13	-0.01676	-0.0966	SLE RA 3	-0.00818	-0.04716
357	SLE RA 13	-0.01673	-0.09647	SLE RA 3	-0.00815	-0.047
358	SLE RA 13	-0.01669	-0.09622	SLE RA 3	-0.00807	-0.04651
359	SLE RA 13	-0.0166	-0.09568	SLE RA 3	-0.00789	-0.04546
360	SLE RA 13	-0.01649	-0.09506	SLE RA 3	-0.00768	-0.04425
361	SLE RA 15	-0.01658	-0.09555	SLE RA 1	-0.00782	-0.04505
362	SLE RA 15	-0.01734	-0.09995	SLE RA 1	-0.00919	-0.05298
363	SLE RA 15	-0.01945	-0.11215	SLE RA 1	-0.01302	-0.07503
364	SLE RA 15	-0.02297	-0.21434	SLE RA 1	-0.01933	-0.18041
365	SLE RA 15	-0.02628	-0.24521	SLE RA 1	-0.02517	-0.23485
366	SLE RA 3	-0.0279	-0.26029	SLE RA 13	-0.02779	-0.25927
367	SLE RA 3	-0.02684	-0.25044	SLE RA 13	-0.02662	-0.24835
368	SLE RA 13	-0.02141	-0.19981	SLE RA 3	-0.02109	-0.19674
369	SLE RA 13	-0.01276	-0.31463	SLE RA 3	-0.01151	-0.28366
371	SLE RA 13	-0.00373	-0.09202	SLE RA 3	-0.00148	-0.03639
373	SLE RA 13	-0.00862	-0.21258	SLE RA 3	-0.00657	-0.16199
374	SLE RA 13	-0.01228	-0.14954	SLE RA 3	-0.01031	-0.12557
375	SLE RA 15	-0.01417	-0.17253	SLE RA 1	-0.01213	-0.14762

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
376	SLE RA 15	-0.01363	-0.16597	SLE RA 1	-0.01126	-0.13702
377	SLE RA 15	-0.01138	-0.16142	SLE RA 1	-0.00839	-0.11899
378	SLE RA 15	-0.0088	-0.1248	SLE RA 1	-0.00518	-0.07341
379	SLE RA 15	-0.00762	-0.10806	SLE RA 1	-0.00378	-0.05361
380	SLE RA 15	-0.00755	-0.10706	SLE RA 1	-0.00364	-0.05161
381	SLE RA 13	-0.00862	-0.12222	SLE RA 3	-0.00422	-0.05991
382	SLE RA 13	-0.01133	-0.16061	SLE RA 3	-0.0056	-0.07948
383	SLE RA 13	-0.00419	-0.10338	SLE RA 3	-0.00189	-0.04654
384	SLE RA 13	-0.0144	-0.08298	SLE RA 3	-0.00716	-0.0413
385	SLE RA 13	-0.01637	-0.09438	SLE RA 3	-0.00817	-0.04708
386	SLE RA 13	-0.01708	-0.09845	SLE RA 3	-0.0085	-0.049
387	SLE RA 13	-0.01712	-0.09868	SLE RA 3	-0.00848	-0.0489
388	SLE RA 13	-0.01698	-0.09786	SLE RA 3	-0.00838	-0.04832
389	SLE RA 13	-0.01687	-0.09722	SLE RA 3	-0.00831	-0.04793
390	SLE RA 13	-0.01682	-0.09694	SLE RA 3	-0.00829	-0.04778
391	SLE RA 13	-0.0168	-0.09683	SLE RA 3	-0.00827	-0.04766
392	SLE RA 13	-0.01676	-0.09664	SLE RA 3	-0.0082	-0.04727
393	SLE RA 13	-0.0167	-0.09624	SLE RA 3	-0.00806	-0.04644
394	SLE RA 13	-0.01663	-0.09585	SLE RA 3	-0.00791	-0.04558
395	SLE RA 15	-0.01675	-0.09655	SLE RA 1	-0.0081	-0.04669
396	SLE RA 15	-0.01752	-0.10098	SLE RA 1	-0.00947	-0.05462
397	SLE RA 15	-0.01958	-0.11288	SLE RA 1	-0.01321	-0.07617
398	SLE RA 15	-0.02301	-0.21474	SLE RA 1	-0.01939	-0.18096
399	SLE RA 15	-0.02625	-0.24495	SLE RA 1	-0.02512	-0.23437
400	SLE RA 3	-0.0278	-0.25941	SLE RA 13	-0.02774	-0.25882
401	SLE RA 1	-0.02679	-0.24995	SLE RA 15	-0.02659	-0.24807
402	SLE RA 13	-0.02145	-0.20012	SLE RA 3	-0.0211	-0.19684
403	SLE RA 13	-0.01285	-0.31668	SLE RA 3	-0.0116	-0.28592
405	SLE RA 13	-0.00388	-0.09563	SLE RA 3	-0.00169	-0.04164
407	SLE RA 13	-0.01036	-0.25544	SLE RA 3	-0.00887	-0.21855
408	SLE RA 13	-0.00424	-0.10455	SLE RA 3	-0.00202	-0.0499
409	SLE RA 13	-0.01549	-0.18857	SLE RA 3	-0.01455	-0.17709
410	SLE RA 13	-0.01798	-0.21891	SLE RA 3	-0.01722	-0.2096
411	SLE RA 13	-0.01689	-0.20558	SLE RA 3	-0.01573	-0.19153
412	SLE RA 15	-0.01305	-0.18505	SLE RA 1	-0.01095	-0.1553
413	SLE RA 15	-0.00874	-0.12391	SLE RA 1	-0.00562	-0.07973
414	SLE RA 15	-0.00689	-0.09767	SLE RA 1	-0.0034	-0.04828
415	SLE RA 15	-0.00672	-0.09534	SLE RA 1	-0.00316	-0.04477
416	SLE RA 13	-0.00792	-0.11228	SLE RA 3	-0.00392	-0.05552
417	SLE RA 13	-0.011	-0.15596	SLE RA 3	-0.00573	-0.08126
418	SLE RA 13	-0.01458	-0.08403	SLE RA 3	-0.00785	-0.04527
419	SLE RA 13	-0.01685	-0.09714	SLE RA 3	-0.00923	-0.05318
420	SLE RA 13	-0.01765	-0.10177	SLE RA 3	-0.00969	-0.05586
421	SLE RA 13	-0.0177	-0.10203	SLE RA 3	-0.00968	-0.0558
422	SLE RA 13	-0.01755	-0.10116	SLE RA 3	-0.00956	-0.05513
423	SLE RA 13	-0.01743	-0.10049	SLE RA 3	-0.00949	-0.0547
424	SLE RA 13	-0.01739	-0.10023	SLE RA 3	-0.00947	-0.05457
425	SLE RA 13	-0.01738	-0.10016	SLE RA 3	-0.00946	-0.05454
426	SLE RA 13	-0.01736	-0.10007	SLE RA 3	-0.00942	-0.05433
427	SLE RA 13	-0.01733	-0.09987	SLE RA 3	-0.00934	-0.05382
428	SLE RA 13	-0.0173	-0.09974	SLE RA 3	-0.00926	-0.05336
429	SLE RA 15	-0.01744	-0.10051	SLE RA 1	-0.00946	-0.05455
430	SLE RA 15	-0.01807	-0.10415	SLE RA 1	-0.01063	-0.06128
431	SLE RA 15	-0.01975	-0.11386	SLE RA 1	-0.0138	-0.07953
432	SLE RA 15	-0.02263	-0.21117	SLE RA 1	-0.01915	-0.1787
433	SLE RA 15	-0.02539	-0.23686	SLE RA 1	-0.02416	-0.2254
434	SLE RA 13	-0.02664	-0.24854	SLE RA 3	-0.02646	-0.24685
435	SLE RA 11	-0.02557	-0.23859	SLE RA 3	-0.02547	-0.23769
436	SLE RA 13	-0.02075	-0.19362	SLE RA 3	-0.0202	-0.18844
437	SLE RA 13	-0.01257	-0.30999	SLE RA 3	-0.01126	-0.2775
439	SLE RA 13	-0.00398	-0.09824	SLE RA 3	-0.00194	-0.04782
441	SLE RA 13	-0.01117	-0.27529	SLE RA 3	-0.00998	-0.24608
442	SLE RA 15	-0.00418	-0.10305	SLE RA 1	-0.00219	-0.05402
443	SLE RA 13	-0.01701	-0.20712	SLE RA 3	-0.01651	-0.20097
444	SLE RA 11	-0.01983	-0.24136	SLE RA 3	-0.01959	-0.23849
445	SLE RA 13	-0.01843	-0.22442	SLE RA 3	-0.01778	-0.21645
446	SLE RA 13	-0.0139	-0.19714	SLE RA 3	-0.01215	-0.17229
447	SLE RA 15	-0.00884	-0.12538	SLE RA 1	-0.00589	-0.08352
448	SLE RA 15	-0.00665	-0.09431	SLE RA 1	-0.00323	-0.04578
449	SLE RA 15	-0.00648	-0.09193	SLE RA 1	-0.00299	-0.04241
450	SLE RA 15	-0.00795	-0.11277	SLE RA 1	-0.00422	-0.05985
451	SLE RA 13	-0.01161	-0.16469	SLE RA 3	-0.00708	-0.10043
452	SLE RA 13	-0.01578	-0.09096	SLE RA 3	-0.01031	-0.05946
453	SLE RA 13	-0.01835	-0.1058	SLE RA 3	-0.01232	-0.07104
454	SLE RA 13	-0.01921	-0.11074	SLE RA 3	-0.01297	-0.07477
455	SLE RA 13	-0.01924	-0.11089	SLE RA 3	-0.01297	-0.07474
456	SLE RA 13	-0.01907	-0.10995	SLE RA 3	-0.01283	-0.07393
457	SLE RA 13	-0.01896	-0.10929	SLE RA 3	-0.01274	-0.07344
458	SLE RA 13	-0.01892	-0.10905	SLE RA 3	-0.01272	-0.07333
459	SLE RA 13	-0.01891	-0.10902	SLE RA 3	-0.01272	-0.07335
460	SLE RA 13	-0.01891	-0.10903	SLE RA 3	-0.01272	-0.0733
461	SLE RA 13	-0.01891	-0.10902	SLE RA 3	-0.01268	-0.07311
462	SLE RA 15	-0.01893	-0.10914	SLE RA 1	-0.01267	-0.07301
463	SLE RA 15	-0.01903	-0.10968	SLE RA 1	-0.01281	-0.07383
464	SLE RA 15	-0.01931	-0.11129	SLE RA 1	-0.01344	-0.07749
465	SLE RA 15	-0.01998	-0.11519	SLE RA 1	-0.01512	-0.08718
466	SLE RA 15	-0.02124	-0.19822	SLE RA 1	-0.01812	-0.16906
467	SLE RA 13	-0.02252	-0.21014	SLE RA 3	-0.02096	-0.19554
468	SLE RA 13	-0.02306	-0.21512	SLE RA 3	-0.02217	-0.2069
469	SLE RA 13	-0.0221	-0.20624	SLE RA 3	-0.02126	-0.19833
470	SLE RA 13	-0.01818	-0.16966	SLE RA 3	-0.01704	-0.15901
471	SLE RA 13	-0.01132	-0.27897	SLE RA 3	-0.0098	-0.24152
473	SLE RA 15	-0.00412	-0.10167	SLE RA 1	-0.00186	-0.04595
475	SLE RA 15	-0.01142	-0.28157	SLE RA 1	-0.0102	-0.25142
476	SLE RA 12	-0.00465	-0.11461	SLE RA 1	-0.00158	-0.03891
477	SLE RA 11	-0.01743	-0.21213	SLE RA 3	-0.01702	-0.20724
478	SLE RA 11	-0.02039	-0.24819	SLE RA 3	-0.02019	-0.24576
479	SLE RA 13	-0.01894	-0.23056	SLE RA 3	-0.01832	-0.22298
480	SLE RA 13	-0.01432	-0.20302	SLE RA 3	-0.01253	-0.1777
481	SLE RA 13	-0.00913	-0.12941	SLE RA 3	-0.00607	-0.08606

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
482	SLE RA 15	-0.00684	-0.09702	SLE RA 1	-0.00327	-0.04632
483	SLE RA 15	-0.00675	-0.09571	SLE RA 1	-0.00314	-0.04451
484	SLE RA 15	-0.00865	-0.12268	SLE RA 1	-0.00515	-0.07303
485	SLE RA 15	-0.01322	-0.18748	SLE RA 1	-0.00984	-0.13952
486	SLE RA 15	-0.01808	-0.19389	SLE RA 1	-0.01475	-0.15816
487	SLE RA 15	-0.02085	-0.22354	SLE RA 1	-0.01749	-0.18758
488	SLE RA 15	-0.02167	-0.23233	SLE RA 1	-0.01828	-0.196
489	SLE RA 15	-0.02165	-0.23212	SLE RA 1	-0.01825	-0.19565
490	SLE RA 15	-0.02147	-0.23024	SLE RA 1	-0.01808	-0.19381
491	SLE RA 15	-0.02136	-0.22906	SLE RA 1	-0.01797	-0.19271
492	SLE RA 15	-0.02132	-0.22864	SLE RA 1	-0.01794	-0.19237
493	SLE RA 15	-0.02132	-0.2286	SLE RA 1	-0.01794	-0.19232
494	SLE RA 15	-0.02133	-0.22867	SLE RA 1	-0.01793	-0.1923
495	SLE RA 15	-0.02135	-0.22892	SLE RA 1	-0.01794	-0.19231
496	SLE RA 15	-0.0214	-0.22943	SLE RA 1	-0.01796	-0.19253
497	SLE RA 15	-0.02143	-0.22974	SLE RA 1	-0.01798	-0.19284
498	SLE RA 15	-0.02122	-0.22756	SLE RA 1	-0.01788	-0.19177
499	SLE RA 15	-0.02037	-0.21839	SLE RA 1	-0.01732	-0.18574
500	SLE RA 13	-0.01873	-0.24896	SLE RA 3	-0.01613	-0.21446
501	SLE RA 13	-0.01728	-0.22962	SLE RA 3	-0.01504	-0.19994
502	SLE RA 13	-0.01663	-0.22103	SLE RA 3	-0.01452	-0.19301
503	SLE RA 13	-0.01584	-0.21052	SLE RA 3	-0.0137	-0.18204
504	SLE RA 13	-0.01331	-0.17685	SLE RA 3	-0.01119	-0.14867
505	SLE RA 15	-0.00898	-0.22145	SLE RA 1	-0.00674	-0.16612
507	SLE RA 12	-0.00464	-0.11433	SLE RA 1	-0.00118	-0.02917
509	SLE RA 12	-0.0118	-0.29087	SLE RA 1	-0.00978	-0.24119
510	SLE RA 15	-0.01739	-0.21166	SLE RA 1	-0.017	-0.20693
511	SLE RA 12	-0.00588	-0.14492	SLE RA 1	-0.00046	-0.01135
512	SLE RA 11	-0.02034	-0.24766	SLE RA 3	-0.02013	-0.245
513	SLE RA 13	-0.01897	-0.23097	SLE RA 3	-0.01825	-0.22215
514	SLE RA 13	-0.01446	-0.18802	SLE RA 3	-0.01255	-0.16314
515	SLE RA 13	-0.00937	-0.12181	SLE RA 3	-0.00616	-0.08013
516	SLE RA 13	-0.0071	-0.09237	SLE RA 3	-0.00338	-0.04389
517	SLE RA 15	-0.00709	-0.09217	SLE RA 1	-0.00336	-0.04372
518	SLE RA 15	-0.00932	-0.12115	SLE RA 1	-0.00599	-0.07795
519	SLE RA 15	-0.01454	-0.18907	SLE RA 1	-0.0121	-0.15738
520	SLE RA 15	-0.01983	-0.2126	SLE RA 1	-0.01824	-0.19557
521	SLE RA 15	-0.02264	-0.24279	SLE RA 1	-0.02146	-0.23015
522	SLE RA 15	-0.02339	-0.25082	SLE RA 1	-0.02232	-0.23932
523	SLE RA 15	-0.02334	-0.25025	SLE RA 1	-0.02227	-0.23884
524	SLE RA 15	-0.02317	-0.24847	SLE RA 1	-0.0221	-0.23699
525	SLE RA 15	-0.02308	-0.24749	SLE RA 1	-0.02201	-0.236
526	SLE RA 15	-0.02306	-0.24721	SLE RA 1	-0.02199	-0.23574
527	SLE RA 15	-0.02306	-0.24724	SLE RA 1	-0.02199	-0.23578
528	SLE RA 15	-0.02307	-0.24741	SLE RA 1	-0.022	-0.23593
529	SLE RA 15	-0.02312	-0.24786	SLE RA 1	-0.02204	-0.23632
530	SLE RA 15	-0.02319	-0.24867	SLE RA 1	-0.0221	-0.23701
531	SLE RA 15	-0.02319	-0.24861	SLE RA 1	-0.02208	-0.23672
532	SLE RA 15	-0.02263	-0.2426	SLE RA 1	-0.02144	-0.22984
533	SLE RA 13	-0.02051	-0.21996	SLE RA 3	-0.01903	-0.20402
534	SLE RA 13	-0.01635	-0.21735	SLE RA 3	-0.01418	-0.1885
535	SLE RA 13	-0.01247	-0.16574	SLE RA 3	-0.0096	-0.12765
536	SLE RA 13	-0.01079	-0.14335	SLE RA 3	-0.00757	-0.10066
537	SLE RA 13	-0.01011	-0.13444	SLE RA 3	-0.00687	-0.09133
538	SLE RA 15	-0.00882	-0.11717	SLE RA 1	-0.00586	-0.07787
539	SLE RA 12	-0.00701	-0.17271	SLE RA 1	-0.00361	-0.08895
541	SLE RA 12	-0.00575	-0.14186	SLE RA 1	-0.00001	-0.0003
543	SLE RA 12	-0.01215	-0.29955	SLE RA 1	-0.00869	-0.21434
544	SLE RA 12	-0.01699	-0.20678	SLE RA 1	-0.01582	-0.19262
545	SLE RA 12	-0.00734	-0.18102	SLE RA 1	0.00082	0.02021
546	SLE RA 12	-0.01932	-0.23514	SLE RA 1	-0.01908	-0.2323
547	SLE RA 13	-0.01808	-0.22004	SLE RA 3	-0.01726	-0.21012
548	SLE RA 13	-0.01389	-0.18062	SLE RA 3	-0.01188	-0.15447
549	SLE RA 13	-0.00917	-0.11923	SLE RA 3	-0.00593	-0.07711
550	SLE RA 13	-0.00709	-0.09215	SLE RA 3	-0.00337	-0.04383
551	SLE RA 15	-0.00711	-0.09244	SLE RA 1	-0.00343	-0.04458
552	SLE RA 15	-0.00933	-0.12128	SLE RA 1	-0.00617	-0.08018
553	SLE RA 15	-0.01449	-0.18838	SLE RA 1	-0.0125	-0.16259
554	SLE RA 15	-0.01961	-0.21023	SLE RA 1	-0.01878	-0.20135
555	SLE RA 15	-0.02222	-0.23825	SLE RA 1	-0.02198	-0.23566
556	SLE RA 15	-0.02285	-0.24503	SLE RA 1	-0.02277	-0.24414
557	SLE RA 15	-0.02278	-0.24424	SLE RA 1	-0.0227	-0.24345
558	SLE RA 15	-0.02263	-0.24266	SLE RA 1	-0.02254	-0.24173
559	SLE RA 15	-0.02256	-0.24189	SLE RA 1	-0.02247	-0.24089
560	SLE RA 15	-0.02254	-0.24172	SLE RA 1	-0.02245	-0.2407
561	SLE RA 15	-0.02255	-0.24176	SLE RA 1	-0.02245	-0.24075
562	SLE RA 15	-0.02256	-0.24194	SLE RA 1	-0.02247	-0.24094
563	SLE RA 15	-0.02261	-0.24246	SLE RA 1	-0.02252	-0.24149
564	SLE RA 15	-0.0227	-0.24342	SLE RA 1	-0.02261	-0.24248
565	SLE RA 15	-0.0227	-0.24339	SLE RA 1	-0.02259	-0.24222
566	SLE RA 15	-0.02203	-0.23624	SLE RA 1	-0.02177	-0.23344
567	SLE RA 13	-0.0195	-0.20905	SLE RA 3	-0.01866	-0.2001
568	SLE RA 13	-0.01452	-0.19299	SLE RA 3	-0.01253	-0.16648
569	SLE RA 13	-0.00983	-0.13071	SLE RA 3	-0.00671	-0.08917
570	SLE RA 13	-0.00775	-0.10304	SLE RA 3	-0.00412	-0.05474
571	SLE RA 15	-0.00716	-0.09511	SLE RA 1	-0.00361	-0.04803
572	SLE RA 15	-0.00679	-0.09032	SLE RA 1	-0.00299	-0.03972
573	SLE RA 12	-0.00655	-0.16146	SLE RA 1	-0.00167	-0.04128
575	SLE RA 12	-0.00707	-0.17433	SLE RA 1	0.00114	0.02814
577	SLE RA 12	-0.01136	-0.27999	SLE RA 1	-0.00665	-0.16403
578	SLE RA 12	-0.01497	-0.18224	SLE RA 1	-0.0124	-0.15091
579	SLE RA 12	-0.01643	-0.19996	SLE RA 1	-0.01515	-0.18445
580	SLE RA 15	-0.01507	-0.1834	SLE RA 1	-0.01405	-0.17107
581	SLE RA 13	-0.01174	-0.15264	SLE RA 3	-0.00976	-0.1269
582	SLE RA 13	-0.00805	-0.10467	SLE RA 3	-0.00503	-0.06542
583	SLE RA 13	-0.00646	-0.08401	SLE RA 3	-0.00308	-0.04003
584	SLE RA 13	-0.00647	-0.08416	SLE RA 3	-0.00315	-0.04098
585	SLE RA 15	-0.00819	-0.10644	SLE RA 1	-0.00531	-0.06904
586	SLE RA 15	-0.01227	-0.15958	SLE RA 1	-0.0104	-0.1353
587	SLE RA 15	-0.0163	-0.17474	SLE RA 1	-0.01542	-0.16538

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
588	SLE RA 15	-0.01826	-0.19578	SLE RA 1	-0.01788	-0.19173
589	SLE RA 15	-0.01868	-0.20031	SLE RA 1	-0.01843	-0.1976
590	SLE RA 15	-0.0186	-0.19941	SLE RA 1	-0.01835	-0.19671
591	SLE RA 15	-0.01848	-0.19819	SLE RA 1	-0.01822	-0.19532
592	SLE RA 15	-0.01843	-0.19767	SLE RA 1	-0.01816	-0.19471
593	SLE RA 15	-0.01843	-0.19758	SLE RA 1	-0.01815	-0.1946
594	SLE RA 15	-0.01843	-0.19761	SLE RA 1	-0.01815	-0.19464
595	SLE RA 15	-0.01844	-0.19774	SLE RA 1	-0.01817	-0.19479
596	SLE RA 15	-0.01848	-0.19818	SLE RA 1	-0.01821	-0.19528
597	SLE RA 15	-0.01857	-0.19909	SLE RA 1	-0.01831	-0.19631
598	SLE RA 15	-0.0186	-0.19939	SLE RA 1	-0.01833	-0.19658
599	SLE RA 13	-0.0181	-0.19412	SLE RA 3	-0.01771	-0.18986
600	SLE RA 13	-0.01608	-0.17239	SLE RA 3	-0.01515	-0.16241
601	SLE RA 13	-0.01197	-0.15907	SLE RA 3	-0.00999	-0.13284
602	SLE RA 13	-0.00806	-0.10715	SLE RA 3	-0.00511	-0.06798
603	SLE RA 15	-0.00632	-0.08403	SLE RA 1	-0.00305	-0.0405
604	SLE RA 15	-0.00615	-0.08172	SLE RA 1	-0.00234	-0.03108
605	SLE RA 12	-0.00634	-0.08422	SLE RA 1	-0.00176	-0.02336
606	SLE RA 12	-0.00663	-0.16345	SLE RA 1	-0.00091	-0.02231
608	SLE RA 12	-0.00725	-0.17869	SLE RA 1	0.00071	0.01742
609	SLE RA 12	-0.00688	-0.16962	SLE RA 1	0.00057	0.01405
611	SLE RA 12	-0.00813	-0.21174	SLE RA 1	-0.00473	-0.12324
612	SLE RA 12	-0.01113	-0.2898	SLE RA 1	-0.00649	-0.16915
613	SLE RA 12	-0.01162	-0.30254	SLE RA 1	-0.00818	-0.21305
614	SLE RA 12	-0.01035	-0.26962	SLE RA 1	-0.00806	-0.20987
615	SLE RA 15	-0.00822	-0.21417	SLE RA 1	-0.00617	-0.16061
616	SLE RA 13	-0.00619	-0.16132	SLE RA 3	-0.0037	-0.09626
617	SLE RA 13	-0.00536	-0.13956	SLE RA 3	-0.00259	-0.06748
618	SLE RA 13	-0.00536	-0.1395	SLE RA 3	-0.00262	-0.06826
619	SLE RA 13	-0.00625	-0.1628	SLE RA 3	-0.00378	-0.09846
620	SLE RA 13	-0.00838	-0.21822	SLE RA 3	-0.00648	-0.16871
621	SLE RA 13	-0.01046	-0.27229	SLE RA 3	-0.0091	-0.237
622	SLE RA 13	-0.01144	-0.29793	SLE RA 3	-0.01035	-0.26945
623	SLE RA 13	-0.0116	-0.3022	SLE RA 3	-0.01056	-0.27504
624	SLE RA 13	-0.01152	-0.3	SLE RA 3	-0.01046	-0.2724
625	SLE RA 13	-0.01144	-0.29799	SLE RA 3	-0.01036	-0.26989
626	SLE RA 13	-0.01141	-0.29723	SLE RA 3	-0.01033	-0.2689
627	SLE RA 13	-0.01141	-0.29713	SLE RA 3	-0.01032	-0.26874
628	SLE RA 13	-0.01141	-0.29718	SLE RA 3	-0.01032	-0.26879
629	SLE RA 13	-0.01142	-0.29736	SLE RA 3	-0.01033	-0.26904
630	SLE RA 13	-0.01145	-0.29812	SLE RA 3	-0.01037	-0.26999
631	SLE RA 13	-0.01152	-0.29997	SLE RA 3	-0.01045	-0.27216
632	SLE RA 13	-0.01159	-0.30176	SLE RA 3	-0.01052	-0.27396
633	SLE RA 13	-0.0114	-0.2968	SLE RA 3	-0.01025	-0.26692
634	SLE RA 13	-0.01037	-0.27014	SLE RA 3	-0.00893	-0.23266
635	SLE RA 13	-0.00822	-0.21402	SLE RA 3	-0.00625	-0.16279
636	SLE RA 15	-0.00615	-0.1601	SLE RA 1	-0.00369	-0.09617
637	SLE RA 15	-0.00548	-0.14277	SLE RA 1	-0.00223	-0.0582
638	SLE RA 12	-0.00596	-0.15516	SLE RA 1	-0.00143	-0.03716
639	SLE RA 12	-0.00656	-0.17074	SLE RA 1	-0.00087	-0.02271
640	SLE RA 12	-0.00568	-0.14797	SLE RA 1	-0.00172	-0.04479
642	SLE RA 11	-0.00801	-0.19751	SLE RA 3	0.00171	0.04206
643	SLE RA 11	-0.00828	-0.20413	SLE RA 3	0.00145	0.0358
676	SLE RA 11	-0.03445	-0.84918	SLE RA 3	0.02926	0.72129
677	SLE RA 11	-0.00713	-0.18572	SLE RA 3	0.00075	0.01946
678	SLE RA 12	-0.00711	-0.18529	SLE RA 1	0.00044	0.01147
679	SLE RA 12	-0.00719	-0.18719	SLE RA 1	0.00048	0.0126
680	SLE RA 12	-0.0058	-0.15108	SLE RA 1	-0.00061	-0.01581
681	SLE RA 12	-0.00449	-0.11694	SLE RA 1	-0.00148	-0.03848
682	SLE RA 15	-0.00379	-0.09877	SLE RA 1	-0.00188	-0.04903
683	SLE RA 13	-0.00379	-0.09862	SLE RA 3	-0.0016	-0.0417
684	SLE RA 13	-0.00378	-0.09842	SLE RA 3	-0.00155	-0.04029
685	SLE RA 13	-0.0038	-0.09886	SLE RA 3	-0.00163	-0.04233
686	SLE RA 13	-0.00385	-0.10017	SLE RA 3	-0.00177	-0.04609
687	SLE RA 13	-0.00387	-0.10081	SLE RA 3	-0.00186	-0.04835
688	SLE RA 13	-0.00382	-0.09946	SLE RA 3	-0.00182	-0.04729
689	SLE RA 13	-0.0037	-0.09633	SLE RA 3	-0.00166	-0.04332
690	SLE RA 13	-0.00359	-0.09337	SLE RA 3	-0.00151	-0.03927
691	SLE RA 13	-0.00352	-0.09166	SLE RA 3	-0.00141	-0.03675
692	SLE RA 13	-0.0035	-0.09104	SLE RA 3	-0.00137	-0.03571
693	SLE RA 13	-0.00349	-0.09095	SLE RA 3	-0.00136	-0.03543
694	SLE RA 13	-0.00349	-0.091	SLE RA 3	-0.00136	-0.03543
695	SLE RA 13	-0.0035	-0.09121	SLE RA 3	-0.00137	-0.0357
696	SLE RA 13	-0.00353	-0.09202	SLE RA 3	-0.00141	-0.03669
697	SLE RA 13	-0.00361	-0.09405	SLE RA 3	-0.0015	-0.03901
698	SLE RA 13	-0.00374	-0.09745	SLE RA 3	-0.00164	-0.04262
699	SLE RA 13	-0.00388	-0.10099	SLE RA 3	-0.00177	-0.04598
700	SLE RA 13	-0.00392	-0.10215	SLE RA 3	-0.00182	-0.04731
701	SLE RA 13	-0.00381	-0.0993	SLE RA 3	-0.00188	-0.04907
702	SLE RA 12	-0.004	-0.10424	SLE RA 1	-0.00148	-0.03855
703	SLE RA 12	-0.00509	-0.13247	SLE RA 1	-0.00053	-0.01383
704	SLE RA 12	-0.00664	-0.1729	SLE RA 1	0.00067	0.01741
705	SLE RA 12	-0.00713	-0.18572	SLE RA 1	0.00072	0.01886
706	SLE RA 11	-0.00723	-0.18829	SLE RA 3	0.00033	0.00865
707	SLE RA 11	-0.03505	-0.86401	SLE RA 3	0.02782	0.68593

7.5 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 -0.03524 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLE rara 11.
Spostamento estremo massimo 0.02937 al nodo di indice 33, di coordinate x = 1897, y = -1225, z = -20, nel contesto SLE rara 3.

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	SLE RA 3	0.02824	0.69625	SLE RA 11	-0.03524	-0.86864						
3	SLE RA 3	0.00059	0.01543	SLE RA 11	-0.00725	-0.18874						
4	SLE RA 1	0.00073	0.01901	SLE RA 12	-0.00695	-0.18109						
5	SLE RA 1	0.00094	0.02438	SLE RA 12	-0.00693	-0.18039						
6	SLE RA 1	-0.00034	-0.00882	SLE RA 12	-0.00566	-0.14746						
7	SLE RA 1	-0.00162	-0.04232	SLE RA 12	-0.0046	-0.11972						
8	SLE RA 3	-0.00243	-0.06335	SLE RA 13	-0.0042	-0.10933						
9	SLE RA 3	-0.00224	-0.05844	SLE RA 13	-0.00437	-0.11388						
10	SLE RA 3	-0.00215	-0.05609	SLE RA 11	-0.00435	-0.11318						
11	SLE RA 3	-0.00209	-0.05433	SLE RA 13	-0.00419	-0.10907						
12	SLE RA 3	-0.00201	-0.05228	SLE RA 13	-0.00395	-0.10294						
13	SLE RA 3	-0.00193	-0.05031	SLE RA 13	-0.00375	-0.09757						
14	SLE RA 3	-0.00189	-0.04922	SLE RA 13	-0.00363	-0.09441						
15	SLE RA 3	-0.0019	-0.04937	SLE RA 13	-0.00359	-0.0934						
16	SLE RA 3	-0.00192	-0.05003	SLE RA 13	-0.00359	-0.09352						
17	SLE RA 3	-0.00194	-0.05057	SLE RA 13	-0.00361	-0.09393						
18	SLE RA 3	-0.00195	-0.05087	SLE RA 13	-0.00362	-0.09432						
19	SLE RA 3	-0.00196	-0.05106	SLE RA 13	-0.00363	-0.09461						
20	SLE RA 3	-0.00197	-0.05119	SLE RA 13	-0.00364	-0.09478						
21	SLE RA 3	-0.00196	-0.05106	SLE RA 13	-0.00364	-0.0947						
22	SLE RA 3	-0.00192	-0.05011	SLE RA 13	-0.00361	-0.09408						
23	SLE RA 3	-0.00183	-0.04764	SLE RA 13	-0.00356	-0.09264						
24	SLE RA 3	-0.00167	-0.04353	SLE RA 13	-0.00348	-0.09053						
25	SLE RA 3	-0.00151	-0.03923	SLE RA 13	-0.00341	-0.08882						
26	SLE RA 3	-0.00146	-0.03804	SLE RA 13	-0.00341	-0.08883						
27	SLE RA 3	-0.00167	-0.04339	SLE RA 13	-0.00344	-0.08969						
28	SLE RA 1	-0.00146	-0.03793	SLE RA 12	-0.00387	-0.10068						
29	SLE RA 1	-0.00062	-0.0162	SLE RA 12	-0.00506	-0.1318						
30	SLE RA 1	0.00063	0.01638	SLE RA 12	-0.00658	-0.17146						
31	SLE RA 1	0.00087	0.0226	SLE RA 12	-0.0069	-0.17963						
32	SLE RA 3	0.00099	0.0258	SLE RA 11	-0.00683	-0.17782						
33	SLE RA 3	0.02937	0.72399	SLE RA 11	-0.03402	-0.83872						
66	SLE RA 3	0.00142	0.03499	SLE RA 11	-0.00842	-0.20769						
67	SLE RA 3	0.00189	0.04661	SLE RA 11	-0.00787	-0.19393						
69	SLE RA 1	-0.00186	-0.04832	SLE RA 12	-0.00588	-0.15318						
70	SLE RA 1	-0.00111	-0.0289	SLE RA 12	-0.00701	-0.18255						
71	SLE RA 1	-0.00198	-0.05148	SLE RA 12	-0.00686	-0.17869						
72	SLE RA 1	-0.00355	-0.09252	SLE RA 12	-0.00683	-0.17783						
73	SLE RA 1	-0.00567	-0.14757	SLE RA 15	-0.00764	-0.19892						
74	SLE RA 3	-0.00746	-0.19424	SLE RA 13	-0.00867	-0.22589						
75	SLE RA 3	-0.00805	-0.20955	SLE RA 13	-0.00905	-0.23574						
76	SLE RA 3	-0.00805	-0.2097	SLE RA 13	-0.00903	-0.23517						
77	SLE RA 3	-0.0076	-0.19799	SLE RA 13	-0.00886	-0.23064						
78	SLE RA 3	-0.00639	-0.16635	SLE RA 13	-0.00849	-0.22099						
79	SLE RA 3	-0.00507	-0.13206	SLE RA 13	-0.00814	-0.21195						
80	SLE RA 1	-0.00438	-0.11401	SLE RA 15	-0.008	-0.20845						
81	SLE RA 3	-0.00418	-0.10879	SLE RA 13	-0.00797	-0.20749						
82	SLE RA 3	-0.00415	-0.10818	SLE RA 13	-0.00795	-0.20713						
83	SLE RA 3	-0.00417	-0.10854	SLE RA 13	-0.00794	-0.2069						
84	SLE RA 3	-0.00418	-0.10885	SLE RA 13	-0.00794	-0.20681						
85	SLE RA 3	-0.00419	-0.10904	SLE RA 13	-0.00794	-0.20683						
86	SLE RA 3	-0.00419	-0.10908	SLE RA 13	-0.00794	-0.20685						
87	SLE RA 3	-0.00417	-0.10868	SLE RA 13	-0.00793	-0.20661						
88	SLE RA 3	-0.00412	-0.10729	SLE RA 13	-0.0079	-0.20577						
89	SLE RA 3	-0.00402	-0.10474	SLE RA 13	-0.00784	-0.20428						
90	SLE RA 3	-0.00396	-0.10324	SLE RA 13	-0.00782	-0.2036						
91	SLE RA 3	-0.00425	-0.11076	SLE RA 13	-0.00802	-0.20877						
92	SLE RA 3	-0.00546	-0.14231	SLE RA 13	-0.0088	-0.22916						
93	SLE RA 3	-0.00786	-0.20475	SLE RA 13	-0.01031	-0.26856						
94	SLE RA 1	-0.01021	-0.26577	SLE RA 15	-0.0118	-0.3072						
95	SLE RA 1	-0.01091	-0.28406	SLE RA 12	-0.01281	-0.33349						
96	SLE RA 1	-0.00997	-0.25962	SLE RA 12	-0.01327	-0.34554						
97	SLE RA 1	-0.00749	-0.19504	SLE RA 12	-0.01228	-0.31987						
98	SLE RA 1	-0.00501	-0.13055	SLE RA 12	-0.00856	-0.22286						
100	SLE RA 1	0.00034	0.00832	SLE RA 12	-0.00717	-0.17667						
101	SLE RA 1	0.00078	0.01929	SLE RA 12	-0.00702	-0.17299						
103	SLE RA 1	-0.00119	-0.02931	SLE RA 12	-0.00713	-0.17578						
104	SLE RA 1	-0.0023	-0.0268	SLE RA 12	-0.00723	-0.08421						
105	SLE RA 3	-0.01394	-0.13011	SLE RA 13	-0.01705	-0.15907						
106	SLE RA 3	-0.01826	-0.1704	SLE RA 13	-0.01969	-0.18368						
107	SLE RA 1	-0.02026	-0.18907	SLE RA 15	-0.02083	-0.19435						
108	SLE RA 1	-0.01929	-0.17996	SLE RA 12	-0.0205	-0.19124						
109	SLE RA 1	-0.0149	-0.13901	SLE RA 12	-0.01766	-0.16481						
110	SLE RA 1	-0.00745	-0.18378	SLE RA 12	-0.01239	-0.30542						
112	SLE RA 3	-0.00941	-0.05422	SLE RA 13	-0.01429	-0.08236						
113	SLE RA 3	-0.00691	-0.03983	SLE RA 13	-0.01278	-0.07368						
114	SLE RA 1	-0.00614	-0.03541	SLE RA 15	-0.01234	-0.07111						
115	SLE RA 1	-0.00612	-0.03527	SLE RA 15	-0.01234	-0.07115						
116	SLE RA 1	-0.00627	-0.03612	SLE RA 15	-0.01244	-0.07172						

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.
117	SLE RA 1	-0.00637	-0.03675	SLE RA 15	-0.01251	-0.07214						
118	SLE RA 1	-0.00354	-0.04124	SLE RA 15	-0.00761	-0.08858						
119	SLE RA 1	-0.00642	-0.03703	SLE RA 15	-0.01255	-0.07237						
120	SLE RA 1	-0.00644	-0.03712	SLE RA 15	-0.01258	-0.0725						
121	SLE RA 1	-0.00644	-0.03713	SLE RA 15	-0.0126	-0.07266						
122	SLE RA 1	-0.00644	-0.03711	SLE RA 15	-0.01264	-0.07289						
123	SLE RA 1	-0.00644	-0.0371	SLE RA 15	-0.0127	-0.07318						
124	SLE RA 1	-0.0065	-0.03745	SLE RA 15	-0.01273	-0.07339						
125	SLE RA 1	-0.00682	-0.03932	SLE RA 15	-0.01271	-0.07326						
126	SLE RA 1	-0.00539	-0.06277	SLE RA 15	-0.00851	-0.09901						
127	SLE RA 1	-0.00784	-0.04519	SLE RA 15	-0.01263	-0.07283						
128	SLE RA 3	-0.00815	-0.14013	SLE RA 13	-0.01033	-0.17775						
129	SLE RA 3	-0.01089	-0.18736	SLE RA 13	-0.012	-0.20643						
130	SLE RA 3	-0.0119	-0.20465	SLE RA 13	-0.01253	-0.21549						
131	SLE RA 1	-0.01194	-0.20546	SLE RA 15	-0.01254	-0.21569						
132	SLE RA 1	-0.01135	-0.19524	SLE RA 15	-0.01253	-0.21562						
133	SLE RA 1	-0.00974	-0.16748	SLE RA 15	-0.01261	-0.21695						
134	SLE RA 1	0.00081	0.02003	SLE RA 12	-0.00755	-0.18613						
136	SLE RA 1	-0.00181	-0.04456	SLE RA 12	-0.00698	-0.1721						
137	SLE RA 1	0.0011	0.02708	SLE RA 12	-0.00722	-0.17789						
138	SLE RA 1	-0.00318	-0.03701	SLE RA 15	-0.00742	-0.08637						
139	SLE RA 3	-0.01804	-0.16834	SLE RA 13	-0.02157	-0.20126						
140	SLE RA 3	-0.02341	-0.21845	SLE RA 13	-0.02475	-0.23096						
141	SLE RA 3	-0.02589	-0.24162	SLE RA 11	-0.02618	-0.24427						
142	SLE RA 11	-0.025	-0.23326	SLE RA 3	-0.02511	-0.23431						
143	SLE RA 1	-0.01946	-0.18157	SLE RA 12	-0.02077	-0.19377						
144	SLE RA 1	-0.00987	-0.24343	SLE RA 12	-0.01363	-0.33594						
146	SLE RA 3	-0.01227	-0.07074	SLE RA 13	-0.01821	-0.10496						
147	SLE RA 3	-0.0089	-0.05129	SLE RA 13	-0.01626	-0.09373						
148	SLE RA 1	-0.00774	-0.04463	SLE RA 15	-0.01562	-0.09007						
149	SLE RA 1	-0.00766	-0.04413	SLE RA 15	-0.01559	-0.08989						
150	SLE RA 1	-0.00784	-0.0452	SLE RA 15	-0.01571	-0.09056						
151	SLE RA 1	-0.00428	-0.04987	SLE RA 15	-0.00824	-0.09588						
152	SLE RA 1	-0.00799	-0.04608	SLE RA 15	-0.01581	-0.09111						
153	SLE RA 1	-0.00806	-0.04648	SLE RA 15	-0.01585	-0.09139						
154	SLE RA 1	-0.00808	-0.0466	SLE RA 15	-0.01588	-0.09154						
155	SLE RA 1	-0.00809	-0.04662	SLE RA 15	-0.01591	-0.09172						
156	SLE RA 1	-0.00809	-0.04661	SLE RA 15	-0.01596	-0.09202						
157	SLE RA 1	-0.00809	-0.04663	SLE RA 15	-0.01603	-0.09238						
158	SLE RA 1	-0.00814	-0.04693	SLE RA 15	-0.01602	-0.09237						
159	SLE RA 1	-0.00836	-0.0482	SLE RA 15	-0.0158	-0.09107						
160	SLE RA 3	-0.00555	-0.06461	SLE RA 13	-0.00932	-0.10852						
161	SLE RA 1	-0.00893	-0.05148	SLE RA 15	-0.01513	-0.0872						
162	SLE RA 3	-0.00761	-0.13096	SLE RA 13	-0.0107	-0.1841						
163	SLE RA 3	-0.00981	-0.16874	SLE RA 13	-0.01201	-0.20656						
164	SLE RA 3	-0.01067	-0.18349	SLE RA 13	-0.01245	-0.21408						
165	SLE RA 1	-0.01072	-0.1844	SLE RA 15	-0.01252	-0.21545						
166	SLE RA 1	-0.01043	-0.1794	SLE RA 15	-0.0129	-0.22186						
167	SLE RA 1	-0.00972	-0.16727	SLE RA 15	-0.01397	-0.24036						
168	SLE RA 1	-0.00039	-0.00973	SLE RA 12	-0.00625	-0.15419						
170	SLE RA 1	-0.00254	-0.06262	SLE RA 12	-0.00639	-0.15761						
171	SLE RA 1	0.00002	0.00044	SLE RA 12	-0.00571	-0.14077						
172	SLE RA 1	-0.00361	-0.04202	SLE RA 15	-0.00739	-0.08602						
173	SLE RA 3	-0.01957	-0.18259	SLE RA 13	-0.02324	-0.21683						
174	SLE RA 3	-0.02525	-0.23557	SLE RA 13	-0.0265	-0.24729						
175	SLE RA 12	-0.0278	-0.2594	SLE RA 1	-0.02804	-0.2616						
176	SLE RA 12	-0.02661	-0.24827	SLE RA 1	-0.02693	-0.25128						
177	SLE RA 1	-0.02107	-0.19657	SLE RA 15	-0.02153	-0.20089						
178	SLE RA 1	-0.01109	-0.27333	SLE RA 12	-0.01337	-0.32966						
180	SLE RA 3	-0.01341	-0.07729	SLE RA 13	-0.01976	-0.11393						
181	SLE RA 1	-0.00971	-0.05595	SLE RA 15	-0.0177	-0.10203						
182	SLE RA 1	-0.0084	-0.04843	SLE RA 15	-0.01699	-0.09795						
183	SLE RA 3	-0.00418	-0.04861	SLE RA 13	-0.00841	-0.09788						
184	SLE RA 1	-0.00829	-0.04781	SLE RA 15	-0.01694	-0.09766						
185	SLE RA 1	-0.00851	-0.04904	SLE RA 15	-0.01707	-0.09838						
186	SLE RA 1	-0.00868	-0.05006	SLE RA 15	-0.01717	-0.09895						
187	SLE RA 1	-0.00877	-0.05053	SLE RA 15	-0.01721	-0.09921						
188	SLE RA 1	-0.00879	-0.05064	SLE RA 15	-0.01723	-0.09933						
189	SLE RA 1	-0.00878	-0.05064	SLE RA 15	-0.01726	-0.09948						
190	SLE RA 1	-0.00878	-0.05064	SLE RA 15	-0.01731	-0.09979						
191	SLE RA 1	-0.00879	-0.05065	SLE RA 15	-0.01737	-0.10014						
192	SLE RA 3	-0.00493	-0.05738	SLE RA 13	-0.00913	-0.10633						
193	SLE RA 1	-0.00878	-0.05064	SLE RA 15	-0.01732	-0.09984						
194	SLE RA 1	-0.00875	-0.05043	SLE RA 15	-0.01687	-0.09723						
195	SLE RA 1	-0.00858	-0.04945	SLE RA 15	-0.0156	-0.08992						
196	SLE RA 3	-0.00595	-0.06928	SLE RA 13	-0.00984	-0.1146						
197	SLE RA 3	-0.00707	-0.07505	SLE RA 13	-0.01056	-0.11198						
198	SLE RA 1	-0.00755	-0.08008	SLE RA 15	-0.01079	-0.1145						
199	SLE RA 1	-0.00762	-0.08084	SLE RA 15	-0.01091	-0.11573						
200	SLE RA 1	-0.00774	-0.08211	SLE RA 15	-0.01162	-0.12328						
201	SLE RA 1	-0.00813	-0.08627	SLE RA 15	-0.0135	-0.14318						
202	SLE RA 1	-0.00153	-0.03764	SLE RA 12	-0.005	-0.12334						
204	SLE RA 1	-0.00296	-0.07304	SLE RA 15	-0.00609	-0.15012						
205	SLE RA 3	-0.00357	-0.04155	SLE RA 13	-0.00735	-0.08553						
206	SLE RA 1	-0.00091	-0.02242	SLE RA 12	-0.00432	-0.10658						
207	SLE RA 3	-0.00397	-0.04618	SLE RA 13	-0.00829	-0.09646						
208	SLE RA 3	-0.01973	-0.18412	SLE RA 13	-0.02339	-0.21828						
209	SLE RA 3	-0.02544	-0.23739	SLE RA 13	-0.02662	-0.24842						
210	SLE RA 12	-0.02796	-0.26091	SLE RA 1	-0.02818	-0.26292						
211	SLE RA 12	-0.02669	-0.24905	SLE RA 1	-0.02708	-0.2527						
212	SLE RA 3	-0.0211	-0.19689	SLE RA 11	-0.02156	-0.20115						
213	SLE RA 1	-0.01145	-0.28235	SLE RA 15	-0.01289	-0.31773						
215	SLE RA 3	-0.01352	-0.07795	SLE RA 13	-0.01996	-0.11503						
216	SLE RA 1	-0.00978	-0.05636	SLE RA 15	-0.01791	-0.10324						
217	SLE RA 1	-0.00847	-0.04881	SLE RA 15	-0.01721	-0.09918						
218	SLE RA 1	-0.00838	-0.0483	SLE RA 15	-0.01717	-0.09895						
219	SLE RA 1	-0.00862	-0.04968	SLE RA 15	-0.0173	-0.09971						
220	SLE RA 1	-0.00881	-0.0508	SLE RA 15	-0.0174	-0.10032						
221	SLE RA 1	-0.0089	-0.05131	SLE RA 15	-0.01745	-0.10058						
222	SLE RA 1	-0.00892	-0.05143	SLE RA 15	-0.01746	-0.10068						

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.
223	SLE RA 3	-0.00435	-0.05061	SLE RA 13	-0.00875	-0.1019						
224	SLE RA 1	-0.00892	-0.05143	SLE RA 15	-0.01749	-0.10083						
225	SLE RA 1	-0.00893	-0.05146	SLE RA 15	-0.01755	-0.10119						
226	SLE RA 1	-0.00893	-0.05149	SLE RA 15	-0.01762	-0.10158						
227	SLE RA 1	-0.00888	-0.05121	SLE RA 15	-0.01755	-0.10115						
228	SLE RA 1	-0.00864	-0.04983	SLE RA 15	-0.01697	-0.09781						
229	SLE RA 1	-0.00799	-0.04605	SLE RA 15	-0.0154	-0.08877						
230	SLE RA 3	-0.00477	-0.0555	SLE RA 13	-0.00913	-0.10627						
231	SLE RA 3	-0.00521	-0.05524	SLE RA 13	-0.00948	-0.10056						
232	SLE RA 1	-0.00537	-0.05701	SLE RA 15	-0.00956	-0.10147						
233	SLE RA 1	-0.00546	-0.05793	SLE RA 15	-0.0097	-0.10288						
234	SLE RA 1	-0.00587	-0.06228	SLE RA 15	-0.01061	-0.11257						
235	SLE RA 1	-0.00688	-0.07303	SLE RA 15	-0.01288	-0.13669						
236	SLE RA 1	-0.00211	-0.05212	SLE RA 15	-0.00432	-0.1064						
238	SLE RA 3	-0.00305	-0.07516	SLE RA 13	-0.00592	-0.14596						
239	SLE RA 3	-0.00346	-0.04032	SLE RA 13	-0.00726	-0.08453						
240	SLE RA 3	-0.00384	-0.04466	SLE RA 13	-0.00812	-0.09458						
241	SLE RA 1	-0.00138	-0.03399	SLE RA 15	-0.00365	-0.09005						
242	SLE RA 3	-0.00406	-0.04726	SLE RA 13	-0.00851	-0.09903						
243	SLE RA 3	-0.01951	-0.18204	SLE RA 13	-0.02313	-0.2158						
244	SLE RA 3	-0.02521	-0.23527	SLE RA 13	-0.02634	-0.24579						
245	SLE RA 12	-0.02774	-0.2588	SLE RA 1	-0.02789	-0.26022						
246	SLE RA 12	-0.02649	-0.24718	SLE RA 1	-0.02681	-0.25016						
247	SLE RA 3	-0.02089	-0.19493	SLE RA 11	-0.02138	-0.19948						
248	SLE RA 3	-0.01142	-0.28156	SLE RA 13	-0.01267	-0.31243						
250	SLE RA 1	-0.01331	-0.07671	SLE RA 15	-0.01972	-0.11366						
251	SLE RA 1	-0.00959	-0.05529	SLE RA 15	-0.0177	-0.10201						
252	SLE RA 1	-0.00831	-0.04791	SLE RA 15	-0.01701	-0.09805						
253	SLE RA 1	-0.00825	-0.04754	SLE RA 15	-0.01698	-0.09789						
254	SLE RA 1	-0.00851	-0.04903	SLE RA 15	-0.01712	-0.09871						
255	SLE RA 1	-0.00871	-0.05022	SLE RA 15	-0.01723	-0.09935						
256	SLE RA 1	-0.0088	-0.05075	SLE RA 15	-0.01728	-0.09962						
257	SLE RA 1	-0.00883	-0.05088	SLE RA 15	-0.0173	-0.09973						
258	SLE RA 1	-0.00883	-0.05091	SLE RA 15	-0.01733	-0.09992						
259	SLE RA 1	-0.00885	-0.051	SLE RA 15	-0.01741	-0.10034						
260	SLE RA 3	-0.00886	-0.05109	SLE RA 13	-0.01749	-0.10083						
261	SLE RA 3	-0.0088	-0.05074	SLE RA 13	-0.01742	-0.10042						
262	SLE RA 3	-0.00848	-0.04887	SLE RA 13	-0.01681	-0.0969						
263	SLE RA 3	-0.00764	-0.04405	SLE RA 13	-0.01516	-0.08738						
264	SLE RA 3	-0.00426	-0.04963	SLE RA 13	-0.00878	-0.10223						
265	SLE RA 1	-0.00445	-0.04723	SLE RA 15	-0.00901	-0.09561						
266	SLE RA 1	-0.0045	-0.04775	SLE RA 15	-0.00904	-0.09596						
267	SLE RA 1	-0.0046	-0.04883	SLE RA 15	-0.00919	-0.09748						
268	SLE RA 1	-0.00512	-0.05435	SLE RA 15	-0.01016	-0.10783						
269	SLE RA 1	-0.00633	-0.06712	SLE RA 15	-0.01254	-0.13302						
270	SLE RA 3	-0.00206	-0.05086	SLE RA 13	-0.00416	-0.10257						
272	SLE RA 3	-0.00295	-0.07271	SLE RA 13	-0.0059	-0.14557						
273	SLE RA 3	-0.0035	-0.04075	SLE RA 13	-0.00723	-0.08422						
274	SLE RA 3	-0.00392	-0.04558	SLE RA 13	-0.00812	-0.09448						
275	SLE RA 3	-0.0041	-0.04773	SLE RA 13	-0.00849	-0.09882						
276	SLE RA 3	-0.00422	-0.04908	SLE RA 13	-0.00872	-0.1015						
277	SLE RA 1	-0.00429	-0.04552	SLE RA 15	-0.00889	-0.09429						
278	SLE RA 1	-0.0043	-0.04565	SLE RA 15	-0.00889	-0.09431						
279	SLE RA 1	-0.00441	-0.04684	SLE RA 15	-0.00904	-0.09586						
280	SLE RA 3	-0.00495	-0.05253	SLE RA 13	-0.01002	-0.10626						
281	SLE RA 3	-0.00616	-0.06541	SLE RA 13	-0.01238	-0.13139						
282	SLE RA 3	-0.00749	-0.0432	SLE RA 13	-0.015	-0.08646						
283	SLE RA 3	-0.00835	-0.04811	SLE RA 13	-0.01665	-0.09597						
284	SLE RA 3	-0.00867	-0.04997	SLE RA 13	-0.01725	-0.09943						
285	SLE RA 3	-0.00871	-0.05023	SLE RA 13	-0.0173	-0.09973						
286	SLE RA 3	-0.00868	-0.05003	SLE RA 13	-0.0172	-0.09914						
287	SLE RA 3	-0.00865	-0.04987	SLE RA 13	-0.01711	-0.09865						
288	SLE RA 3	-0.00864	-0.04981	SLE RA 13	-0.01708	-0.09844						
289	SLE RA 3	-0.00136	-0.03363	SLE RA 13	-0.00357	-0.08796						
290	SLE RA 3	-0.00862	-0.04967	SLE RA 13	-0.01706	-0.09832						
291	SLE RA 3	-0.00852	-0.04912	SLE RA 13	-0.01701	-0.09803						
292	SLE RA 3	-0.00831	-0.04792	SLE RA 13	-0.01689	-0.09739						
293	SLE RA 1	-0.00805	-0.04642	SLE RA 15	-0.01675	-0.09656						
294	SLE RA 1	-0.00811	-0.04676	SLE RA 15	-0.01678	-0.09672						
295	SLE RA 1	-0.00939	-0.05412	SLE RA 15	-0.01747	-0.10069						
296	SLE RA 1	-0.01311	-0.07556	SLE RA 15	-0.0195	-0.1124						
297	SLE RA 1	-0.01932	-0.18026	SLE RA 15	-0.02293	-0.21391						
298	SLE RA 3	-0.02506	-0.23378	SLE RA 13	-0.02615	-0.24402						
299	SLE RA 15	-0.0276	-0.25754	SLE RA 1	-0.02771	-0.25851						
300	SLE RA 15	-0.0264	-0.2463	SLE RA 1	-0.02664	-0.24854						
301	SLE RA 3	-0.02083	-0.19432	SLE RA 13	-0.02126	-0.19834						
302	SLE RA 3	-0.01132	-0.27897	SLE RA 13	-0.01263	-0.31146						
304	SLE RA 3	-0.00186	-0.04583	SLE RA 13	-0.00413	-0.10177						
306	SLE RA 3	-0.00321	-0.07904	SLE RA 13	-0.00609	-0.15022						
307	SLE RA 3	-0.00411	-0.04788	SLE RA 13	-0.00765	-0.08906						
308	SLE RA 3	-0.00472	-0.055	SLE RA 13	-0.00867	-0.10097						
309	SLE RA 1	-0.00483	-0.05618	SLE RA 15	-0.00899	-0.10465						
310	SLE RA 1	-0.00467	-0.05432	SLE RA 15	-0.009	-0.10472						
311	SLE RA 1	-0.00441	-0.04679	SLE RA 15	-0.00888	-0.09419						
312	SLE RA 1	-0.00426	-0.04517	SLE RA 15	-0.00873	-0.09267						
313	SLE RA 1	-0.00434	-0.04604	SLE RA 15	-0.00885	-0.09393						
314	SLE RA 3	-0.00487	-0.05169	SLE RA 13	-0.00984	-0.10438						
315	SLE RA 3	-0.00607	-0.06437	SLE RA 13	-0.01221	-0.12959						
316	SLE RA 3	-0.00738	-0.04251	SLE RA 13	-0.01484	-0.08557						
317	SLE RA 3	-0.00821	-0.0473	SLE RA 13	-0.01651	-0.09516						
318	SLE RA 3	-0.0085	-0.04901	SLE RA 13	-0.0171	-0.0986						
319	SLE RA 3	-0.00852	-0.0491	SLE RA 13	-0.01714	-0.09881						
320	SLE RA 3	-0.00846	-0.04877	SLE RA 13	-0.01702	-0.09812						
321	SLE RA 3	-0.00842	-0.04853	SLE RA 13	-0.01693	-0.09758						
322	SLE RA 3	-0.0084	-0.04843	SLE RA 13	-0.01689	-0.09733						
323	SLE RA 3	-0.00837	-0.04827	SLE RA 13	-0.01686	-0.0972						
324	SLE RA 3	-0.00828	-0.04774	SLE RA 13	-0.01681	-0.09693						
325	SLE RA 3	-0.00808	-0.04657	SLE RA 13	-0.01671	-0.09631						
326	SLE RA 3	-0.00783	-0.04516	SLE RA 13	-0.01658	-0.09555						
327	SLE RA 1	-0.00792	-0.04566	SLE RA 15	-0.01662	-0.09582						

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.
328	SLE RA 1	-0.00924	-0.05324	SLE RA 15	-0.01734	-0.09997						
329	SLE RA 3	-0.00134	-0.03311	SLE RA 13	-0.00363	-0.08951						
330	SLE RA 1	-0.013	-0.07496	SLE RA 15	-0.01941	-0.11191						
331	SLE RA 1	-0.01927	-0.17981	SLE RA 15	-0.02289	-0.21356						
332	SLE RA 1	-0.02506	-0.23379	SLE RA 15	-0.02616	-0.24407						
333	SLE RA 13	-0.02764	-0.25791	SLE RA 3	-0.02774	-0.25879						
334	SLE RA 15	-0.02646	-0.24688	SLE RA 1	-0.02667	-0.24883						
335	SLE RA 3	-0.02091	-0.19513	SLE RA 13	-0.02128	-0.19857						
336	SLE RA 3	-0.01137	-0.28024	SLE RA 13	-0.01266	-0.31213						
338	SLE RA 3	-0.00182	-0.04482	SLE RA 13	-0.00413	-0.10177						
340	SLE RA 3	-0.00433	-0.10678	SLE RA 13	-0.00693	-0.17087						
341	SLE RA 3	-0.00623	-0.07258	SLE RA 13	-0.00922	-0.10733						
342	SLE RA 1	-0.00731	-0.08504	SLE RA 15	-0.01059	-0.12332						
343	SLE RA 1	-0.00709	-0.08253	SLE RA 15	-0.01062	-0.12363						
344	SLE RA 1	-0.00602	-0.07014	SLE RA 15	-0.00986	-0.11477						
345	SLE RA 1	-0.00473	-0.05022	SLE RA 15	-0.00887	-0.09411						
346	SLE RA 1	-0.0041	-0.04346	SLE RA 15	-0.00832	-0.08827						
347	SLE RA 1	-0.00409	-0.04334	SLE RA 15	-0.00836	-0.08869						
348	SLE RA 3	-0.00463	-0.04909	SLE RA 13	-0.00937	-0.09945						
349	SLE RA 3	-0.00586	-0.06213	SLE RA 13	-0.01185	-0.12573						
350	SLE RA 3	-0.00721	-0.04156	SLE RA 13	-0.01461	-0.08424						
351	SLE RA 3	-0.00806	-0.04648	SLE RA 13	-0.01638	-0.0944						
352	SLE RA 3	-0.00835	-0.04813	SLE RA 13	-0.01701	-0.09804						
353	SLE RA 3	-0.00834	-0.04808	SLE RA 13	-0.01704	-0.09822						
354	SLE RA 3	-0.00826	-0.04762	SLE RA 13	-0.01691	-0.09747						
355	SLE RA 3	-0.0082	-0.04729	SLE RA 13	-0.0168	-0.09687						
356	SLE RA 3	-0.00818	-0.04716	SLE RA 13	-0.01676	-0.0966						
357	SLE RA 3	-0.00815	-0.047	SLE RA 13	-0.01673	-0.09647						
358	SLE RA 3	-0.00807	-0.04651	SLE RA 13	-0.01669	-0.09622						
359	SLE RA 3	-0.00789	-0.04546	SLE RA 13	-0.0166	-0.09568						
360	SLE RA 3	-0.00768	-0.04425	SLE RA 13	-0.01649	-0.09506						
361	SLE RA 1	-0.00782	-0.04505	SLE RA 15	-0.01658	-0.09555						
362	SLE RA 1	-0.00919	-0.05298	SLE RA 15	-0.01734	-0.09995						
363	SLE RA 1	-0.01302	-0.07503	SLE RA 15	-0.01945	-0.11215						
364	SLE RA 1	-0.01933	-0.18041	SLE RA 15	-0.02297	-0.21434						
365	SLE RA 1	-0.02517	-0.23485	SLE RA 15	-0.02628	-0.24521						
366	SLE RA 13	-0.02779	-0.25927	SLE RA 3	-0.0279	-0.26029						
367	SLE RA 13	-0.02662	-0.24835	SLE RA 3	-0.02684	-0.25044						
368	SLE RA 3	-0.02109	-0.19674	SLE RA 13	-0.02141	-0.19981						
369	SLE RA 3	-0.01151	-0.28366	SLE RA 13	-0.01276	-0.31463						
371	SLE RA 3	-0.00148	-0.03639	SLE RA 13	-0.00373	-0.09202						
373	SLE RA 3	-0.00657	-0.16199	SLE RA 13	-0.00862	-0.21258						
374	SLE RA 3	-0.01031	-0.12557	SLE RA 13	-0.01228	-0.14954						
375	SLE RA 1	-0.01213	-0.14762	SLE RA 15	-0.01417	-0.17253						
376	SLE RA 1	-0.01126	-0.13702	SLE RA 15	-0.01363	-0.16597						
377	SLE RA 1	-0.00839	-0.11899	SLE RA 15	-0.01138	-0.16142						
378	SLE RA 1	-0.00518	-0.07341	SLE RA 15	-0.0088	-0.1248						
379	SLE RA 1	-0.00378	-0.05361	SLE RA 15	-0.00762	-0.10806						
380	SLE RA 1	-0.00364	-0.05161	SLE RA 15	-0.00755	-0.10706						
381	SLE RA 3	-0.00422	-0.05991	SLE RA 13	-0.00862	-0.12222						
382	SLE RA 3	-0.0056	-0.07948	SLE RA 13	-0.01133	-0.16061						
383	SLE RA 3	-0.00189	-0.04654	SLE RA 13	-0.00419	-0.10338						
384	SLE RA 3	-0.00716	-0.0413	SLE RA 13	-0.0144	-0.08298						
385	SLE RA 3	-0.00817	-0.04708	SLE RA 13	-0.01637	-0.09438						
386	SLE RA 3	-0.0085	-0.049	SLE RA 13	-0.01708	-0.09845						
387	SLE RA 3	-0.00848	-0.0489	SLE RA 13	-0.01712	-0.09868						
388	SLE RA 3	-0.00838	-0.04832	SLE RA 13	-0.01698	-0.09786						
389	SLE RA 3	-0.00831	-0.04793	SLE RA 13	-0.01687	-0.09722						
390	SLE RA 3	-0.00829	-0.04778	SLE RA 13	-0.01682	-0.09694						
391	SLE RA 3	-0.00827	-0.04766	SLE RA 13	-0.0168	-0.09683						
392	SLE RA 3	-0.0082	-0.04727	SLE RA 13	-0.01676	-0.09664						
393	SLE RA 3	-0.00806	-0.04644	SLE RA 13	-0.0167	-0.09624						
394	SLE RA 3	-0.00791	-0.04558	SLE RA 13	-0.01663	-0.09585						
395	SLE RA 1	-0.0081	-0.04669	SLE RA 15	-0.01675	-0.09655						
396	SLE RA 1	-0.00947	-0.05462	SLE RA 15	-0.01752	-0.10098						
397	SLE RA 1	-0.01321	-0.07617	SLE RA 15	-0.01958	-0.11288						
398	SLE RA 1	-0.01939	-0.18096	SLE RA 15	-0.02301	-0.21474						
399	SLE RA 1	-0.02512	-0.23437	SLE RA 15	-0.02625	-0.24495						
400	SLE RA 13	-0.02774	-0.25882	SLE RA 3	-0.0278	-0.25941						
401	SLE RA 15	-0.02659	-0.24807	SLE RA 1	-0.02679	-0.24995						
402	SLE RA 3	-0.0211	-0.19684	SLE RA 13	-0.02145	-0.20012						
403	SLE RA 3	-0.0116	-0.28592	SLE RA 13	-0.01285	-0.31668						
405	SLE RA 3	-0.00169	-0.04164	SLE RA 13	-0.00388	-0.09563						
407	SLE RA 3	-0.00887	-0.21855	SLE RA 13	-0.01036	-0.25544						
408	SLE RA 3	-0.00202	-0.0499	SLE RA 13	-0.00424	-0.10455						
409	SLE RA 3	-0.01455	-0.17709	SLE RA 13	-0.01549	-0.18857						
410	SLE RA 3	-0.01722	-0.2096	SLE RA 13	-0.01798	-0.21891						
411	SLE RA 3	-0.01573	-0.19153	SLE RA 13	-0.01689	-0.20558						
412	SLE RA 1	-0.01095	-0.1553	SLE RA 15	-0.01305	-0.18505						
413	SLE RA 1	-0.00562	-0.07973	SLE RA 15	-0.00874	-0.12391						
414	SLE RA 1	-0.0034	-0.04828	SLE RA 15	-0.00689	-0.09767						
415	SLE RA 1	-0.00316	-0.04477	SLE RA 15	-0.00672	-0.09534						
416	SLE RA 3	-0.00392	-0.05552	SLE RA 13	-0.00792	-0.11228						
417	SLE RA 3	-0.00573	-0.08126	SLE RA 13	-0.011	-0.15596						
418	SLE RA 3	-0.00785	-0.04527	SLE RA 13	-0.01458	-0.08403						
419	SLE RA 3	-0.00923	-0.05318	SLE RA 13	-0.01685	-0.09714						
420	SLE RA 3	-0.00969	-0.05586	SLE RA 13	-0.01765	-0.10177						
421	SLE RA 3	-0.00968	-0.0558	SLE RA 13	-0.0177	-0.10203						
422	SLE RA 3	-0.00956	-0.05513	SLE RA 13	-0.01755	-0.10116						
423	SLE RA 3	-0.00949	-0.0547	SLE RA 13	-0.01743	-0.10049						
424	SLE RA 3	-0.00947	-0.05457	SLE RA 13	-0.01739	-0.10023						
425	SLE RA 3	-0.00946	-0.05454	SLE RA 13	-0.01738	-0.10016						
426	SLE RA 3	-0.00942	-0.05433	SLE RA 13	-0.01736	-0.10007						
427	SLE RA 3	-0.00934	-0.05382	SLE RA 13	-0.01733	-0.09987						
428	SLE RA 3	-0.00926	-0.05336	SLE RA 13	-0.0173	-0.09974						
429	SLE RA 1	-0.00946	-0.05455	SLE RA 15	-0.01744	-0.10051						
430	SLE RA 1	-0.01063	-0.06128	SLE RA 15	-0.01807	-0.10415						
431	SLE RA 1	-0.0138	-0.07953	SLE RA 15	-0.01975	-0.11386						
432	SLE RA 1	-0.01915	-0.1787	SLE RA 15	-0.02263	-0.21117						
433	SLE RA 1	-0.02416	-0.2254	SLE RA 15	-0.02539	-0.23686						

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.
434	SLE RA 3	-0.02646	-0.24685	SLE RA 13	-0.02664	-0.24854						
435	SLE RA 3	-0.02547	-0.23769	SLE RA 11	-0.02557	-0.23859						
436	SLE RA 3	-0.0202	-0.18844	SLE RA 13	-0.02075	-0.19362						
437	SLE RA 3	-0.01126	-0.2775	SLE RA 13	-0.01257	-0.30999						
439	SLE RA 3	-0.00194	-0.04782	SLE RA 13	-0.00398	-0.09824						
441	SLE RA 3	-0.00998	-0.24608	SLE RA 13	-0.01117	-0.27529						
442	SLE RA 1	-0.00219	-0.05402	SLE RA 15	-0.00418	-0.10305						
443	SLE RA 3	-0.01651	-0.20097	SLE RA 13	-0.01701	-0.20712						
444	SLE RA 3	-0.01959	-0.23849	SLE RA 11	-0.01983	-0.24136						
445	SLE RA 3	-0.01778	-0.21645	SLE RA 13	-0.01843	-0.22442						
446	SLE RA 3	-0.01215	-0.17229	SLE RA 13	-0.0139	-0.19714						
447	SLE RA 1	-0.00589	-0.08352	SLE RA 15	-0.00884	-0.12538						
448	SLE RA 1	-0.00323	-0.04578	SLE RA 15	-0.00665	-0.09431						
449	SLE RA 1	-0.00299	-0.04241	SLE RA 15	-0.00648	-0.09193						
450	SLE RA 1	-0.00422	-0.05985	SLE RA 15	-0.00795	-0.11277						
451	SLE RA 3	-0.00708	-0.10043	SLE RA 13	-0.01161	-0.16469						
452	SLE RA 3	-0.01031	-0.05946	SLE RA 13	-0.01578	-0.09096						
453	SLE RA 3	-0.01232	-0.07104	SLE RA 13	-0.01835	-0.1058						
454	SLE RA 3	-0.01297	-0.07477	SLE RA 13	-0.01921	-0.11074						
455	SLE RA 3	-0.01297	-0.07474	SLE RA 13	-0.01924	-0.11089						
456	SLE RA 3	-0.01283	-0.07393	SLE RA 13	-0.01907	-0.10995						
457	SLE RA 3	-0.01274	-0.07344	SLE RA 13	-0.01896	-0.10929						
458	SLE RA 3	-0.01272	-0.07333	SLE RA 13	-0.01892	-0.10905						
459	SLE RA 3	-0.01272	-0.07335	SLE RA 13	-0.01891	-0.10902						
460	SLE RA 3	-0.01272	-0.0733	SLE RA 13	-0.01891	-0.10903						
461	SLE RA 3	-0.01268	-0.07311	SLE RA 13	-0.01891	-0.10902						
462	SLE RA 1	-0.01267	-0.07301	SLE RA 15	-0.01893	-0.10914						
463	SLE RA 1	-0.01281	-0.07383	SLE RA 15	-0.01903	-0.10968						
464	SLE RA 1	-0.01344	-0.07749	SLE RA 15	-0.01931	-0.11129						
465	SLE RA 1	-0.01512	-0.08718	SLE RA 15	-0.01998	-0.11519						
466	SLE RA 1	-0.01812	-0.16906	SLE RA 15	-0.02124	-0.19822						
467	SLE RA 3	-0.02096	-0.19554	SLE RA 13	-0.02252	-0.21014						
468	SLE RA 3	-0.02217	-0.2069	SLE RA 13	-0.02306	-0.21512						
469	SLE RA 3	-0.02126	-0.19833	SLE RA 13	-0.0221	-0.20624						
470	SLE RA 3	-0.01704	-0.15901	SLE RA 13	-0.01818	-0.16966						
471	SLE RA 3	-0.0098	-0.24152	SLE RA 13	-0.01132	-0.27897						
473	SLE RA 1	-0.00186	-0.04595	SLE RA 15	-0.00412	-0.10167						
475	SLE RA 1	-0.0102	-0.25142	SLE RA 15	-0.01142	-0.28157						
476	SLE RA 1	-0.00158	-0.03891	SLE RA 12	-0.00465	-0.11461						
477	SLE RA 3	-0.01702	-0.20724	SLE RA 11	-0.01743	-0.21213						
478	SLE RA 3	-0.02019	-0.24576	SLE RA 11	-0.02039	-0.24819						
479	SLE RA 3	-0.01832	-0.22298	SLE RA 13	-0.01894	-0.23056						
480	SLE RA 3	-0.01253	-0.1777	SLE RA 13	-0.01432	-0.20302						
481	SLE RA 3	-0.00607	-0.08606	SLE RA 13	-0.00913	-0.12941						
482	SLE RA 1	-0.00327	-0.04632	SLE RA 15	-0.00684	-0.09702						
483	SLE RA 1	-0.00314	-0.04451	SLE RA 15	-0.00675	-0.09571						
484	SLE RA 1	-0.00515	-0.07303	SLE RA 15	-0.00865	-0.12268						
485	SLE RA 1	-0.00984	-0.13952	SLE RA 15	-0.01322	-0.18748						
486	SLE RA 1	-0.01475	-0.15816	SLE RA 15	-0.01808	-0.19389						
487	SLE RA 1	-0.01749	-0.18758	SLE RA 15	-0.02085	-0.22354						
488	SLE RA 1	-0.01828	-0.196	SLE RA 15	-0.02167	-0.23233						
489	SLE RA 1	-0.01825	-0.19565	SLE RA 15	-0.02165	-0.23212						
490	SLE RA 1	-0.01808	-0.19381	SLE RA 15	-0.02147	-0.23024						
491	SLE RA 1	-0.01797	-0.19271	SLE RA 15	-0.02136	-0.22906						
492	SLE RA 1	-0.01794	-0.19237	SLE RA 15	-0.02132	-0.22864						
493	SLE RA 1	-0.01794	-0.19232	SLE RA 15	-0.02132	-0.2286						
494	SLE RA 1	-0.01793	-0.1923	SLE RA 15	-0.02133	-0.22867						
495	SLE RA 1	-0.01794	-0.19231	SLE RA 15	-0.02135	-0.22892						
496	SLE RA 1	-0.01796	-0.19253	SLE RA 15	-0.0214	-0.22943						
497	SLE RA 1	-0.01798	-0.19284	SLE RA 15	-0.02143	-0.22974						
498	SLE RA 1	-0.01788	-0.19177	SLE RA 15	-0.02122	-0.22756						
499	SLE RA 1	-0.01732	-0.18574	SLE RA 15	-0.02037	-0.21839						
500	SLE RA 3	-0.01613	-0.21446	SLE RA 13	-0.01873	-0.24896						
501	SLE RA 3	-0.01504	-0.19994	SLE RA 13	-0.01728	-0.22962						
502	SLE RA 3	-0.01452	-0.19301	SLE RA 13	-0.01663	-0.22103						
503	SLE RA 3	-0.0137	-0.18204	SLE RA 13	-0.01584	-0.21052						
504	SLE RA 3	-0.01119	-0.14867	SLE RA 13	-0.01331	-0.17685						
505	SLE RA 1	-0.00674	-0.16612	SLE RA 15	-0.00898	-0.22145						
507	SLE RA 1	-0.00118	-0.02917	SLE RA 12	-0.00464	-0.11433						
509	SLE RA 1	-0.00978	-0.24119	SLE RA 12	-0.0118	-0.29087						
510	SLE RA 1	-0.017	-0.20693	SLE RA 15	-0.01739	-0.21166						
511	SLE RA 1	-0.00046	-0.01135	SLE RA 12	-0.00588	-0.14492						
512	SLE RA 3	-0.02013	-0.245	SLE RA 11	-0.02034	-0.24766						
513	SLE RA 3	-0.01825	-0.22215	SLE RA 13	-0.01897	-0.23097						
514	SLE RA 3	-0.01255	-0.16314	SLE RA 13	-0.01446	-0.18802						
515	SLE RA 3	-0.00616	-0.08013	SLE RA 13	-0.00937	-0.12181						
516	SLE RA 3	-0.00338	-0.04389	SLE RA 13	-0.0071	-0.09237						
517	SLE RA 1	-0.00336	-0.04372	SLE RA 15	-0.00709	-0.09217						
518	SLE RA 1	-0.00599	-0.07795	SLE RA 15	-0.00932	-0.12115						
519	SLE RA 1	-0.0121	-0.15738	SLE RA 15	-0.01454	-0.18907						
520	SLE RA 1	-0.01824	-0.19557	SLE RA 15	-0.01983	-0.2126						
521	SLE RA 1	-0.02146	-0.23015	SLE RA 15	-0.02264	-0.24279						
522	SLE RA 1	-0.02232	-0.23932	SLE RA 15	-0.02339	-0.25082						
523	SLE RA 1	-0.02227	-0.23884	SLE RA 15	-0.02334	-0.25025						
524	SLE RA 1	-0.0221	-0.23699	SLE RA 15	-0.02317	-0.24847						
525	SLE RA 1	-0.02201	-0.236	SLE RA 15	-0.02308	-0.24749						
526	SLE RA 1	-0.02199	-0.23574	SLE RA 15	-0.02306	-0.24721						
527	SLE RA 1	-0.02199	-0.23578	SLE RA 15	-0.02306	-0.24724						
528	SLE RA 1	-0.022	-0.23593	SLE RA 15	-0.02307	-0.24741						
529	SLE RA 1	-0.02204	-0.23632	SLE RA 15	-0.02312	-0.24786						
530	SLE RA 1	-0.0221	-0.23701	SLE RA 15	-0.02319	-0.24867						
531	SLE RA 1	-0.02208	-0.23672	SLE RA 15	-0.02319	-0.24861						
532	SLE RA 1	-0.02144	-0.22984	SLE RA 15	-0.02263	-0.2426						
533	SLE RA 3	-0.01903	-0.20402	SLE RA 13	-0.02051	-0.21996						
534	SLE RA 3	-0.01418	-0.1885	SLE RA 13	-0.01635	-0.21735						
535	SLE RA 3	-0.0096	-0.12765	SLE RA 13	-0.01247	-0.16574						
536	SLE RA 3	-0.00757	-0.10066	SLE RA 13	-0.01079	-0.14335						
537	SLE RA 3	-0.00687	-0.09133	SLE RA 13	-0.01011	-0.13444						
538	SLE RA 1	-0.00586	-0.07787	SLE RA 15	-0.00882	-0.11717						
539	SLE RA 1	-0.00361	-0.08895	SLE RA 12	-0.00701	-0.17271						

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.
541	SLE RA 1	-0.00001	-0.0003	SLE RA 12	-0.00575	-0.14186						
543	SLE RA 1	-0.00869	-0.21434	SLE RA 12	-0.01215	-0.29955						
544	SLE RA 1	-0.01582	-0.19262	SLE RA 12	-0.01699	-0.20678						
545	SLE RA 1	0.00082	0.02021	SLE RA 12	-0.00734	-0.18102						
546	SLE RA 1	-0.01908	-0.2323	SLE RA 12	-0.01932	-0.23514						
547	SLE RA 3	-0.01726	-0.21012	SLE RA 13	-0.01808	-0.22004						
548	SLE RA 3	-0.01188	-0.15447	SLE RA 13	-0.01389	-0.18062						
549	SLE RA 3	-0.00593	-0.07711	SLE RA 13	-0.00917	-0.11923						
550	SLE RA 3	-0.00337	-0.04383	SLE RA 13	-0.00709	-0.09215						
551	SLE RA 1	-0.00343	-0.04458	SLE RA 15	-0.00711	-0.09244						
552	SLE RA 1	-0.00617	-0.08018	SLE RA 15	-0.00933	-0.12128						
553	SLE RA 1	-0.0125	-0.16259	SLE RA 15	-0.01449	-0.18838						
554	SLE RA 1	-0.01878	-0.20135	SLE RA 15	-0.01961	-0.21023						
555	SLE RA 1	-0.02198	-0.23566	SLE RA 15	-0.02222	-0.23825						
556	SLE RA 1	-0.02277	-0.24414	SLE RA 15	-0.02285	-0.24503						
557	SLE RA 1	-0.0227	-0.24345	SLE RA 15	-0.02278	-0.24424						
558	SLE RA 1	-0.02254	-0.24173	SLE RA 15	-0.02263	-0.24266						
559	SLE RA 1	-0.02247	-0.24089	SLE RA 15	-0.02256	-0.24189						
560	SLE RA 1	-0.02245	-0.2407	SLE RA 15	-0.02254	-0.24172						
561	SLE RA 1	-0.02245	-0.24075	SLE RA 15	-0.02255	-0.24176						
562	SLE RA 1	-0.02247	-0.24094	SLE RA 15	-0.02256	-0.24194						
563	SLE RA 1	-0.02252	-0.24149	SLE RA 15	-0.02261	-0.24246						
564	SLE RA 1	-0.02261	-0.24248	SLE RA 15	-0.0227	-0.24342						
565	SLE RA 1	-0.02259	-0.24222	SLE RA 15	-0.0227	-0.24339						
566	SLE RA 1	-0.02177	-0.23344	SLE RA 15	-0.02203	-0.23624						
567	SLE RA 3	-0.01866	-0.2001	SLE RA 13	-0.0195	-0.20905						
568	SLE RA 3	-0.01253	-0.16648	SLE RA 13	-0.01452	-0.19299						
569	SLE RA 3	-0.00671	-0.08917	SLE RA 13	-0.00983	-0.13071						
570	SLE RA 3	-0.00412	-0.05474	SLE RA 13	-0.00775	-0.10304						
571	SLE RA 1	-0.00361	-0.04803	SLE RA 15	-0.00716	-0.09511						
572	SLE RA 1	-0.00299	-0.03972	SLE RA 15	-0.00679	-0.09032						
573	SLE RA 1	-0.00167	-0.04128	SLE RA 12	-0.00655	-0.16146						
575	SLE RA 1	0.00114	0.02814	SLE RA 12	-0.00707	-0.17433						
577	SLE RA 1	-0.00665	-0.16403	SLE RA 12	-0.01136	-0.27999						
578	SLE RA 1	-0.0124	-0.15091	SLE RA 12	-0.01497	-0.18224						
579	SLE RA 1	-0.01515	-0.18445	SLE RA 12	-0.01643	-0.19996						
580	SLE RA 1	-0.01405	-0.17107	SLE RA 15	-0.01507	-0.1834						
581	SLE RA 3	-0.00976	-0.1269	SLE RA 13	-0.01174	-0.15264						
582	SLE RA 3	-0.00503	-0.06542	SLE RA 13	-0.00805	-0.10467						
583	SLE RA 3	-0.00308	-0.04003	SLE RA 13	-0.00646	-0.08401						
584	SLE RA 3	-0.00315	-0.04098	SLE RA 13	-0.00647	-0.08416						
585	SLE RA 1	-0.00531	-0.06904	SLE RA 15	-0.00819	-0.10644						
586	SLE RA 1	-0.0104	-0.1353	SLE RA 15	-0.01227	-0.15958						
587	SLE RA 1	-0.01542	-0.16538	SLE RA 15	-0.0163	-0.17474						
588	SLE RA 1	-0.01788	-0.19173	SLE RA 15	-0.01826	-0.19578						
589	SLE RA 1	-0.01843	-0.1976	SLE RA 15	-0.01868	-0.20031						
590	SLE RA 1	-0.01835	-0.19671	SLE RA 15	-0.0186	-0.19941						
591	SLE RA 1	-0.01822	-0.19532	SLE RA 15	-0.01848	-0.19819						
592	SLE RA 1	-0.01816	-0.19471	SLE RA 15	-0.01843	-0.19767						
593	SLE RA 1	-0.01815	-0.1946	SLE RA 15	-0.01843	-0.19758						
594	SLE RA 1	-0.01815	-0.19464	SLE RA 15	-0.01843	-0.19761						
595	SLE RA 1	-0.01817	-0.19479	SLE RA 15	-0.01844	-0.19774						
596	SLE RA 1	-0.01821	-0.19528	SLE RA 15	-0.01848	-0.19818						
597	SLE RA 1	-0.01831	-0.19631	SLE RA 15	-0.01857	-0.19909						
598	SLE RA 1	-0.01833	-0.19658	SLE RA 15	-0.0186	-0.19939						
599	SLE RA 3	-0.01771	-0.18986	SLE RA 13	-0.0181	-0.19412						
600	SLE RA 3	-0.01515	-0.16241	SLE RA 13	-0.01608	-0.17239						
601	SLE RA 3	-0.00999	-0.13284	SLE RA 13	-0.01197	-0.15907						
602	SLE RA 3	-0.00511	-0.06798	SLE RA 13	-0.00806	-0.10715						
603	SLE RA 1	-0.00305	-0.0405	SLE RA 15	-0.00632	-0.08403						
604	SLE RA 1	-0.00234	-0.03108	SLE RA 15	-0.00615	-0.08172						
605	SLE RA 1	-0.00176	-0.02336	SLE RA 12	-0.00634	-0.08422						
606	SLE RA 1	-0.00091	-0.02231	SLE RA 12	-0.00663	-0.16345						
608	SLE RA 1	0.00071	0.01742	SLE RA 12	-0.00725	-0.17869						
609	SLE RA 1	0.00057	0.01405	SLE RA 12	-0.00688	-0.16962						
611	SLE RA 1	-0.00473	-0.12324	SLE RA 12	-0.00813	-0.21174						
612	SLE RA 1	-0.00649	-0.16915	SLE RA 12	-0.01113	-0.2898						
613	SLE RA 1	-0.00818	-0.21305	SLE RA 12	-0.01162	-0.30254						
614	SLE RA 1	-0.00806	-0.20987	SLE RA 12	-0.01035	-0.26962						
615	SLE RA 1	-0.00617	-0.16061	SLE RA 15	-0.00822	-0.21417						
616	SLE RA 3	-0.0037	-0.09626	SLE RA 13	-0.00619	-0.16132						
617	SLE RA 3	-0.00259	-0.06748	SLE RA 13	-0.00536	-0.13956						
618	SLE RA 3	-0.00262	-0.06826	SLE RA 13	-0.00536	-0.1395						
619	SLE RA 3	-0.00378	-0.09846	SLE RA 13	-0.00625	-0.1628						
620	SLE RA 3	-0.00648	-0.16871	SLE RA 13	-0.00838	-0.21822						
621	SLE RA 3	-0.0091	-0.237	SLE RA 13	-0.01046	-0.27229						
622	SLE RA 3	-0.01035	-0.26945	SLE RA 13	-0.01144	-0.29793						
623	SLE RA 3	-0.01056	-0.27504	SLE RA 13	-0.0116	-0.3022						
624	SLE RA 3	-0.01046	-0.2724	SLE RA 13	-0.01152	-0.3						
625	SLE RA 3	-0.01036	-0.26989	SLE RA 13	-0.01144	-0.29799						
626	SLE RA 3	-0.01033	-0.2689	SLE RA 13	-0.01141	-0.29723						
627	SLE RA 3	-0.01032	-0.26874	SLE RA 13	-0.01141	-0.29713						
628	SLE RA 3	-0.01032	-0.26879	SLE RA 13	-0.01141	-0.29718						
629	SLE RA 3	-0.01033	-0.26904	SLE RA 13	-0.01142	-0.29736						
630	SLE RA 3	-0.01037	-0.26999	SLE RA 13	-0.01145	-0.29812						
631	SLE RA 3	-0.01045	-0.27216	SLE RA 13	-0.01152	-0.29997						
632	SLE RA 3	-0.01052	-0.27396	SLE RA 13	-0.01159	-0.30176						
633	SLE RA 3	-0.01025	-0.26692	SLE RA 13	-0.0114	-0.2968						
634	SLE RA 3	-0.00893	-0.23266	SLE RA 13	-0.01037	-0.27014						
635	SLE RA 3	-0.00625	-0.16279	SLE RA 13	-0.00822	-0.21402						
636	SLE RA 1	-0.00369	-0.09617	SLE RA 15	-0.00615	-0.1601						
637	SLE RA 1	-0.00223	-0.0582	SLE RA 15	-0.00548	-0.14277						
638	SLE RA 1	-0.00143	-0.03716	SLE RA 12	-0.00596	-0.15516						
639	SLE RA 1	-0.00087	-0.02271	SLE RA 12	-0.00656	-0.17074						
640	SLE RA 1	-0.00172	-0.04479	SLE RA 12	-0.00568	-0.14797						
642	SLE RA 3	0.00171	0.04206	SLE RA 11	-0.00801	-0.19751						
643	SLE RA 3	0.00145	0.0358	SLE RA 11	-0.00828	-0.20413						
676	SLE RA 3	0.02926	0.72129	SLE RA 11	-0.03445	-0.84918						
677	SLE RA 3	0.00075	0.01946	SLE RA 11	-0.00713	-0.18572						
678	SLE RA 1	0.00044	0.01147	SLE RA 12	-0.00711	-0.18529						

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.
679	SLE RA 1	0.00048	0.0126	SLE RA 12	-0.00719	-0.18719						
680	SLE RA 1	-0.00061	-0.01581	SLE RA 12	-0.0058	-0.15108						
681	SLE RA 1	-0.00148	-0.03848	SLE RA 12	-0.00449	-0.11694						
682	SLE RA 1	-0.00188	-0.04903	SLE RA 15	-0.00379	-0.09877						
683	SLE RA 3	-0.0016	-0.0417	SLE RA 13	-0.00379	-0.09862						
684	SLE RA 3	-0.00155	-0.04029	SLE RA 13	-0.00378	-0.09842						
685	SLE RA 3	-0.00163	-0.04233	SLE RA 13	-0.0038	-0.09886						
686	SLE RA 3	-0.00177	-0.04609	SLE RA 13	-0.00385	-0.10017						
687	SLE RA 3	-0.00186	-0.04835	SLE RA 13	-0.00387	-0.10081						
688	SLE RA 3	-0.00182	-0.04729	SLE RA 13	-0.00382	-0.09946						
689	SLE RA 3	-0.00166	-0.04332	SLE RA 13	-0.0037	-0.09633						
690	SLE RA 3	-0.00151	-0.03927	SLE RA 13	-0.00359	-0.09337						
691	SLE RA 3	-0.00141	-0.03675	SLE RA 13	-0.00352	-0.09166						
692	SLE RA 3	-0.00137	-0.03571	SLE RA 13	-0.0035	-0.09104						
693	SLE RA 3	-0.00136	-0.03543	SLE RA 13	-0.00349	-0.09095						
694	SLE RA 3	-0.00136	-0.03543	SLE RA 13	-0.00349	-0.091						
695	SLE RA 3	-0.00137	-0.0357	SLE RA 13	-0.0035	-0.09121						
696	SLE RA 3	-0.00141	-0.03669	SLE RA 13	-0.00353	-0.09202						
697	SLE RA 3	-0.0015	-0.03901	SLE RA 13	-0.00361	-0.09405						
698	SLE RA 3	-0.00164	-0.04262	SLE RA 13	-0.00374	-0.09745						
699	SLE RA 3	-0.00177	-0.04598	SLE RA 13	-0.00388	-0.10099						
700	SLE RA 3	-0.00182	-0.04731	SLE RA 13	-0.00392	-0.10215						
701	SLE RA 3	-0.00188	-0.04907	SLE RA 13	-0.00381	-0.0993						
702	SLE RA 1	-0.00148	-0.03855	SLE RA 12	-0.004	-0.10424						
703	SLE RA 1	-0.00053	-0.01383	SLE RA 12	-0.00509	-0.13247						
704	SLE RA 1	0.00067	0.01741	SLE RA 12	-0.00664	-0.1729						
705	SLE RA 1	0.00072	0.01886	SLE RA 12	-0.00713	-0.18572						
706	SLE RA 3	0.00033	0.00865	SLE RA 11	-0.00723	-0.18829						
707	SLE RA 3	0.02782	0.68593	SLE RA 11	-0.03505	-0.86401						

TABULATO

Sommario

1 Dati generali ... 2
1.1 Materiali ... 2
1.1.1 Materiali c.a. ... 2
1.1.2 Curve di materiali c.a. ... 2
1.1.3 Armature ... 2
1.2 Terreni ... 3
2 Dati di definizione ... 4
2.1 Preferenze commessa ... 4
2.1.1 Preferenze di analisi ... 4
2.1.2 Spettri D.M. 17-01-18 ... 5
2.1.3 Preferenze di verifica ... 13
2.1.3.1 Normativa di verifica in uso ... 13
2.1.3.2 Normativa di verifica C.A. ... 13
2.1.3.3 Normativa di verifica legno ... 13
2.1.3.4 Normativa di verifica acciaio ... 13
2.1.4 Preferenze FEM ... 14
2.1.5 Moltiplicatori inerziali ... 14
2.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM ... 14
2.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali ... 14
2.1.8 Preferenze del suolo ... 14
2.1.9 Preferenze progetto muratura ... 15
2.2 Azioni e carichi ... 15
2.2.1 Azione del vento ... 15
2.2.2 Azione della neve ... 15
2.2.3 Condizioni elementari di carico ... 15
2.2.4 Combinazioni di carico ... 16
2.2.5 Definizioni di carichi superficiali ... 19
2.2.6 Definizioni di carichi termici ... 20
2.3 Quote ... 20
2.3.1 Livelli ... 20
2.3.2 Tronchi ... 20
2.4 Sondaggi del sito ... 20
2.5 Elementi di input ... 21
2.5.1 Fili fissi ... 21
2.5.1.1 Fili fissi di piano ... 21
2.5.2 Piastre C.A. ... 22
2.5.2.1 Piastre C.A. di piano ... 22
2.5.3 Fondazioni di piastre ... 23
2.5.4 Pareti C.A. ... 23
3 Dati di modellazione ... 24
3.1 Nodi ... 24
3.1.1 Nodi di definizione ... 24
3.2 Carichi concentrati ... 26
3.3 Carichi concentrati sismici ... 34
3.4 Masse ... 37
3.5 Masse di piano ... 38
3.6 Gusci ... 38
3.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci ... 38
3.6.2 Definizioni gusci ... 38
3.7 Accelerazioni spettrali ... 42
4 Risultati numerici ... 48
4.1 Spostamenti nodali estremi ... 48
4.2 Reazioni nodali estreme ... 48
4.3 Pressioni massime sul terreno ... 49
4.4 Tagli ai livelli ... 56
4.5 Risposta modale ... 58
4.6 Equilibrio globale forze ... 58
4.7 Risposta di spettro ... 60
4.8 Statistiche soluzione ... 60
5 Verifiche ... 61
5.1 Verifiche piastre C.A. ... 61

1 Dati generali

1.1 Materiali

1.1.1 Materiali c.a.

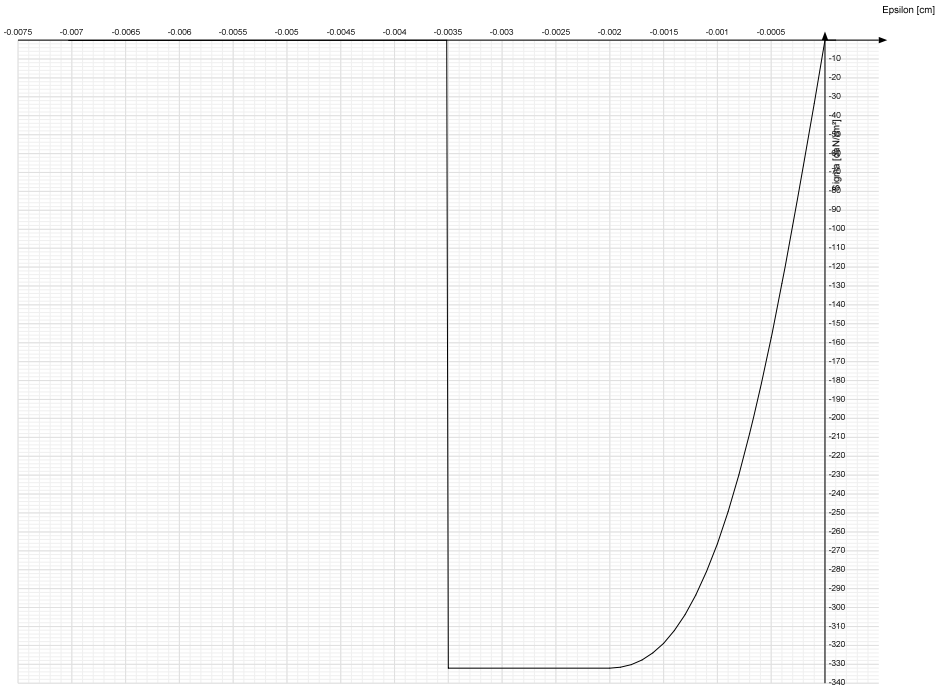
***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Rck**: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm²]*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [daN/cm²]*
***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***γ**: peso specifico del materiale. [daN/cm³]*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
C32/40	400	336428	Default (152921.72)	0.1	0.0025	0.00001

1.1.2 Curve di materiali c.a.

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Curva**: curva caratteristica.*
***Reaz.traz.**: reagisce a trazione.*
***Comp.frag.**: ha comportamento fragile.*
***E.compr.**: modulo di elasticità a compressione. [daN/cm²]*
***Incr.compr.**: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEc**: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUc**: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.*
***E.traz.**: modulo di elasticità a trazione. [daN/cm²]*
***Incr.traz.**: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsEt**: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.*
***EpsUt**: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.*

Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C32/40	No	Si	336427.78	0.0001	-0.002	-0.0035	336427.78	0.0001	0.0000645	0.0000709



1.1.3 Armature

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***fyk**: resistenza caratteristica. [daN/cm²]*
***σamm.**: tensione ammissibile. [daN/cm²]*
***Tipo**: tipo di barra.*
***E**: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]*
***γ**: peso specifico del materiale. [daN/cm³]*
***v**: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***α**: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]*
***Livello di conoscenza**: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).*

Descrizione	fyk	σamm.	Tipo	E	γ	ν	α	Livello di conoscenza
B450C 1	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

1.2 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]*
***ν**: 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	ν	Rqd	Permeabilità Kh	Permeabilità Kv
Ghiaia 5	0.13	0	29	28	1	0.52	0.0016	0.0016	138	0.35	0	0.1	0.01
calcarenite Trani	2.9	0	30	20	1	0.5	0.00191	0.00191	3770	0.27	0.17	0.1	0.01

2 Dati di definizione

2.1 Preferenze commessa

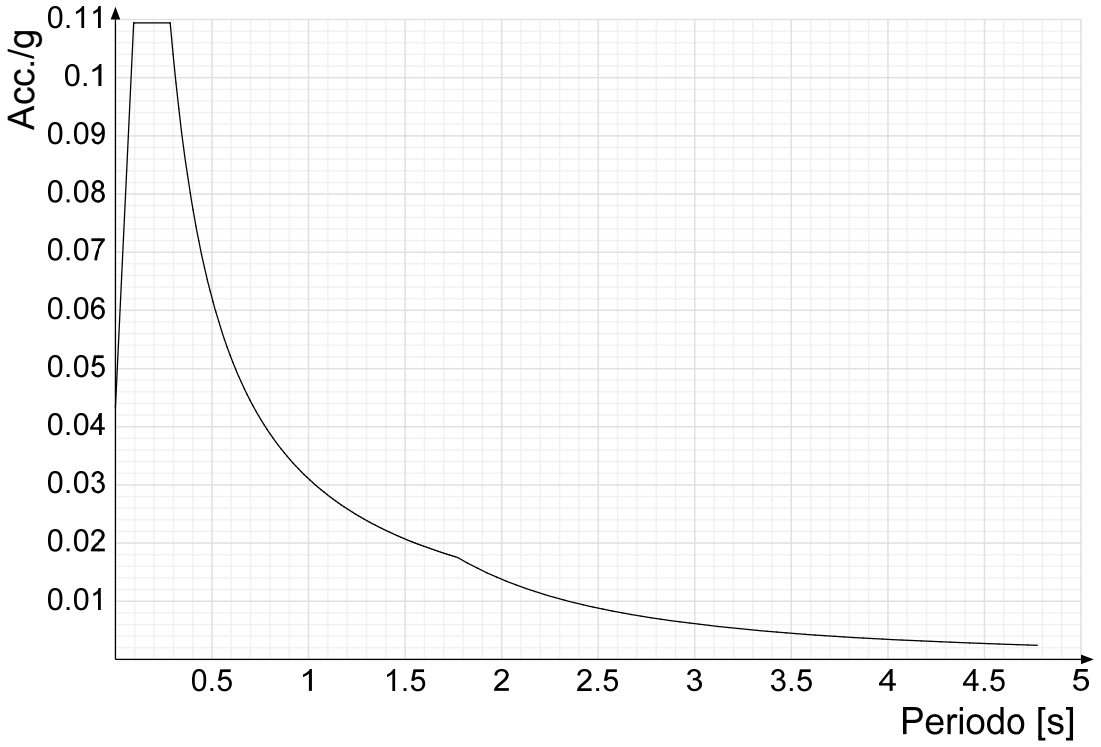
2.1.1 Preferenze di analisi

Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2 - Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	
Vn	50	
Classe d'uso	III	
Vr	75	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Località	Barletta-andria-trani, Trani; Latitudine ED50 41,2737° (41° 16' 25''); Longitudine ED50 16,4162° (16° 24' 58''); Altitudine s.l.m. 8,88 m.	
Categoria del suolo	A - Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°	
Ss orizzontale SLO	1	
Tb orizzontale SLO	0.095	[s]
Tc orizzontale SLO	0.284	[s]
Td orizzontale SLO	1.773	[s]
Ss orizzontale SLD	1	
Tb orizzontale SLD	0.108	[s]
Tc orizzontale SLD	0.325	[s]
Td orizzontale SLD	1.828	[s]
Ss orizzontale SLV	1	
Tb orizzontale SLV	0.12	[s]
Tc orizzontale SLV	0.361	[s]
Td orizzontale SLV	2.318	[s]
Ss verticale	1	
Tb verticale	0.05	[s]
Tc verticale	0.15	[s]
Td verticale	1	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	45.16	
Ag/g SLO	0.0433	
Fo SLO	2.526	
Tc* SLO	0.284	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	75.43	
Ag/g SLD	0.057	
Fo SLD	2.511	
Tc* SLD	0.325	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	711.84	
Ag/g SLV	0.1795	
Fo SLV	2.5	
Tc* SLV	0.361	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	CD"B"	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[cm]
Regolarità in pianta	No	
Regolarità in elevazione	No	
Edificio C.A.	Si	
Tipologia C.A.	Strutture a pareti non accoppiate q0=3.0	
Kw	0.5	
Edificio esistente	No	
T1,x	0.0025	[s]
T1,y	0.00542	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
Numero modi	6	
Metodo di Ritz	applicato	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5	
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	

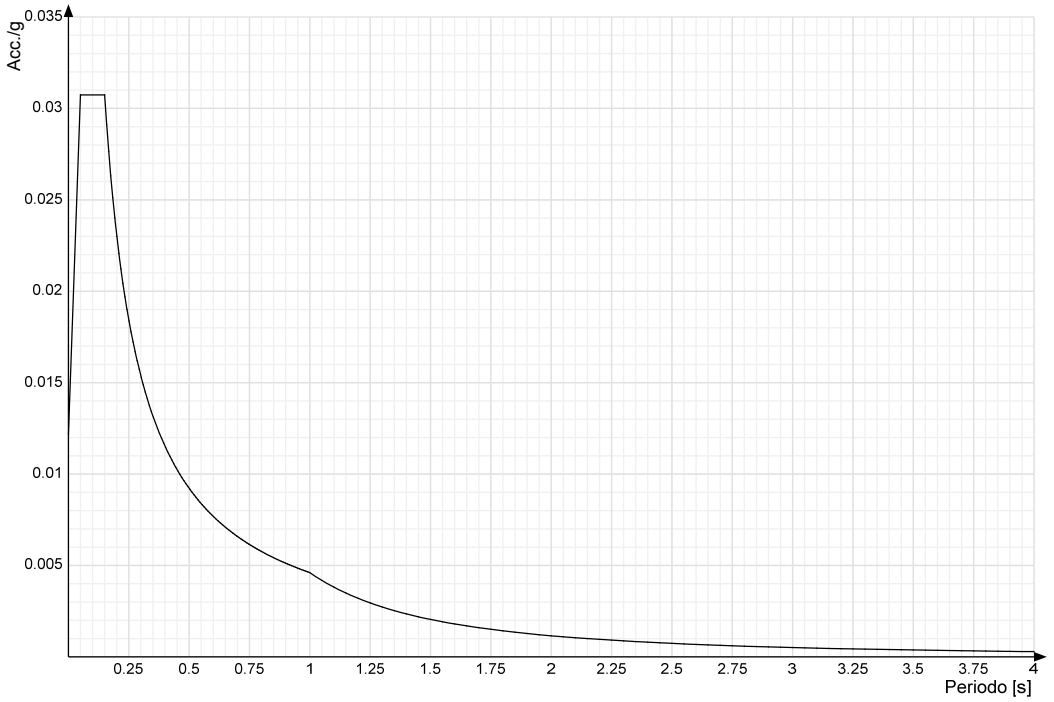
2.1.2 Spettri D.M. 17-01-18

***Acc./g**: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.*
***Periodo**: Periodo di vibrazione.*

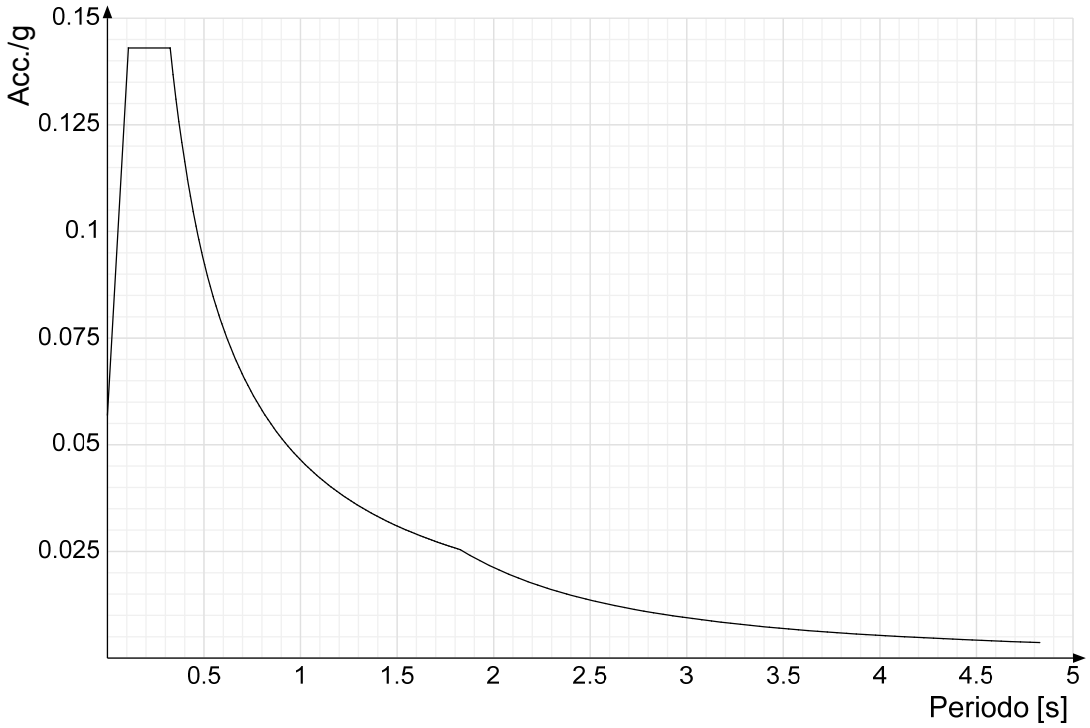
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



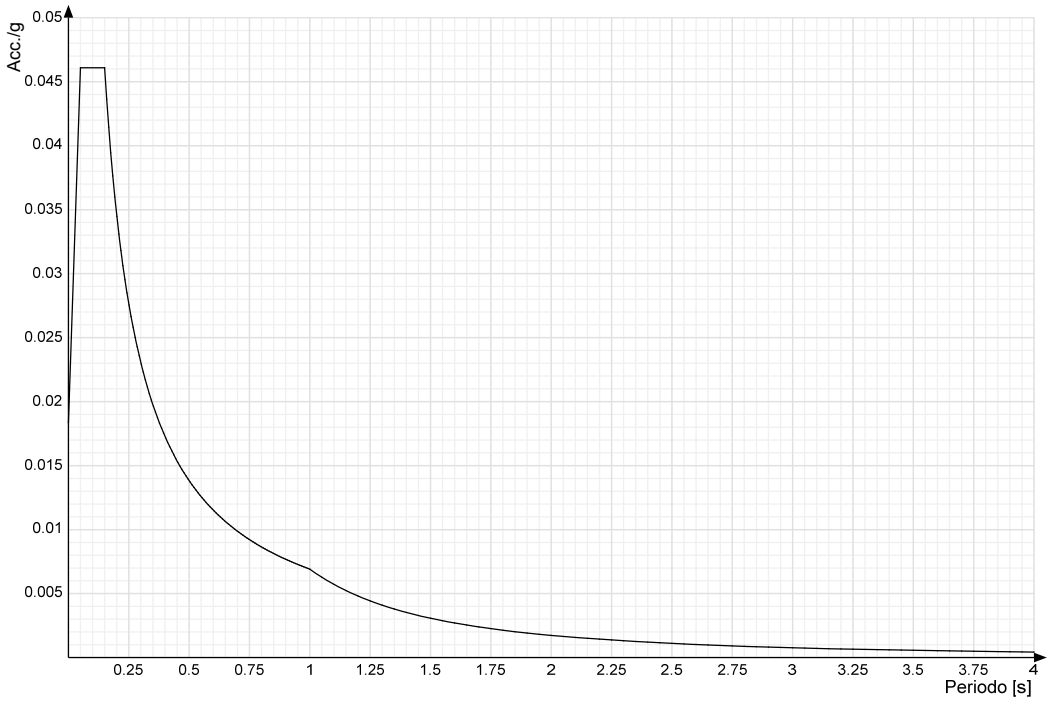
Spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale SLO § 3.2.3.2.2 [3.2.8]



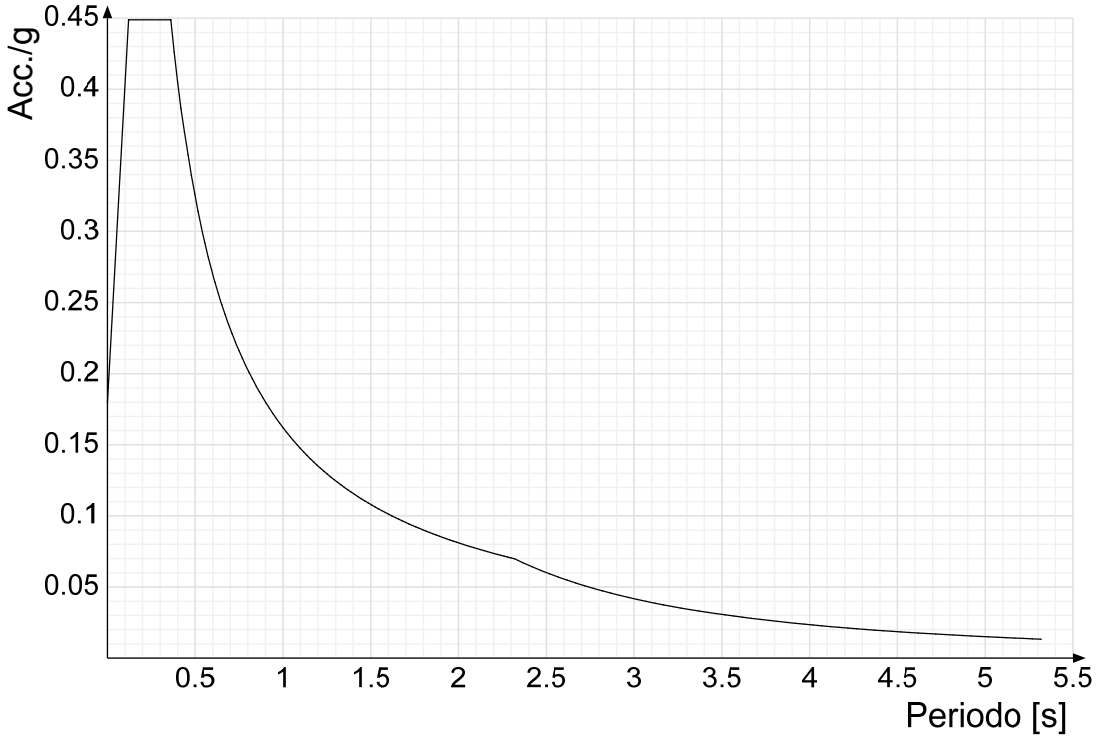
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



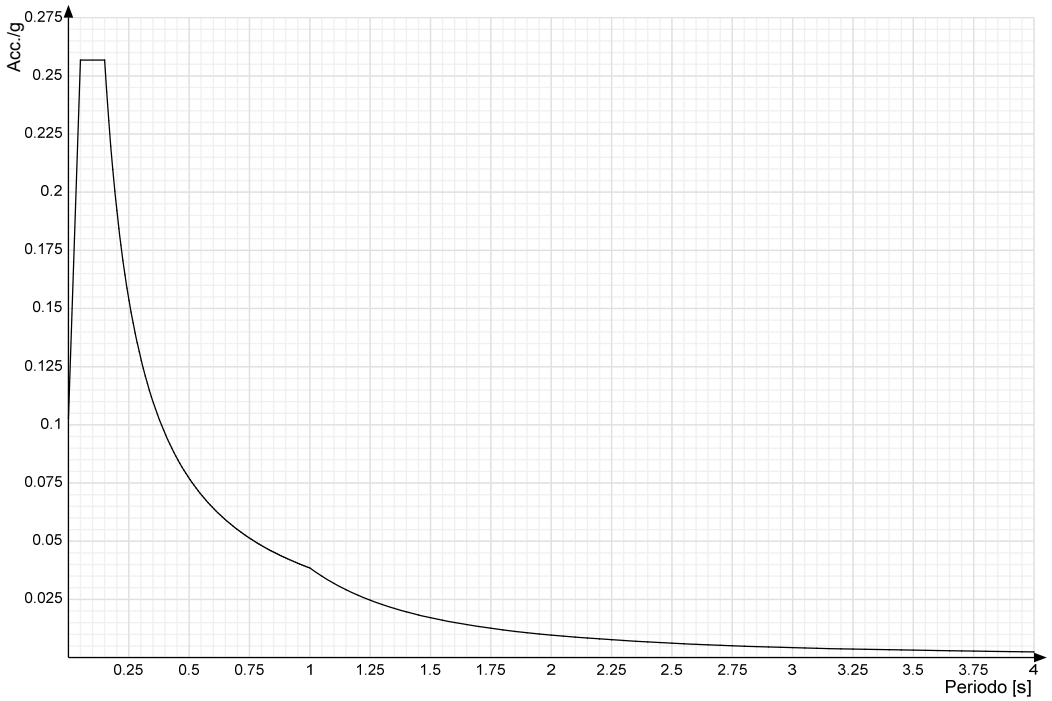
Spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.2.2 [3.2.8]



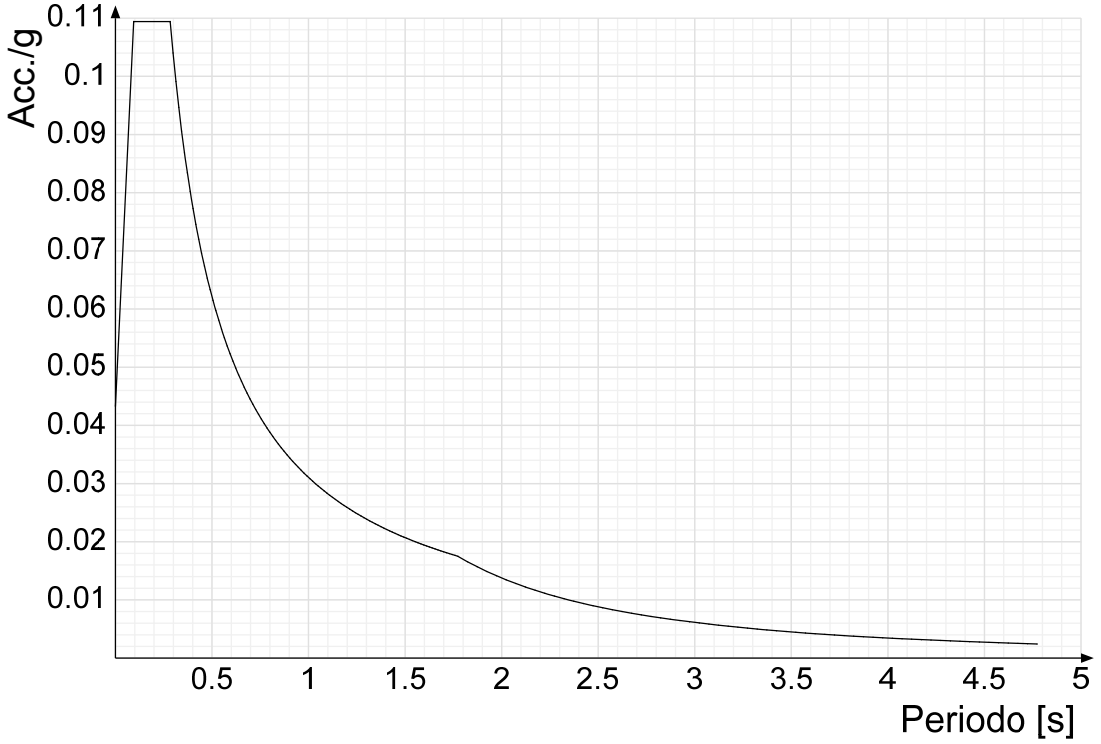
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 [3.2.2]



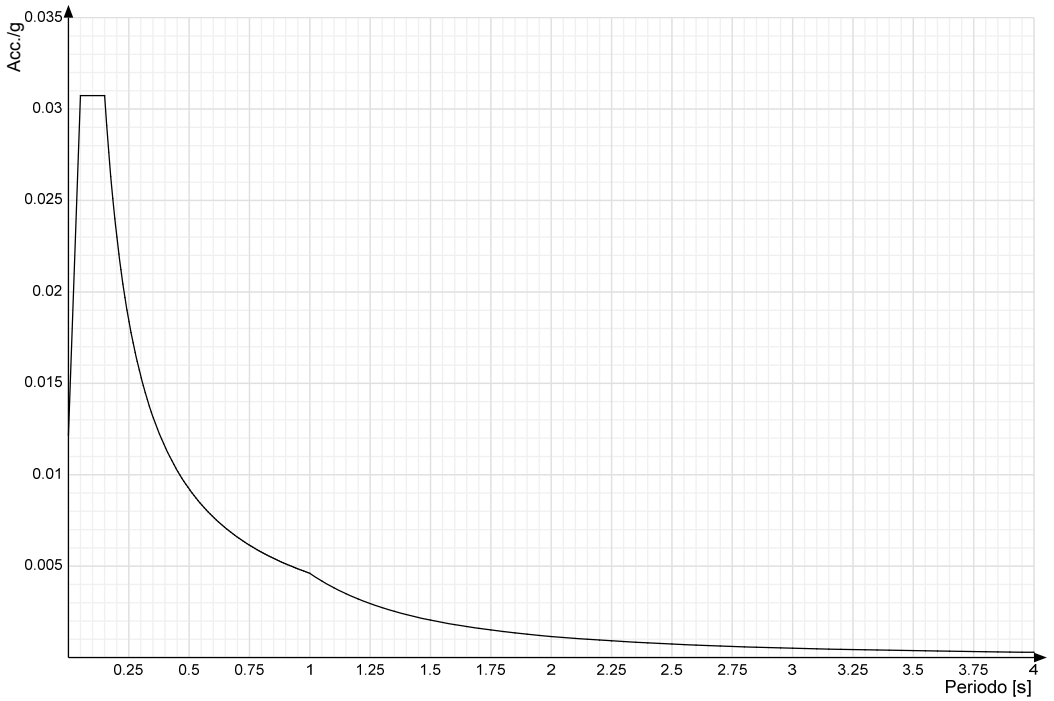
Spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.2.2 [3.2.8]



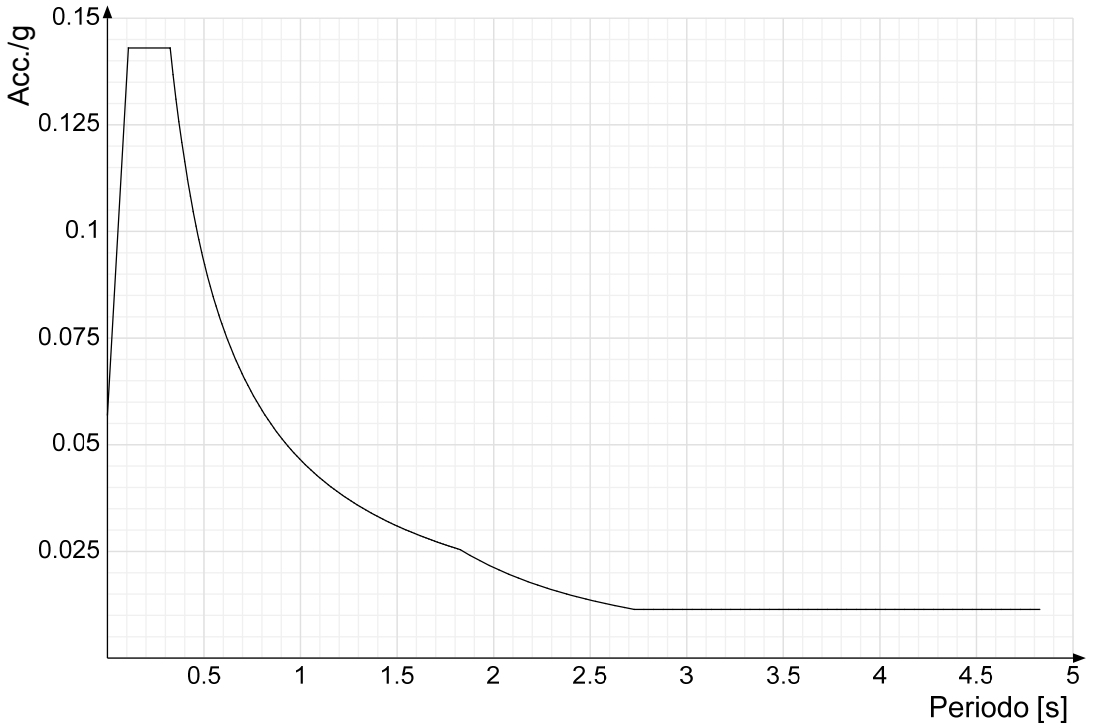
Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4



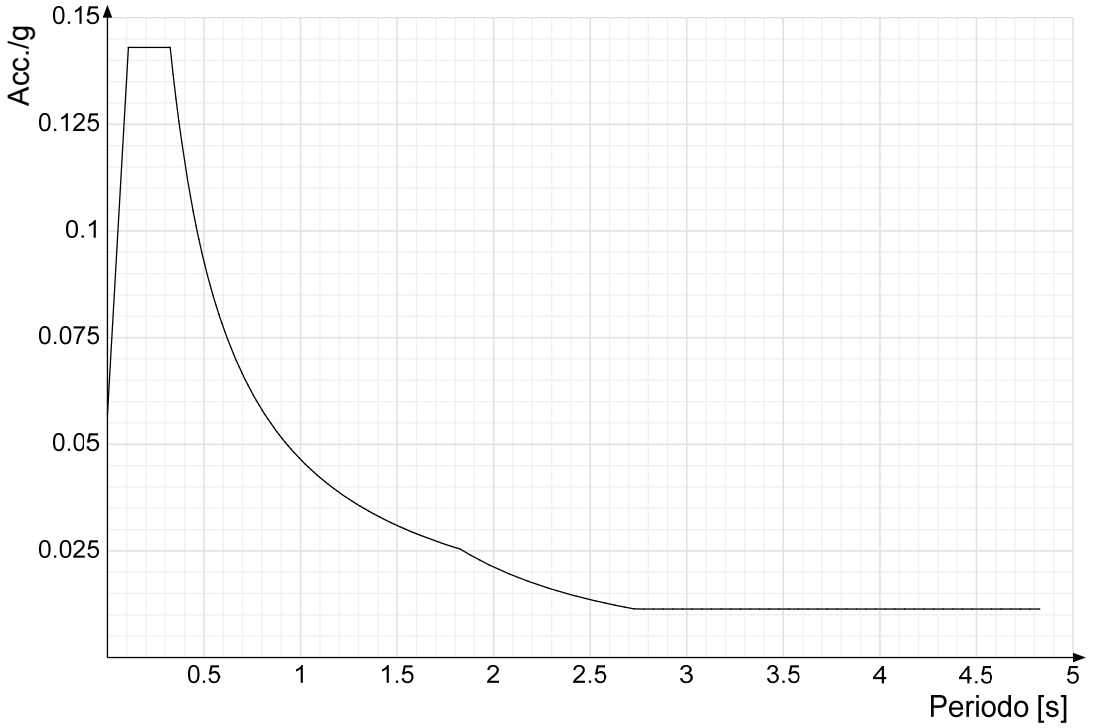
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLO § 3.2.3.4



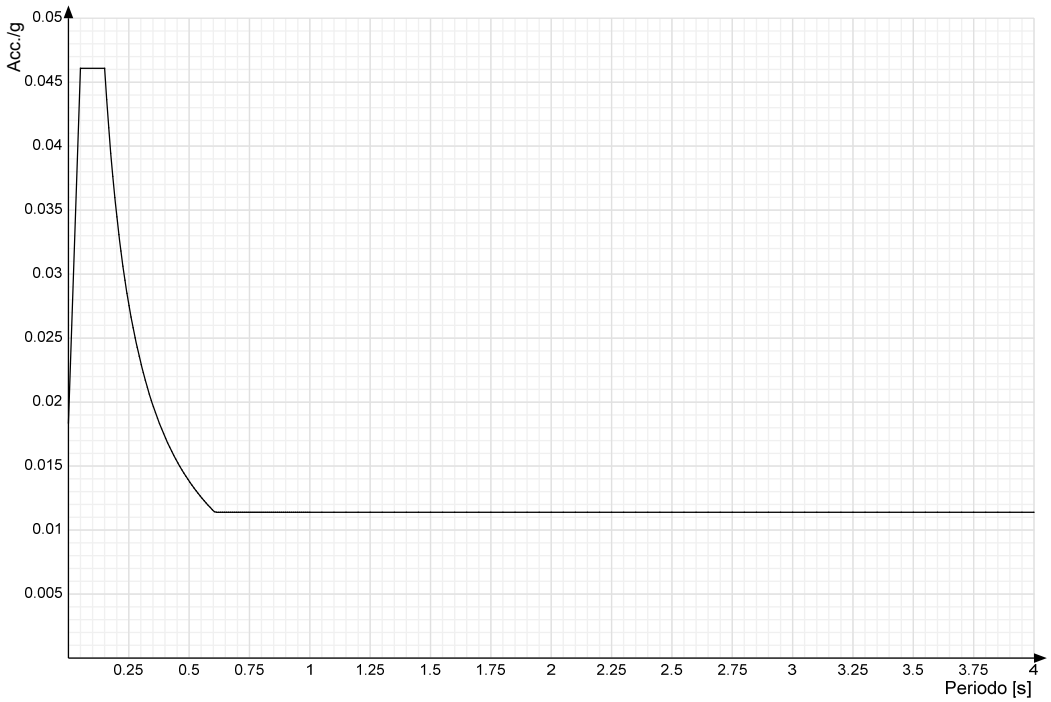
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5



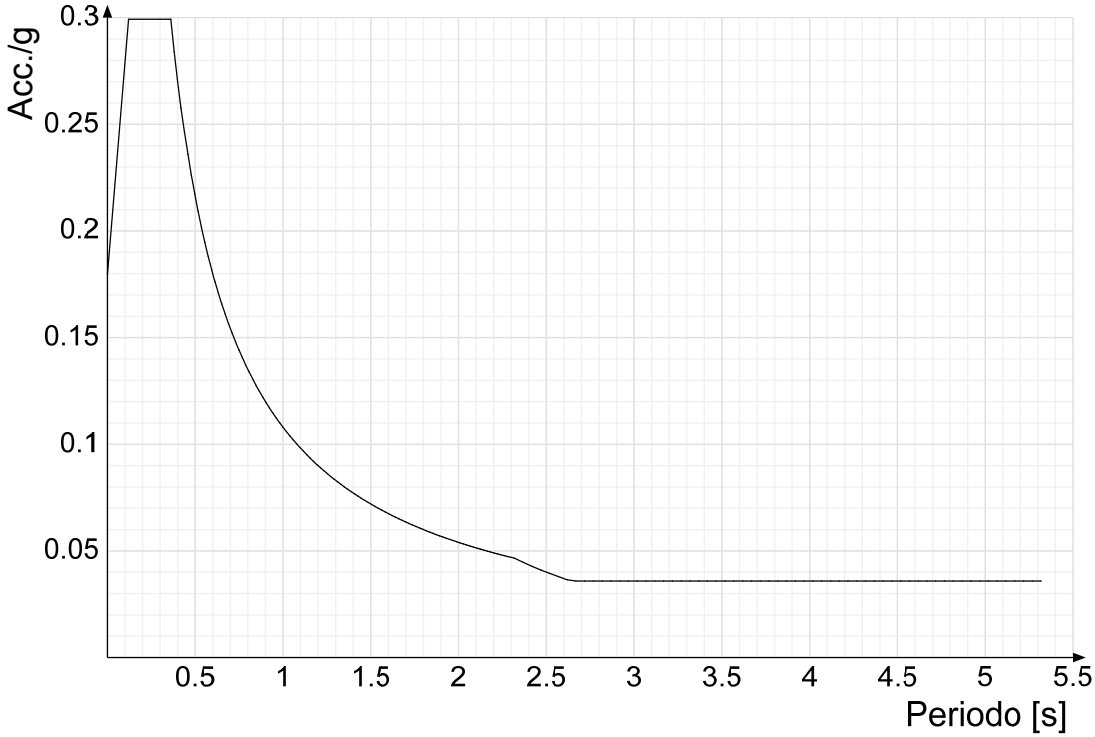
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5



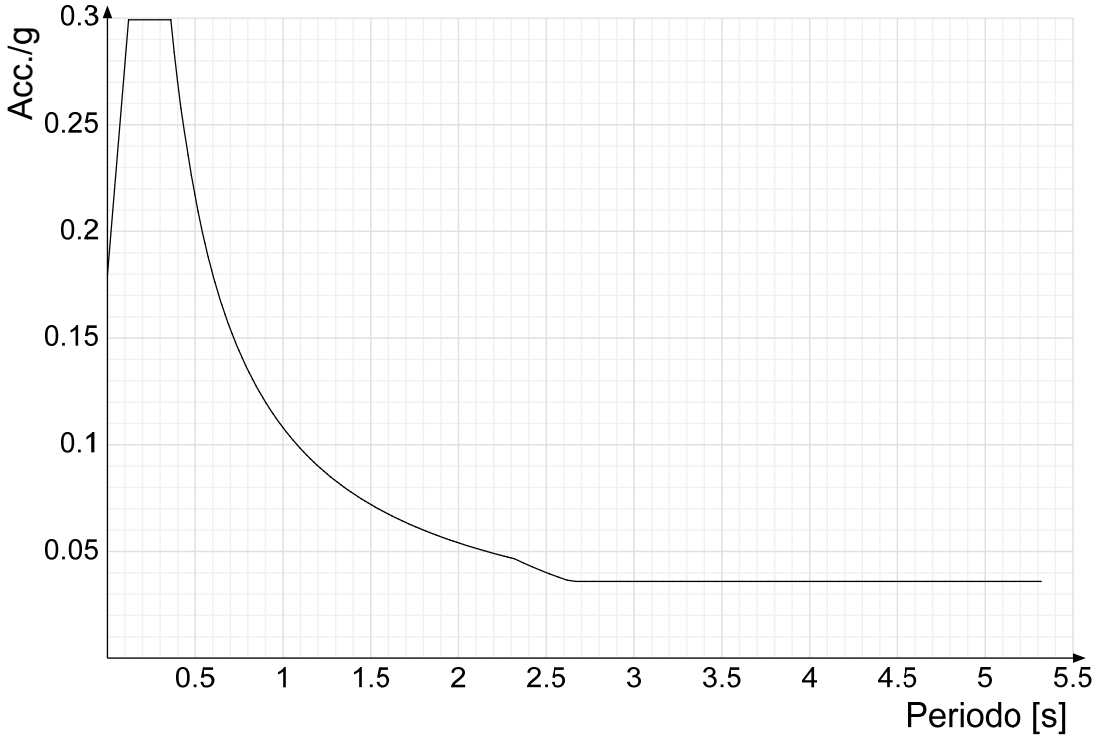
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.5



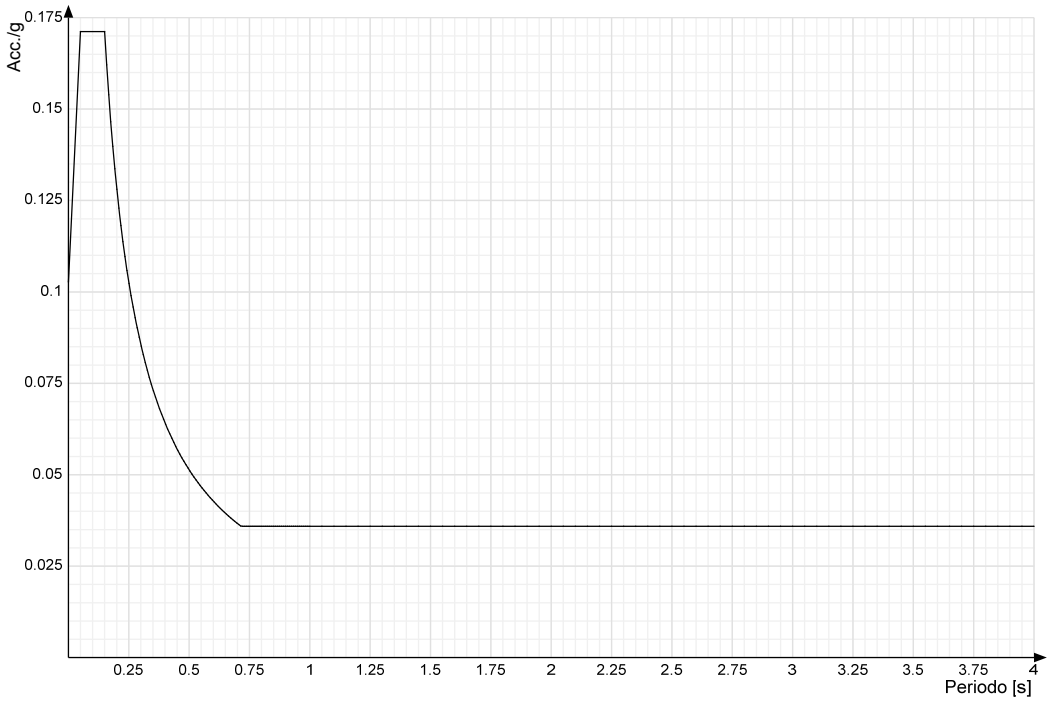
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5



Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5

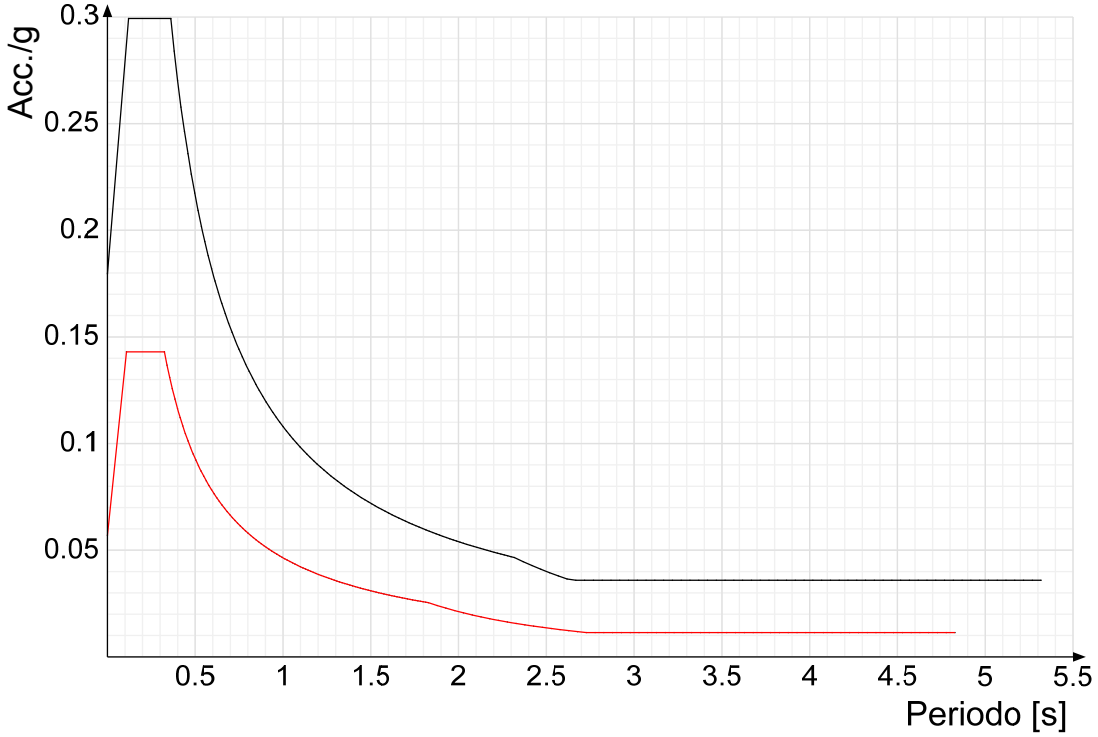


Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5

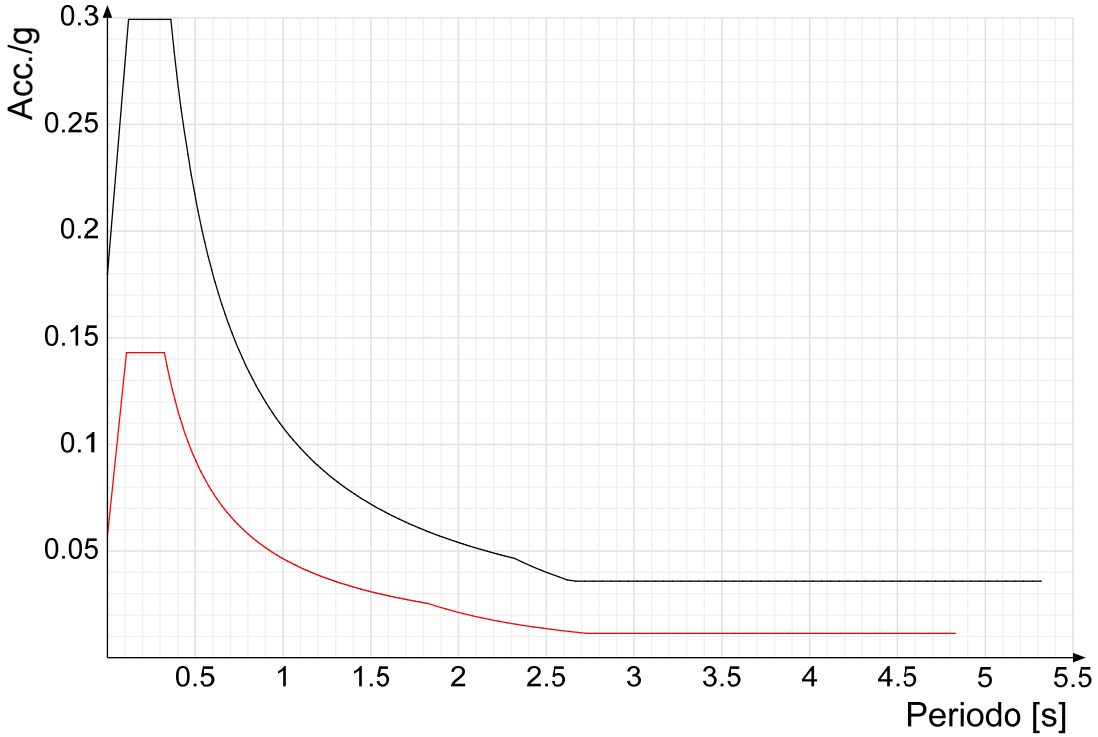


Confronti spettri SLV-SLD

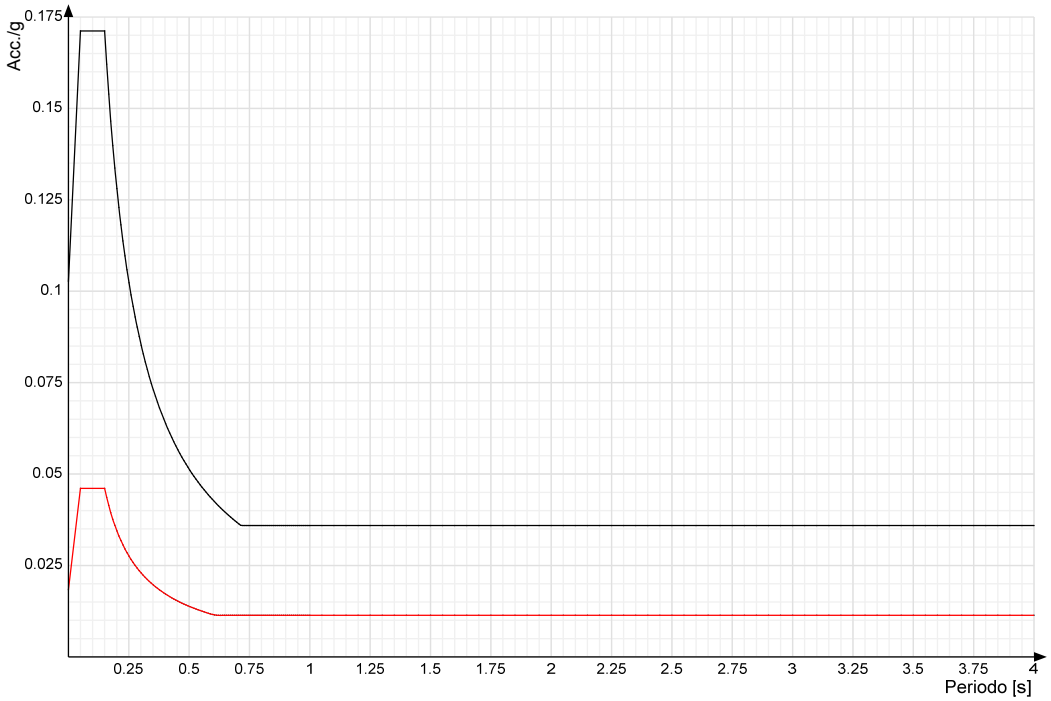
Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.5 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



2.1.3 Preferenze di verifica

2.1.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC9
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

2.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

Coefficiente di omogeneizzazione	15	
γs (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
γc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σc/fck in combinazione rara	0.6	
Limite σc/fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σf/fyk in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	No	
Copriferro secondo EC2	No	

2.1.3.3 Normativa di verifica legno

γ combinazioni fondamentali massiccio	1.5
γ combinazioni fondamentali lamellare	1.45
γ combinazioni fondamentali unioni	1.5
γ combinazioni eccezionali	1
γ combinazioni esercizio	1
Kmod durata istantaneo, classe 1	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 2	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 3	0.9
Kmod durata breve, classe 1	0.9
Kmod durata breve, classe 2	0.9
Kmod durata breve, classe 3	0.7
Kmod durata media, classe 1	0.8
Kmod durata media, classe 2	0.8
Kmod durata media, classe 3	0.65
Kmod durata lunga, classe 1	0.7
Kmod durata lunga, classe 2	0.7
Kmod durata lunga, classe 3	0.55
Kmod durata permanente, classe 1	0.6
Kmod durata permanente, classe 2	0.6
Kmod durata permanente, classe 3	0.5
Kdef classe 1	0.6
Kdef classe 2	0.8
Kdef classe 3	2

2.1.3.4 Normativa di verifica acciaio

γm0	1.05
γm1	1.05
γm2	1.25
Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr	automatico
Coefficienti α, β per flessione deviata	unitari
Verifica semplificata conservativa	si

L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi	500
Metodo semplificato formula (4.2.82)	si
Escludi 6.2.6.7 e 6.2.6.8 in 7.5.4.3 e 7.5.4.5	si
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si
Riduzione fy per tubi tondi di classe 4	no
Effettua la verifica secondo 6.2.8 con irrigidimenti superiori (piastra di base)	si
Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne	0.00333
Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne	0.002
Considera taglio resistente estremità sagomati	no
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	no

2.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	80	[cm]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	80	[cm]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidezza connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	10	[cm]
Tolleranza generazione nodi di aste	1	[cm]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	4	[cm]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100	[cm]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Memoria utilizzabile dal solutore	8000000	
Metodo di risoluzione della matrice	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidezza molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

2.1.5 Moltiplicatori inerziali

***Tipologia**: tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.*
***J2**: moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.*
***J3**: moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.*
***Jt**: moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.*
***A**: moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.*
***A2**: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.*
***A3**: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.*
***Conci rigidi**: fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.*

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastro C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5
Trave tralicciata	1	1	0.01	1	1	1	0.5

2.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante
Tolleranza iterazione	0.00001
Numero massimo iterazioni	50

2.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	non applicata	
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza	
Percentuale carico calcolato a trave continua	0	
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[daN/cm]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[daN/cm]

2.1.8 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	si	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm³]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	10	[daN/cm²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.001	[daN/cm²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Vesic	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	Ghiaia_5	
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	200	[cm]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	

Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	4	[daN/cm³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	6	[daN/cm²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	no	
Spessore massimo strato	100	[cm]
Profondità massima	3000	[cm]
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Cedimento relativo ammissibile	5	[cm]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.3	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	1000	[cm]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento medio ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	
Considera inclinazione spinta del terreno contro pareti	no	
Esegui verifica a liquefazione	no	
Metodo di verifica liquefazione	Seed-Idriss (1982)	
Coeff. di sicurezza minimo a liquefazione	1.3	
Magnitudo scaling factor per liquefazione	1	

2.1.9 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera d = 0.8 * h nei maschi senza fibre compresse	No	
Verifica pressoflessione deviata	No	
Considera effetto piastra in presenza di irrigidimenti	Si	

2.2 Azioni e carichi

2.2.1 Azione del vento

Zona	Zona 3	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	2700	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00456	[daN/cm²]

2.2.2 Azione della neve

Zona	Zona II	
Classe topografica	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi	
Ce	1	
Ct	1	
Tr	50	
qsk	0.01	[daN/cm²]

2.2.3 Condizioni elementari di carico

***Descrizione**: nome assegnato alla condizione elementare.*
***Nome breve**: nome breve assegnato alla condizione elementare.*
***Durata**: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).*
***ψ0**: coefficiente moltiplicatore ψ0. Il valore è adimensionale.*
***ψ1**: coefficiente moltiplicatore ψ1. Il valore è adimensionale.*
***ψ2**: coefficiente moltiplicatore ψ2. Il valore è adimensionale.*
***Con segno**: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.*

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ0	ψ1	ψ2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Variabile	Variabile	Media	1	0.9	0.8	
neve	neve	Media	0.5	0.2	0	
ΔT	ΔT	Media	0.6	0.5	0	Si
Sisma X SLV	X SLV					
Sisma Y SLV	Y SLV					
Sisma Z SLV	Z SLV					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV					
Sisma X SLD	X SLD					

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ0	ψ1	ψ2	Con segno
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD					
Sisma X SLO	X SLO					
Sisma Y SLO	Y SLO					
Sisma Z SLO	Z SLO					
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO					
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO					
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV					
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV					
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Terreno sisma X SLO	Tr x SLO					
Terreno sisma Y SLO	Tr y SLO					
Terreno sisma Z SLO	Tr z SLO					
Rig. Ux	R Ux					
Rig. Uy	R Uy					
Rig. Rz	R Rz					

2.2.4 Combinazioni di carico

***Nome**: E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.*

***Nome breve**: E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.*

***Pesi**: Pesi strutturali*

***Port.**: Permanenti portati*

***Variabile**: Variabile*

***neve**: neve*

***ΔT**: ΔT*

***X SLO**: Sisma X SLO*

***Y SLO**: Sisma Y SLO*

***Z SLO**: Sisma Z SLO*

***EY SLO**: Eccentricità Y per sisma X SLO*

***EX SLO**: Eccentricità X per sisma Y SLO*

***Tr x SLO**: Terreno sisma X SLO*

***Tr y SLO**: Terreno sisma Y SLO*

***Tr z SLO**: Terreno sisma Z SLO*

***X SLD**: Sisma X SLD*

***Y SLD**: Sisma Y SLD*

***Z SLD**: Sisma Z SLD*

***EY SLD**: Eccentricità Y per sisma X SLD*

***EX SLD**: Eccentricità X per sisma Y SLD*

***Tr x SLD**: Terreno sisma X SLD*

***Tr y SLD**: Terreno sisma Y SLD*

***Tr z SLD**: Terreno sisma Z SLD*

***X SLV**: Sisma X SLV*

***Y SLV**: Sisma Y SLV*

***Z SLV**: Sisma Z SLV*

***EY SLV**: Eccentricità Y per sisma X SLV*

***EX SLV**: Eccentricità X per sisma Y SLV*

***Tr x SLV**: Terreno sisma X SLV*

***Tr y SLV**: Terreno sisma Y SLV*

***Tr z SLV**: Terreno sisma Z SLV*

***R Ux**: Rig. Ux*

***R Uy**: Rig. Uy*

***R Rz**: Rig. Rz*

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	**SLU 1**	1	0.8	0	0	-1.5
2	**SLU 2**	1	0.8	0	0	0
3	**SLU 3**	1	0.8	0	0	1.5
4	**SLU 4**	1	0.8	0	0.75	-1.5
5	**SLU 5**	1	0.8	0	0.75	1.5
6	**SLU 6**	1	0.8	0	1.5	-0.9
7	**SLU 7**	1	0.8	0	1.5	0
8	**SLU 8**	1	0.8	0	1.5	0.9
9	**SLU 9**	1	0.8	1.5	0	-1.5
10	**SLU 10**	1	0.8	1.5	0	1.5
11	**SLU 11**	1	0.8	1.5	0.75	-1.5
12	**SLU 12**	1	0.8	1.5	0.75	1.5

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
13	SLU 13	1	0.8	1.5	1.5	-0.9
14	SLU 14	1	0.8	1.5	1.5	0
15	SLU 15	1	0.8	1.5	1.5	0.9
16	SLU 16	1	0.8	1.5	0	-0.9
17	SLU 17	1	0.8	1.5	0	0
18	SLU 18	1	0.8	1.5	0	0.9
19	SLU 19	1	0.8	1.5	0.75	-0.9
20	SLU 20	1	0.8	1.5	0.75	0
21	SLU 21	1	0.8	1.5	0.75	0.9
22	SLU 22	1	1.5	0	0	-1.5
23	SLU 23	1	1.5	0	0	0
24	SLU 24	1	1.5	0	0	1.5
25	SLU 25	1	1.5	0	0.75	-1.5
26	SLU 26	1	1.5	0	0.75	1.5
27	SLU 27	1	1.5	0	1.5	-0.9
28	SLU 28	1	1.5	0	1.5	0
29	SLU 29	1	1.5	0	1.5	0.9
30	SLU 30	1	1.5	1.5	0	-1.5
31	SLU 31	1	1.5	1.5	0	1.5
32	SLU 32	1	1.5	1.5	0.75	-1.5
33	SLU 33	1	1.5	1.5	0.75	1.5
34	SLU 34	1	1.5	1.5	1.5	-0.9
35	SLU 35	1	1.5	1.5	1.5	0
36	SLU 36	1	1.5	1.5	1.5	0.9
37	SLU 37	1	1.5	1.5	0	-0.9
38	SLU 38	1	1.5	1.5	0	0
39	SLU 39	1	1.5	1.5	0	0.9
40	SLU 40	1	1.5	1.5	0.75	-0.9
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0.75	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0.75	0.9
43	SLU 43	1.3	0.8	0	0	-1.5
44	SLU 44	1.3	0.8	0	0	0
45	SLU 45	1.3	0.8	0	0	1.5
46	SLU 46	1.3	0.8	0	0.75	-1.5
47	SLU 47	1.3	0.8	0	0.75	1.5
48	SLU 48	1.3	0.8	0	1.5	-0.9
49	SLU 49	1.3	0.8	0	1.5	0
50	SLU 50	1.3	0.8	0	1.5	0.9
51	SLU 51	1.3	0.8	1.5	0	-1.5
52	SLU 52	1.3	0.8	1.5	0	1.5
53	SLU 53	1.3	0.8	1.5	0.75	-1.5
54	SLU 54	1.3	0.8	1.5	0.75	1.5
55	SLU 55	1.3	0.8	1.5	1.5	-0.9
56	SLU 56	1.3	0.8	1.5	1.5	0
57	SLU 57	1.3	0.8	1.5	1.5	0.9
58	SLU 58	1.3	0.8	1.5	0	-0.9
59	SLU 59	1.3	0.8	1.5	0	0
60	SLU 60	1.3	0.8	1.5	0	0.9
61	SLU 61	1.3	0.8	1.5	0.75	-0.9
62	SLU 62	1.3	0.8	1.5	0.75	0
63	SLU 63	1.3	0.8	1.5	0.75	0.9
64	SLU 64	1.3	1.5	0	0	-1.5
65	SLU 65	1.3	1.5	0	0	0
66	SLU 66	1.3	1.5	0	0	1.5
67	SLU 67	1.3	1.5	0	0.75	-1.5
68	SLU 68	1.3	1.5	0	0.75	1.5
69	SLU 69	1.3	1.5	0	1.5	-0.9
70	SLU 70	1.3	1.5	0	1.5	0
71	SLU 71	1.3	1.5	0	1.5	0.9
72	SLU 72	1.3	1.5	1.5	0	-1.5
73	SLU 73	1.3	1.5	1.5	0	1.5
74	SLU 74	1.3	1.5	1.5	0.75	-1.5
75	SLU 75	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5
76	SLU 76	1.3	1.5	1.5	1.5	-0.9
77	SLU 77	1.3	1.5	1.5	1.5	0
78	SLU 78	1.3	1.5	1.5	1.5	0.9
79	SLU 79	1.3	1.5	1.5	0	-0.9
80	SLU 80	1.3	1.5	1.5	0	0
81	SLU 81	1.3	1.5	1.5	0	0.9
82	SLU 82	1.3	1.5	1.5	0.75	-0.9
83	SLU 83	1.3	1.5	1.5	0.75	0
84	SLU 84	1.3	1.5	1.5	0.75	0.9

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLE RA 1	1	1	0	0	-1
2	SLE RA 2	1	1	0	0	0
3	SLE RA 3	1	1	0	0	1
4	SLE RA 4	1	1	0	0.5	-1
5	SLE RA 5	1	1	0	0.5	1
6	SLE RA 6	1	1	0	1	-0.6
7	SLE RA 7	1	1	0	1	0
8	SLE RA 8	1	1	0	1	0.6
9	SLE RA 9	1	1	1	0	-1
10	SLE RA 10	1	1	1	0	1
11	SLE RA 11	1	1	1	0.5	-1
12	SLE RA 12	1	1	1	0.5	1
13	SLE RA 13	1	1	1	1	-0.6
14	SLE RA 14	1	1	1	1	0
15	SLE RA 15	1	1	1	1	0.6
16	SLE RA 16	1	1	1	0	-0.6
17	SLE RA 17	1	1	1	0	0
18	SLE RA 18	1	1	1	0	0.6
19	SLE RA 19	1	1	1	0.5	-0.6
20	SLE RA 20	1	1	1	0.5	0
21	SLE RA 21	1	1	1	0.5	0.6

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLE FR 1	1	1	0	0	-0.5
2	SLE FR 2	1	1	0	0	0
3	SLE FR 3	1	1	0	0	0.5
4	SLE FR 4	1	1	0	0.2	0
5	SLE FR 5	1	1	0.8	0	-0.5
6	SLE FR 6	1	1	0.8	0	0.5
7	SLE FR 7	1	1	0.8	0.2	0
8	SLE FR 8	1	1	0.9	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0
2	SLE QP 2	1	1	0.8	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.
Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLO	Y SLO
1	SLO 1	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
2	SLO 2	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
3	SLO 3	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
4	SLO 4	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
5	SLO 5	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
6	SLO 6	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
7	SLO 7	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
8	SLO 8	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
9	SLO 9	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
10	SLO 10	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
11	SLO 11	1	1	0.8	0	0	0.3	1
12	SLO 12	1	1	0.8	0	0	0.3	1
13	SLO 13	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
14	SLO 14	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
15	SLO 15	1	1	0.8	0	0	1	0.3
16	SLO 16	1	1	0.8	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLO 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLO 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLO 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLO 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLO 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLO 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLO 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLO 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLO 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLO 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLO 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLO 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLO 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLO 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLO 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.
Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLD	Y SLD
1	SLD 1	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
2	SLD 2	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
3	SLD 3	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
4	SLD 4	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
5	SLD 5	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
6	SLD 6	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
7	SLD 7	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
8	SLD 8	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
9	SLD 9	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
10	SLD 10	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
11	SLD 11	1	1	0.8	0	0	0.3	1
12	SLD 12	1	1	0.8	0	0	0.3	1
13	SLD 13	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
14	SLD 14	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
15	SLD 15	1	1	0.8	0	0	1	0.3
16	SLD 16	1	1	0.8	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0

Nome	Nome breve	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
14	SLD 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.
Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLV	Y SLV
1	SLV 1	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
2	SLV 2	1	1	0.8	0	0	-1	-0.3
3	SLV 3	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
4	SLV 4	1	1	0.8	0	0	-1	0.3
5	SLV 5	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
6	SLV 6	1	1	0.8	0	0	-0.3	-1
7	SLV 7	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
8	SLV 8	1	1	0.8	0	0	-0.3	1
9	SLV 9	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
10	SLV 10	1	1	0.8	0	0	0.3	-1
11	SLV 11	1	1	0.8	0	0	0.3	1
12	SLV 12	1	1	0.8	0	0	0.3	1
13	SLV 13	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
14	SLV 14	1	1	0.8	0	0	1	-0.3
15	SLV 15	1	1	0.8	0	0	1	0.3
16	SLV 16	1	1	0.8	0	0	1	0.3

Nome	Nome breve	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLV 2	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLV 8	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLV 13	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	0	1	-0.3	1	0.3	0

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.
Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile	neve	ΔT	X SLV	Y SLV
1	SLV FO 1	1	1	0.8	0	0	-1.1	-0.33
2	SLV FO 2	1	1	0.8	0	0	-1.1	-0.33
3	SLV FO 3	1	1	0.8	0	0	-1.1	0.33
4	SLV FO 4	1	1	0.8	0	0	-1.1	0.33
5	SLV FO 5	1	1	0.8	0	0	-0.33	-1.1
6	SLV FO 6	1	1	0.8	0	0	-0.33	-1.1
7	SLV FO 7	1	1	0.8	0	0	-0.33	1.1
8	SLV FO 8	1	1	0.8	0	0	-0.33	1.1
9	SLV FO 9	1	1	0.8	0	0	0.33	-1.1
10	SLV FO 10	1	1	0.8	0	0	0.33	-1.1
11	SLV FO 11	1	1	0.8	0	0	0.33	1.1
12	SLV FO 12	1	1	0.8	0	0	0.33	1.1
13	SLV FO 13	1	1	0.8	0	0	1.1	-0.33
14	SLV FO 14	1	1	0.8	0	0	1.1	-0.33
15	SLV FO 15	1	1	0.8	0	0	1.1	0.33
16	SLV FO 16	1	1	0.8	0	0	1.1	0.33

Nome	Nome breve	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV FO 1	0	-1.1	0.33	-1.1	-0.33	0
2	SLV FO 2	0	1.1	-0.33	-1.1	-0.33	0
3	SLV FO 3	0	-1.1	0.33	-1.1	0.33	0
4	SLV FO 4	0	1.1	-0.33	-1.1	0.33	0
5	SLV FO 5	0	-0.33	1.1	-0.33	-1.1	0
6	SLV FO 6	0	0.33	-1.1	-0.33	-1.1	0
7	SLV FO 7	0	-0.33	1.1	-0.33	1.1	0
8	SLV FO 8	0	0.33	-1.1	-0.33	1.1	0
9	SLV FO 9	0	-0.33	1.1	0.33	-1.1	0
10	SLV FO 10	0	0.33	-1.1	0.33	-1.1	0
11	SLV FO 11	0	-0.33	1.1	0.33	1.1	0
12	SLV FO 12	0	0.33	-1.1	0.33	1.1	0
13	SLV FO 13	0	-1.1	0.33	1.1	-0.33	0
14	SLV FO 14	0	1.1	-0.33	1.1	-0.33	0
15	SLV FO 15	0	-1.1	0.33	1.1	0.33	0
16	SLV FO 16	0	1.1	-0.33	1.1	0.33	0

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	R Ux	R Uy	R Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

2.2.5 Definizioni di carichi superficiali

***Nome**: nome identificativo della definizione di carico.*
***Valori**: valori associati alle condizioni di carico.*

***Condizione**: condizione di carico a cui sono associati i valori.*
***Descrizione**: nome assegnato alla condizione elementare.*
***Valore**: modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm²]*
***Applicazione**: modalità con cui il carico è applicato alla superficie.*

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
carico su basamento (apparecchiature)	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile	0.2	Verticale
	neve	0	Verticale
carico su basamento (libero)	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile	0.04	Verticale
	neve	0.008	Verticale

2.2.6 Definizioni di carichi termici

***Nome**: nome identificativo della definizione di carico.*
***ΔT faccia interna**: variazione di temperatura della faccia interna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*
***ΔT faccia esterna**: variazione di temperatura della faccia esterna dell'elemento rispetto alla temperatura di costruzione. [°C]*

Nome	ΔT faccia interna	ΔT faccia esterna
carico termico cls	15	15

2.3 Quote

2.3.1 Livelli

***Descrizione breve**: nome sintetico assegnato al livello.*
***Descrizione**: nome assegnato al livello.*
***Quota**: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]*
***Spessore**: spessore del livello. [cm]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	40
L2	estradosso pareti	20	0

2.3.2 Tronchi

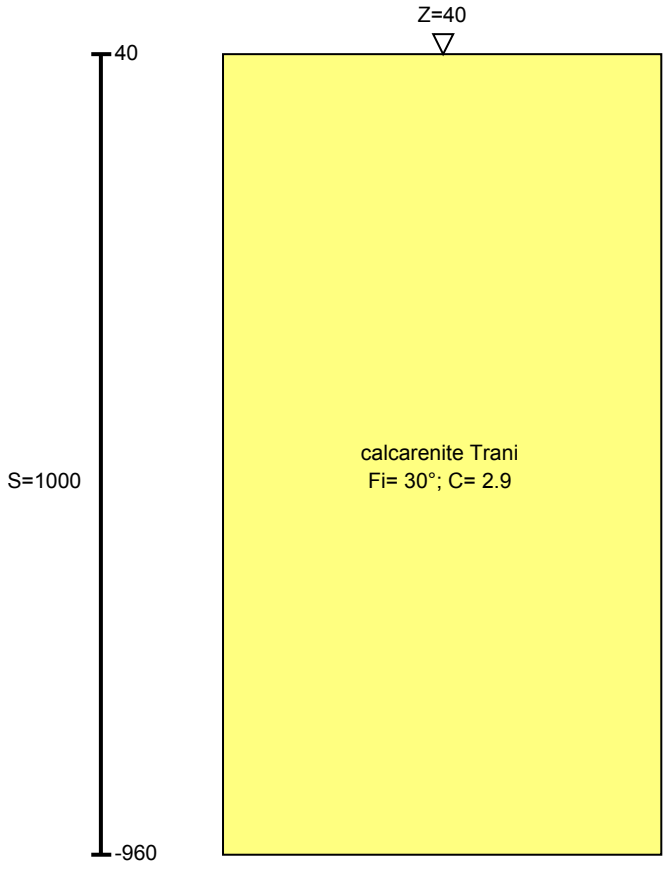
***Descrizione breve**: nome sintetico assegnato al tronco.*
***Descrizione**: nome assegnato al tronco.*
***Quota 1**: riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]*
***Quota 2**: riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]*

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - estradosso pareti	Fondazione	estradosso pareti

2.4 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: 40

I valori sono espressi in cm



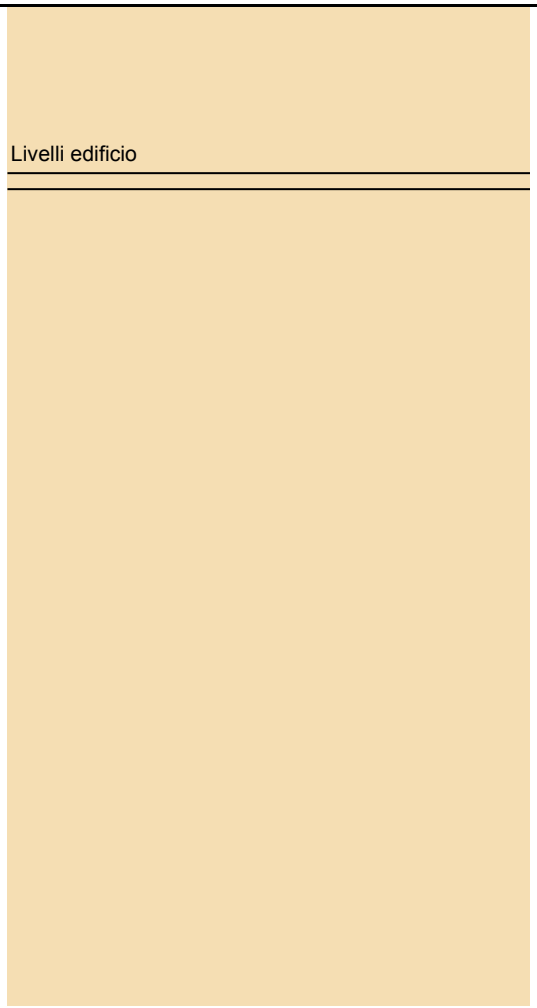


Immagine: Sondaggio

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
calcarenite Trani	1000	No	1.5	1	1	1	3770	3770	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1

2.5 Elementi di input

2.5.1 Fili fissi

2.5.1.1 Fili fissi di piano

Livello: *quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]*
Punto: *punto di inserimento.*
X: *coordinata X. [cm]*
Y: *coordinata Y. [cm]*
Estradosso: *distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]*
Angolo: *angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]*

***Tipo**: tipo di simbolo.*
***T.c.**: testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.*

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-632.8	199.1	0	270	Angolo	1
L1	1797.2	199.1	0	180	Angolo	3
L1	-632.8	-1224.9	0	0	Angolo	5
L1	1797.2	-1224.9	0	0	Angolo	7

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-532.8	199.1	0	180	Angolo	2
L1	1897.2	199.1	0	180	Angolo	4
L1	-532.8	-1224.9	0	0	Angolo	6
L1	1897.2	-1224.9	0	90	Angolo	8

2.5.2 Piastre C.A.

2.5.2.1 Piastre C.A. di piano

***Livello**: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]*
***Punti**: punti di definizione in pianta.*
***I.**: indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.*
***X**: coordinata X. [cm]*
***Y**: coordinata Y. [cm]*
***Estr.**: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***Car.sup.**: riferimento alla definizione di un carico superficiale. Accetta anche il valore "Nessuno".*
***Car.pot.**: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".*
***DeltaT**: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".*
***Sovr.**: aliquota di sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***P.sup.**: peso per unità di superficie. [daN/cm²]*
***Fond.**: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.*
***Fori**: riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.*

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
L1	20	1	1397.2	99.1	0	C32/40	carico su basamento (apparecchiature)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	197.2	99.1										
		3	197.2	-200.9										
		4	1397.2	-200.9										
L1	20	1	1797.2	199.1	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	-532.8	199.1										
		3	-532.8	99.1										
		4	1797.2	99.1										
L1	20	1	1897.2	-1224.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	1897.2	199.1										
		3	1797.2	199.1										
		4	1797.2	-1224.9										
L1	20	1	-532.8	-1224.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	-532.8	199.1										
		3	-632.8	199.1										
		4	-632.8	-1224.9										
L1	20	1	1797.2	-1124.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	-532.8	-1124.9										
		3	-532.8	-1224.9										
		4	1797.2	-1224.9										
L1	20	1	-232.8	-450.9	0	C32/40	carico su basamento (apparecchiature)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	-232.8	99.1										
		3	-532.8	99.1										
		4	-532.8	-450.9										
L1	20	1	1797.2	-1124.9	0	C32/40	carico su basamento (apparecchiature)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	1797.2	-200.9										
		3	1397.2	-200.9										
		4	1397.2	-1124.9										
L1	20	1	1797.2	99.1	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	1397.2	99.1										
		3	1397.2	-200.9										
		4	1797.2	-200.9										
L1	20	1	197.2	-1124.9	0	C32/40	carico su basamento (apparecchiature)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	197.2	-950.9										
		3	-232.8	-950.9										
		4	-232.8	-1124.9										
L1	20	1	1397.2	-1124.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	1397.2	-200.9										
		3	197.2	-200.9										
		4	197.2	-1124.9										
L1	20	1	197.2	-950.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		

Livello	Sp.	Punti			Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Fond.	Fori
		I.	X	Y										
		2	197.2	-450.9										
		3	-232.8	-450.9										
		4	-232.8	-950.9										
L1	20	1	197.2	-450.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	197.2	-200.9										
		3	-232.8	-200.9										
		4	-232.8	-450.9										
L1	20	1	197.2	-200.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	197.2	99.1										
		3	-232.8	99.1										
		4	-232.8	-200.9										
L1	20	1	-232.8	-1124.9	0	C32/40	carico su basamento (libero)		carico termico cls	0	No	0.05		
		2	-232.8	-450.9										
		3	-532.8	-450.9										
		4	-532.8	-1124.9										

2.5.3 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	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (10.722)	Da Stratigrafia (117.134)	Default (0.001)
FS2	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (26.043)	Da Stratigrafia (115.86)	Default (0.001)
FS3	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (24.653)	Da Stratigrafia (117.683)	Default (0.001)
FS4	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (12.174)	Da Stratigrafia (133.784)	Default (0.001)
FS5	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (9.331)	Da Stratigrafia (126.962)	Default (0.001)
FS6	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (13.292)	Da Stratigrafia (145.311)	Default (0.001)
FS7	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (17.202)	Da Stratigrafia (130.013)	Default (0.001)
FS8	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (5.764)	Da Stratigrafia (148.615)	Default (0.001)
FS9	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (10.61)	Da Stratigrafia (150.055)	Default (0.001)
FS10	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (14.18)	Da Stratigrafia (136.916)	Default (0.001)
FS11	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (13.004)	Da Stratigrafia (142.362)	Default (0.001)
FS12	Sondaggio	0		0	Da Stratigrafia (11.641)	Da Stratigrafia (128.129)	Default (0.001)

2.5.4 Pareti C.A.

***Tr.**: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.*
***Sp.**: spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]*
***P.i.**: posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.*
***Punto i.**: punto iniziale in pianta.*
***X**: coordinata X. [cm]*
***Y**: coordinata Y. [cm]*
***Punto f.**: punto finale in pianta.*
***X**: coordinata X. [cm]*
***Y**: coordinata Y. [cm]*
***Mat.**: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.*
***Car.pot.**: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".*
***DeltaT**: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".*
***Sovr.**: aliquota di sovraresistenza da assicurare in verifica.*
***S.Z**: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.*
***Aperture**: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.*

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T1	10	Sinistra	-632.8	199.1	-532.8	199.1	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	-532.8	199.1	1797.2	199.1	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	1797.2	199.1	1897.2	199.1	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	1897.2	199.1	1897.2	-1224.9	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	1897.2	-1224.9	1797.2	-1224.9	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	1797.2	-1224.9	-532.8	-1224.9	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	-532.8	-1224.9	-632.8	-1224.9	C32/40			0	No	
T1	10	Sinistra	-632.8	-1224.9	-632.8	199.1	C32/40			0	No	

3 Dati di modellazione

3.1 Nodi

3.1.1 Nodi di definizione

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Posizione**: coordinate del nodo.*
***X**: coordinata X. [cm]*
***Y**: coordinata Y. [cm]*
***Z**: coordinata Z. [cm]*

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	-632.8	-1224.9	-20	3	-532.8	-1224.9	-20	4	-457.8	-1224.9	-20	5	-382.8	-1224.9	-20
6	-307.8	-1224.9	-20	7	-232.8	-1224.9	-20	8	-146.8	-1224.9	-20	9	-60.8	-1224.9	-20
10	25.2	-1224.9	-20	11	111.2	-1224.9	-20	12	197.2	-1224.9	-20	13	277.2	-1224.9	-20
14	357.2	-1224.9	-20	15	437.2	-1224.9	-20	16	517.2	-1224.9	-20	17	597.2	-1224.9	-20
18	677.2	-1224.9	-20	19	757.2	-1224.9	-20	20	837.2	-1224.9	-20	21	917.2	-1224.9	-20
22	997.2	-1224.9	-20	23	1077.2	-1224.9	-20	24	1157.2	-1224.9	-20	25	1237.2	-1224.9	-20
26	1317.2	-1224.9	-20	27	1397.2	-1224.9	-20	28	1477.2	-1224.9	-20	29	1557.2	-1224.9	-20
30	1637.2	-1224.9	-20	31	1717.2	-1224.9	-20	32	1797.2	-1224.9	-20	33	1897.2	-1224.9	-20
34	-627.8	-1219.9	-20	35	-532.8	-1219.9	-20	36	-457.8	-1219.9	-20	37	-382.8	-1219.9	-20
38	-307.8	-1219.9	-20	39	-232.8	-1219.9	-20	40	-146.8	-1219.9	-20	41	-60.8	-1219.9	-20
42	25.2	-1219.9	-20	43	111.2	-1219.9	-20	44	197.2	-1219.9	-20	45	277.2	-1219.9	-20
46	357.2	-1219.9	-20	47	437.2	-1219.9	-20	48	517.2	-1219.9	-20	49	597.2	-1219.9	-20
50	677.2	-1219.9	-20	51	757.2	-1219.9	-20	52	837.2	-1219.9	-20	53	917.2	-1219.9	-20
54	997.2	-1219.9	-20	55	1077.2	-1219.9	-20	56	1157.2	-1219.9	-20	57	1237.2	-1219.9	-20
58	1317.2	-1219.9	-20	59	1397.2	-1219.9	-20	60	1477.2	-1219.9	-20	61	1557.2	-1219.9	-20
62	1637.2	-1219.9	-20	63	1717.2	-1219.9	-20	64	1797.2	-1219.9	-20	65	1892.2	-1219.9	-20
66	-632.8	-1129.2	-20	67	1897.2	-1129.2	-20	68	-627.8	-1124.9	-20	69	-532.8	-1124.9	-20
70	-457.8	-1124.9	-20	71	-382.8	-1124.9	-20	72	-307.8	-1124.9	-20	73	-232.8	-1124.9	-20
74	-146.8	-1124.9	-20	75	-60.8	-1124.9	-20	76	25.2	-1124.9	-20	77	111.2	-1124.9	-20
78	197.2	-1124.9	-20	79	277.2	-1124.9	-20	80	357.2	-1124.9	-20	81	437.2	-1124.9	-20
82	517.2	-1124.9	-20	83	597.2	-1124.9	-20	84	677.2	-1124.9	-20	85	757.2	-1124.9	-20
86	837.2	-1124.9	-20	87	917.2	-1124.9	-20	88	997.2	-1124.9	-20	89	1077.2	-1124.9	-20
90	1157.2	-1124.9	-20	91	1237.2	-1124.9	-20	92	1317.2	-1124.9	-20	93	1397.2	-1124.9	-20
94	1477.2	-1124.9	-20	95	1557.2	-1124.9	-20	96	1637.2	-1124.9	-20	97	1717.2	-1124.9	-20
98	1797.2	-1124.9	-20	99	1892.2	-1124.9	-20	100	-632.8	-1053.8	-20	101	1897.2	-1051.7	-20
102	-627.8	-1050	-20	103	-532.8	-1050	-20	104	-457.8	-1047.9	-20	105	1397.2	-1047.9	-20
106	1477.2	-1047.9	-20	107	1557.2	-1047.9	-20	108	1637.2	-1047.9	-20	109	1717.2	-1047.9	-20
110	1797.2	-1047.9	-20	111	1892.2	-1047.9	-20	112	1317.2	-1047.5	-20	113	1237.2	-1047.1	-20
114	1157.2	-1046.8	-20	115	1077.2	-1046.4	-20	116	997.2	-1046	-20	117	917.2	-1045.6	-20
118	-382.8	-1045.6	-20	119	837.2	-1045.3	-20	120	757.2	-1044.9	-20	121	677.2	-1044.5	-20
122	597.2	-1044.2	-20	123	517.2	-1043.8	-20	124	437.2	-1043.3	-20	125	357.2	-1042.5	-20
126	-307.8	-1042.4	-20	127	277.2	-1040.9	-20	128	-232.8	-1037.9	-20	129	-146.8	-1037.9	-20
130	-60.8	-1037.9	-20	131	25.2	-1037.9	-20	132	111.2	-1037.9	-20	133	197.2	-1037.9	-20
134	-632.8	-978.4	-20	135	-627.8	-975.1	-20	136	-532.8	-975.1	-20	137	1897.2	-974.1	-20
138	-457.8	-971.5	-20	139	1397.2	-970.9	-20	140	1477.2	-970.9	-20	141	1557.2	-970.9	-20
142	1637.2	-970.9	-20	143	1717.2	-970.9	-20	144	1797.2	-970.9	-20	145	1892.2	-970.9	-20
146	1317.2	-970.3	-20	147	1237.2	-969.7	-20	148	1157.2	-969.1	-20	149	1077.2	-968.4	-20
150	997.2	-967.8	-20	151	-382.8	-967.4	-20	152	917.2	-967.2	-20	153	837.2	-966.6	-20
154	757.2	-966	-20	155	677.2	-965.4	-20	156	597.2	-964.8	-20	157	517.2	-964.2	-20
158	437.2	-963.4	-20	159	357.2	-962	-20	160	-307.8	-961.6	-20	161	277.2	-958.9	-20
162	-232.8	-950.9	-20	163	-146.8	-950.9	-20	164	-60.8	-950.9	-20	165	25.2	-950.9	-20
166	111.2	-950.9	-20	167	197.2	-950.9	-20	168	-632.8	-902.9	-20	169	-627.8	-900.2	-20
170	-532.8	-900.2	-20	171	1897.2	-896.6	-20	172	-457.8	-896.1	-20	173	1397.2	-893.9	-20
174	1477.2	-893.9	-20	175	1557.2	-893.9	-20	176	1637.2	-893.9	-20	177	1717.2	-893.9	-20
178	1797.2	-893.9	-20	179	1892.2	-893.9	-20	180	1317.2	-893.2	-20	181	1237.2	-892.6	-20
182	1157.2	-892	-20	183	-382.8	-891.6	-20	184	1077.2	-891.3	-20	185	997.2	-890.7	-20
186	917.2	-890.1	-20	187	837.2	-889.4	-20	188	757.2	-888.8	-20	189	677.2	-888.2	-20
190	597.2	-887.5	-20	191	517.2	-886.9	-20	192	-307.8	-886.3	-20	193	437.2	-886.1	-20
194	357.2	-885	-20	195	277.2	-883	-20	196	-232.8	-879.4	-20	197	-146.8	-879.4	-20
198	-60.8	-879.4	-20	199	25.2	-879.4	-20	200	111.2	-879.4	-20	201	197.2	-879.4	-20
202	-632.8	-827.5	-20	203	-627.8	-825.3	-20	204	-532.8	-825.3	-20	205	-457.8	-821.4	-20
206	1897.2	-819	-20	207	-382.8	-817.3	-20	208	1397.2	-816.9	-20	209	1477.2	-816.9	-20
210	1557.2	-816.9	-20	211	1637.2	-816.9	-20	212	1717.2	-816.9	-20	213	1797.2	-816.9	-20
214	1892.2	-816.9	-20	215	1317.2	-816.4	-20	216	1237.2	-815.9	-20	217	1157.2	-815.5	-20
218	1077.2	-815	-20	219	997.2	-814.5	-20	220	917.2	-814	-20	221	837.2	-813.6	-20
222	757.2	-813.1	-20	223	-307.8	-812.9	-20	224	677.2	-812.6	-20	225	597.2	-812.2	-20
226	517.2	-811.7	-20	227	437.2	-811.1	-20	228	357.2	-810.5	-20	229	277.2	-809.5	-20
230	-232.8	-808	-20	231	-146.8	-808	-20	232	-60.8	-808	-20	233	25.2	-808	-20
234	111.2	-808	-20	235	197.2	-808	-20	236	-632.8	-752.1	-20	237	-627.8	-750.4	-20
238	-532.8	-750.4	-20	239	-457.8	-747.1	-20	240	-382.8	-743.7	-20	241	1897.2	-741.5	-20
242	-307.8	-740.2	-20	243	1397.2	-739.9	-20	244	1477.2	-739.9	-20	245	1557.2	-739.9	-20
246	1637.2	-739.9	-20	247	1717.2	-739.9	-20	248	1797.2	-739.9	-20	249	1892.2	-739.9	-20
250	1317.2	-739.7	-20	251	1237.2	-739.5	-20	252	1157.2	-739.3	-20	253	1077.2	-739.1	-20
254	997.2	-738.9	-20	255	917.2	-738.7	-20	256	837.2	-738.5	-20	257	757.2	-738.3	-20
258	677.2	-738.2	-20	259	597.2	-738	-20	260	517.2	-737.8	-20	261	437.2	-737.6	-20
262	357.2	-737.3	-20	263	277.2	-737	-20	264	-232.8	-736.6	-20	265	-146.8	-736.6	-20
266	-60.8	-736.6	-20	267	25.2	-736.6	-20	268	111.2	-736.6	-20	269	197.2	-736.6	-20
270	-632.8	-676.7	-20	271	-627.8	-675.5	-20	272	-532.8	-675.5	-20	273	-457.8	-673	-20
274	-382.8	-670.4	-20	275	-307.8	-667.8	-20	276	-232.8	-665.2	-20	277	-146.8	-665.2	-20
278	-60.8	-665.2	-20	279	25.2	-665.2	-20	280	111.2	-665.2	-20	281	197.2	-665.2	-20
282	277.2	-664.9	-20	283	357.2	-664.7	-20	284	437.2	-664.5	-20	285	517.2	-664.3	-20
286	597.2	-664.2	-20	287	677.2	-664.1	-20	288	757.2	-663.9	-20	289	1897.2	-663.9	-20
290	837.2	-663.8	-20	291	917.2	-663.7	-20	292	997.2	-663.5	-20	293	1077.2	-663.4	-20
294	1157.2	-663.3	-20	295	1237.2	-663.1	-20	296	1317.2	-663	-20	297	1397.2	-662.9	-20
298	1477.2	-662.9	-20	299	1557.2	-662.9	-20	300	1637.2	-662.9	-20	301	1717.2	-662.9	-20
302	1797.2	-662.9	-20	303	1892.2	-662.9	-20	304	-632.8	-601.3	-20	305	-627.8	-600.6	-20
306	-532.8	-600.6	-20	307	-457.8	-598.9	-20	308	-382.8	-597.2	-20	309	-307.8	-595.5	-20

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
310	-232.8	-593.7	-20	311	-146.8	-593.7	-20	312	-60.8	-593.7	-20	313	25.2	-593.7	-20
314	111.2	-593.7	-20	315	197.2	-593.7	-20	316	277.2	-592.5	-20	317	357.2	-591.7	-20
318	437.2	-591.1	-20	319	517.2	-590.6	-20	320	597.2	-590.2	-20	321	677.2	-589.8	-20
322	757.2	-589.3	-20	323	837.2	-588.9	-20	324	917.2	-588.5	-20	325	997.2	-588	-20
326	1077.2	-587.6	-20	327	1157.2	-587.2	-20	328	1237.2	-586.7	-20	329	1897.2	-586.4	-20
330	1317.2	-586.3	-20	331	1397.2	-585.9	-20	332	1477.2	-585.9	-20	333	1557.2	-585.9	-20
334	1637.2	-585.9	-20	335	1717.2	-585.9	-20	336	1797.2	-585.9	-20	337	1892.2	-585.9	-20
338	-632.8	-525.8	-20	339	-627.8	-525.8	-20	340	-532.8	-525.8	-20	341	-457.8	-524.9	-20
342	-382.8	-524	-20	343	-307.8	-523.2	-20	344	-232.8	-522.3	-20	345	-146.8	-522.3	-20
346	-60.8	-522.3	-20	347	25.2	-522.3	-20	348	111.2	-522.3	-20	349	197.2	-522.3	-20
350	277.2	-519.4	-20	351	357.2	-517.7	-20	352	437.2	-516.7	-20	353	517.2	-516	-20
354	597.2	-515.3	-20	355	677.2	-514.7	-20	356	757.2	-514	-20	357	837.2	-513.4	-20
358	917.2	-512.7	-20	359	997.2	-512.1	-20	360	1077.2	-511.4	-20	361	1157.2	-510.8	-20
362	1237.2	-510.2	-20	363	1317.2	-509.5	-20	364	1397.2	-508.9	-20	365	1477.2	-508.9	-20
366	1557.2	-508.9	-20	367	1637.2	-508.9	-20	368	1717.2	-508.9	-20	369	1797.2	-508.9	-20
370	1892.2	-508.9	-20	371	1897.2	-508.8	-20	372	-627.8	-450.9	-20	373	-532.8	-450.9	-20
374	-457.8	-450.9	-20	375	-382.8	-450.9	-20	376	-307.8	-450.9	-20	377	-232.8	-450.9	-20
378	-146.8	-450.9	-20	379	-60.8	-450.9	-20	380	25.2	-450.9	-20	381	111.2	-450.9	-20
382	197.2	-450.9	-20	383	-632.8	-450.4	-20	384	277.2	-444.4	-20	385	357.2	-441.8	-20
386	437.2	-440.5	-20	387	517.2	-439.7	-20	388	597.2	-438.9	-20	389	677.2	-438.2	-20
390	757.2	-437.5	-20	391	837.2	-436.8	-20	392	917.2	-436.1	-20	393	997.2	-435.4	-20
394	1077.2	-434.7	-20	395	1157.2	-434	-20	396	1237.2	-433.3	-20	397	1317.2	-432.6	-20
398	1397.2	-431.9	-20	399	1477.2	-431.9	-20	400	1557.2	-431.9	-20	401	1637.2	-431.9	-20
402	1717.2	-431.9	-20	403	1797.2	-431.9	-20	404	1892.2	-431.9	-20	405	1897.2	-431.3	-20
406	-627.8	-372.3	-20	407	-532.8	-372.3	-20	408	-632.8	-371.3	-20	409	-457.8	-371.3	-20
410	-382.8	-370.2	-20	411	-307.8	-369	-20	412	-232.8	-367.5	-20	413	-146.8	-367.5	-20
414	-60.8	-367.5	-20	415	25.2	-367.5	-20	416	111.2	-367.5	-20	417	197.2	-367.5	-20
418	277.2	-364.7	-20	419	357.2	-363.1	-20	420	437.2	-362.1	-20	421	517.2	-361.4	-20
422	597.2	-360.8	-20	423	677.2	-360.2	-20	424	757.2	-359.6	-20	425	837.2	-359	-20
426	917.2	-358.4	-20	427	997.2	-357.8	-20	428	1077.2	-357.2	-20	429	1157.2	-356.6	-20
430	1237.2	-356.1	-20	431	1317.2	-355.5	-20	432	1397.2	-354.9	-20	433	1477.2	-354.9	-20
434	1557.2	-354.9	-20	435	1637.2	-354.9	-20	436	1717.2	-354.9	-20	437	1797.2	-354.9	-20
438	1892.2	-354.9	-20	439	1897.2	-353.8	-20	440	-627.8	-293.7	-20	441	-532.8	-293.7	-20
442	-632.8	-292.2	-20	443	-457.8	-291.9	-20	444	-382.8	-289.9	-20	445	-307.8	-287.5	-20
446	-232.8	-284.2	-20	447	-146.8	-284.2	-20	448	-60.8	-284.2	-20	449	25.2	-284.2	-20
450	111.2	-284.2	-20	451	197.2	-284.2	-20	452	277.2	-283.2	-20	453	357.2	-282.4	-20
454	437.2	-282	-20	455	517.2	-281.6	-20	456	597.2	-281.2	-20	457	677.2	-280.9	-20
458	757.2	-280.6	-20	459	837.2	-280.2	-20	460	917.2	-279.9	-20	461	997.2	-279.5	-20
462	1077.2	-279.2	-20	463	1157.2	-278.9	-20	464	1237.2	-278.5	-20	465	1317.2	-278.2	-20
466	1397.2	-277.9	-20	467	1477.2	-277.9	-20	468	1557.2	-277.9	-20	469	1637.2	-277.9	-20
470	1717.2	-277.9	-20	471	1797.2	-277.9	-20	472	1892.2	-277.9	-20	473	1897.2	-276.2	-20
474	-627.8	-215.2	-20	475	-532.8	-215.2	-20	476	-632.8	-213	-20	477	-457.8	-212.9	-20
478	-382.8	-210.4	-20	479	-307.8	-207	-20	480	-232.8	-200.9	-20	481	-146.8	-200.9	-20
482	-60.8	-200.9	-20	483	25.2	-200.9	-20	484	111.2	-200.9	-20	485	197.2	-200.9	-20
486	277.2	-200.9	-20	487	357.2	-200.9	-20	488	437.2	-200.9	-20	489	517.2	-200.9	-20
490	597.2	-200.9	-20	491	677.2	-200.9	-20	492	757.2	-200.9	-20	493	837.2	-200.9	-20
494	917.2	-200.9	-20	495	997.2	-200.9	-20	496	1077.2	-200.9	-20	497	1157.2	-200.9	-20
498	1237.2	-200.9	-20	499	1317.2	-200.9	-20	500	1397.2	-200.9	-20	501	1477.2	-200.9	-20
502	1557.2	-200.9	-20	503	1637.2	-200.9	-20	504	1717.2	-200.9	-20	505	1797.2	-200.9	-20
506	1892.2	-200.9	-20	507	1897.2	-198.7	-20	508	-627.8	-136.6	-20	509	-532.8	-136.6	-20
510	-457.8	-134.5	-20	511	-632.8	-133.9	-20	512	-382.8	-132.2	-20	513	-307.8	-129.4	-20
514	-232.8	-125.9	-20	515	-146.8	-125.9	-20	516	-60.8	-125.9	-20	517	25.2	-125.9	-20
518	111.2	-125.9	-20	519	197.2	-125.9	-20	520	277.2	-125.9	-20	521	357.2	-125.9	-20
522	437.2	-125.9	-20	523	517.2	-125.9	-20	524	597.2	-125.9	-20	525	677.2	-125.9	-20
526	757.2	-125.9	-20	527	837.2	-125.9	-20	528	917.2	-125.9	-20	529	997.2	-125.9	-20
530	1077.2	-125.9	-20	531	1157.2	-125.9	-20	532	1237.2	-125.9	-20	533	1317.2	-125.9	-20
534	1397.2	-125.9	-20	535	1477.2	-125.9	-20	536	1557.2	-125.9	-20	537	1637.2	-125.9	-20
538	1717.2	-125.9	-20	539	1797.2	-125.9	-20	540	1892.2	-125.9	-20	541	1897.2	-123.1	-20
542	-627.8	-58	-20	543	-532.8	-58	-20	544	-457.8	-56.4	-20	545	-632.8	-54.8	-20
546	-382.8	-54.8	-20	547	-307.8	-52.9	-20	548	-232.8	-50.9	-20	549	-146.8	-50.9	-20
550	-60.8	-50.9	-20	551	25.2	-50.9	-20	552	111.2	-50.9	-20	553	197.2	-50.9	-20
554	277.2	-50.9	-20	555	357.2	-50.9	-20	556	437.2	-50.9	-20	557	517.2	-50.9	-20
558	597.2	-50.9	-20	559	677.2	-50.9	-20	560	757.2	-50.9	-20	561	837.2	-50.9	-20
562	917.2	-50.9	-20	563	997.2	-50.9	-20	564	1077.2	-50.9	-20	565	1157.2	-50.9	-20
566	1237.2	-50.9	-20	567	1317.2	-50.9	-20	568	1397.2	-50.9	-20	569	1477.2	-50.9	-20
570	1557.2	-50.9	-20	571	1637.2	-50.9	-20	572	1717.2	-50.9	-20	573	1797.2	-50.9	-20
574	1892.2	-50.9	-20	575	1897.2	-47.6	-20	576	-627.8	20.6	-20	577	-532.8	20.6	-20
578	-457.8	21.4	-20	579	-382.8	22.3	-20	580	-307.8	23.2	-20	581	-232.8	24.1	-20
582	-146.8	24.1	-20	583	-60.8	24.1	-20	584	25.2	24.1	-20	585	111.2	24.1	-20
586	197.2	24.1	-20	587	277.2	24.1	-20	588	357.2	24.1	-20	589	437.2	24.1	-20
590	517.2	24.1	-20	591	597.2	24.1	-20	592	677.2	24.1	-20	593	757.2	24.1	-20
594	837.2	24.1	-20	595	917.2	24.1	-20	596	997.2	24.1	-20	597	1077.2	24.1	-20
598	1157.2	24.1	-20	599	1237.2	24.1	-20	600	1317.2	24.1	-20	601	1397.2	24.1	-20
602	1477.2	24.1	-20	603	1557.2	24.1	-20	604	1637.2	24.1	-20	605	1717.2	24.1	-20
606	1797.2	24.1	-20	607	1892.2	24.1	-20	608	-632.8	24.3	-20	609	1897.2	27.9	-20
610	-627.8	99.1	-20	611	-532.8	99.1	-20	612	-457.8	99.1	-20	613	-382.8	99.1	-20
614	-307.8	99.1	-20	615	-232.8	99.1	-20	616	-146.8	99.1	-20	617	-60.8	99.1	-20
618	25.2	99.1	-20	619	111.2	99.1	-20	620	197.2	99.1	-20	621	277.2	99.1	-20
622	357.2	99.1	-20	623	437.2	99.1	-20	624	517.2	99.1	-20	625	597.2	99.1	-20
626	677.2	99.1	-20	627	757.2	99.1	-20	628	837.2	99.1	-20	629	917.2	99.1	-20
630	997.2	99.1	-20	631	1077.2	99.1	-20	632	1157.2	99.1	-20	633	1237.2	99.1	-20
634	1317.2	99.1	-20	635	1397.2	99.1	-20	636	1477.2	99.1	-20	637	1557.2	99.1	-20
638	1637.2	99.1	-20	639	1717.2	99.1	-20	640	1797.2	99.1	-20	641	1892.2	99.1	-20
642	-632.8	103.5	-20	643	1897.2	103.5	-20	644	-627.8	194.1	-20	645	-532.8	194.1	-20
646	-457.8	194.1	-20	647	-382.8	194.1	-20	648	-307.8	194.1	-20	649	-232.8	194.1	-20
650	-146.8	194.1	-20	651	-60.8	194.1	-20	652	25.2	194.1	-20	653	111.2	194.1	-20
654	197.2	194.1	-20	655	277.2	194.1	-20	656	357.2	194.1	-20	657	437.2	194.1	-20
658	517.2	194.1	-20	659	597.2	194.1	-20	660	677.2	194.1	-20	661	757.2	194.1	-20
662	837.2	194.1	-20	663	917.2	194.1	-20	664	997.2	194.1	-20	665	1077.2	194.1	-20
666	1157.2	194.1	-20	667	1237.2	194.1	-20	668	1317.2	194.1	-20	669	1397.2	194.1	-20
670	1477.2	194.1	-20	671	1557.2	194.1	-20	672	1637.2	194.1	-20	673	1717.2	194.1	-20
674	1797.2	194.1	-20	675	1892.2	194.1	-20	676	-632.8	199.1	-20	677	-532.8	199.1	-20
678	-457.8	199.1	-20	679	-382.8	199.1	-20	680	-307.8	199.1	-20	681	-232.8	199.1	-20
682	-146.8	199.1	-20	683	-60.8	199.1	-20	684	25.2	199.1	-20	685	111.2	199.1	-20
686	197.2	199.1	-20	687	277.2	199.1	-20	688	357.2	199.1	-20	689	437.2	199.1	-20
690	517.2	199.1	-20	691	597.2	199.1	-20	692	677.2	199.1	-20	693	757.2	199.1	-20
694	837.2	199.1	-20	695	917.2	199.1	-20	696	997.2	199.1	-20	697	1077.2	199.1	-20
698	1157.2	199.1	-20	699	1237.2	199.1	-20	700	1317.2	199.1	-20	701	1397.2	199.1	-20

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
702	1477.2	199.1	-20	703	1557.2	199.1	-20	704	1637.2	199.1	-20	705	1717.2	199.1	-20
706	1797.2	199.1	-20	707	1897.2	199.1	-20	708	-627.8	-1219.9	20	709	-532.8	-1219.9	20
710	-452.4	-1219.9	20	711	-372.1	-1219.9	20	712	-291.7	-1219.9	20	713	-211.4	-1219.9	20
714	-131	-1219.9	20	715	-50.7	-1219.9	20	716	29.7	-1219.9	20	717	110	-1219.9	20
718	190.3	-1219.9	20	719	270.7	-1219.9	20	720	351	-1219.9	20	721	431.4	-1219.9	20
722	511.7	-1219.9	20	723	592.1	-1219.9	20	724	672.4	-1219.9	20	725	752.8	-1219.9	20
726	833.1	-1219.9	20	727	913.5	-1219.9	20	728	993.8	-1219.9	20	729	1074.1	-1219.9	20
730	1154.5	-1219.9	20	731	1234.8	-1219.9	20	732	1315.2	-1219.9	20	733	1395.5	-1219.9	20
734	1475.9	-1219.9	20	735	1556.2	-1219.9	20	736	1636.6	-1219.9	20	737	1716.9	-1219.9	20
738	1797.2	-1219.9	20	739	1892.2	-1219.9	20	740	-627.8	-1141.3	20	741	1892.2	-1141.3	20
742	-627.8	-1062.8	20	743	1892.2	-1062.8	20	744	-627.8	-984.2	20	745	1892.2	-984.2	20
746	-627.8	-905.6	20	747	1892.2	-905.6	20	748	-627.8	-827.1	20	749	1892.2	-827.1	20
750	-627.8	-748.5	20	751	1892.2	-748.5	20	752	-627.8	-670	20	753	1892.2	-670	20
754	-627.8	-591.4	20	755	1892.2	-591.4	20	756	-627.8	-512.9	20	757	1892.2	-512.9	20
758	-627.8	-434.3	20	759	1892.2	-434.3	20	760	-627.8	-355.8	20	761	1892.2	-355.8	20
762	-627.8	-277.2	20	763	1892.2	-277.2	20	764	-627.8	-198.6	20	765	1892.2	-198.6	20
766	-627.8	-120.1	20	767	1892.2	-120.1	20	768	-627.8	-41.5	20	769	1892.2	-41.5	20
770	-627.8	37	20	771	1892.2	37	20	772	-627.8	115.6	20	773	1892.2	115.6	20
774	-627.8	194.1	20	775	-532.8	194.1	20	776	-452.4	194.1	20	777	-372.1	194.1	20
778	-291.7	194.1	20	779	-211.4	194.1	20	780	-131	194.1	20	781	-50.7	194.1	20
782	29.7	194.1	20	783	110	194.1	20	784	190.3	194.1	20	785	270.7	194.1	20
786	351	194.1	20	787	431.4	194.1	20	788	511.7	194.1	20	789	592.1	194.1	20
790	672.4	194.1	20	791	752.8	194.1	20	792	833.1	194.1	20	793	913.5	194.1	20
794	993.8	194.1	20	795	1074.1	194.1	20	796	1154.5	194.1	20	797	1234.8	194.1	20
798	1315.2	194.1	20	799	1395.5	194.1	20	800	1475.9	194.1	20	801	1556.2	194.1	20
802	1636.6	194.1	20	803	1716.9	194.1	20	804	1797.2	194.1	20	805	1892.2	194.1	20

3.2 Carichi concentrati

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Nodo**: nodo su cui agisce il carico.*
***Condizione**: condizione elementare mappata nella quale agisce il carico.*
***Fx**: componente della forza lungo l'asse X. [daN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [daN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [daN]*
***Mx**: componente del momento attorno all'asse X. [daN*cm]*
***My**: componente del momento attorno all'asse Y. [daN*cm]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [daN*cm]*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	620	Permanenti portati	0	0	-300	0	0	0	2	586	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
3	587	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	4	621	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
5	588	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	6	622	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
7	589	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	8	623	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
9	590	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	10	624	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
11	591	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	12	625	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
13	592	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	14	626	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
15	593	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	16	627	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
17	594	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	18	628	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
19	595	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	20	629	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
21	596	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	22	630	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
23	597	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	24	631	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
25	598	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	26	632	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
27	599	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	28	633	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
29	600	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	30	634	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
31	601	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	32	635	Permanenti portati	0	0	-300	0	0	0
33	553	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	34	554	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
35	555	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	36	556	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
37	557	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	38	558	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
39	559	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	40	560	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
41	561	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	42	562	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
43	563	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	44	564	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
45	565	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	46	566	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
47	567	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	48	568	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
49	519	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	50	520	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
51	521	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	52	522	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
53	523	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	54	524	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
55	525	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	56	526	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
57	527	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	58	528	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
59	529	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	60	530	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
61	531	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	62	532	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0
63	533	Permanenti portati	0	0	-1200	0	0	0	64	534	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
65	485	Permanenti portati	0	0	-300	0	0	0	66	486	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
67	487	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	68	488	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
69	489	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	70	490	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
71	491	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	72	492	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
73	493	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	74	494	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
75	495	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	76	496	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
77	497	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	78	498	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0
79	499	Permanenti portati	0	0	-600	0	0	0	80	500	Permanenti portati	0	0	-300	0	0	0
81	611	Variabile	0	0	-75	0	0	0	82	612	Variabile	0	0	-150	0	0	0
83	678	Variabile	0	0	-150	0	0	0	84	677	Variabile	0	0	-75	0	0	0
85	611	neve	0	0	-15	0	0	0	86	612	neve	0	0	-30	0	0	0
87	678	neve	0	0	-30	0	0	0	88	677	neve	0	0	-15	0	0	0
89	613	Variabile	0	0	-150	0	0	0	90	679	Variabile	0	0	-150	0	0	0
91	613	neve	0	0	-30	0	0	0	92	679	neve	0	0	-30	0	0	0
93	614	Variabile	0	0	-150	0	0	0	94	680	Variabile	0	0	-150	0	0	0
95	614	neve	0	0	-30	0	0	0	96	680	neve	0	0	-30	0	0	0
97	615	Variabile	0	0	-161	0	0	0	98	681	Variabile	0	0	-161	0	0	0
99	615	neve	0	0	-32.2	0	0	0	100	681	neve	0	0	-32.2	0	0	0
101	616	Variabile	0	0	-172	0	0	0	102	682	Variabile	0	0	-172	0	0	0
103	616	neve	0	0	-34.4	0	0	0	104	682	neve	0	0	-34.4	0	0	0
105	617	Variabile	0	0	-172	0	0	0	106	683	Variabile	0	0	-172	0	0	0
107	617	neve	0	0	-34.4	0	0	0	108	683	neve	0	0	-34.4	0	0	0
109	618	Variabile	0	0	-172	0	0	0	110	684	Variabile	0	0	-172	0	0	0
111	618	neve	0	0	-34.4	0	0	0	112	684	neve	0	0	-34.4	0	0	0
113	619	Variabile	0	0	-172	0	0	0	114	685	Variabile	0	0	-172	0	0	0
115	619	neve	0	0	-34.4	0	0	0	116	685	neve	0	0	-34.4	0	0	0
117	620	Variabile	0	0	-166	0	0	0	118	686	Variabile	0	0	-166	0	0	0
119	620	neve	0	0	-33.2	0	0	0	120	686	neve	0	0	-33.2	0	0	0
121	621	Variabile	0	0	-160	0	0	0	122	687	Variabile	0	0	-160	0	0	0
123	621	neve	0	0	-32	0	0	0	124	687	neve	0	0	-32	0	0	0
125	622	Variabile	0	0	-160	0	0	0	126	688	Variabile	0	0	-160	0	0	0
127	622	neve	0	0	-32	0	0	0	128	688	neve	0	0	-32	0	0	0
129	623	Variabile	0	0	-160	0	0	0	130	689	Variabile	0	0	-160	0	0	0
131	623	neve	0	0	-32	0	0	0	132	689	neve	0	0	-32	0	0	0
133	624	Variabile	0	0	-160	0	0	0	134	690	Variabile	0	0	-160	0	0	0
135	624	neve	0	0	-32	0	0	0	136	690	neve	0	0	-32	0	0	0
137	625	Variabile	0	0	-160	0	0	0	138	691	Variabile	0	0	-160	0	0	0
139	625	neve	0	0	-32	0	0	0	140	691	neve	0	0	-32	0	0	0
141	626	Variabile	0	0	-160	0	0	0	142	692	Variabile	0	0	-160	0	0	0
143	626	neve	0	0	-32	0	0	0	144	692	neve	0	0	-32	0	0	0
145	627	Variabile	0	0	-160	0	0	0	146	693	Variabile	0	0	-160	0	0	0
147	627	neve	0	0	-32	0	0	0	148	693	neve	0	0	-32	0	0	0
149	628	Variabile	0	0	-160	0	0	0	150	694	Variabile	0	0	-160	0	0	0
151	628	neve	0	0	-32	0	0	0	152	694	neve	0	0	-32	0	0	0
153	629	Variabile	0	0	-160	0	0	0	154	695	Variabile	0	0	-160	0	0	0
155	629	neve	0	0	-32	0	0	0	156	695	neve	0	0	-32	0	0	0
157	630	Variabile	0	0	-160	0	0	0	158	696	Variabile	0	0	-160	0	0	0
159	630	neve	0	0	-32	0	0	0	160	696	neve	0	0	-32	0	0	0
161	631	Variabile	0	0	-160	0	0	0	162	697	Variabile	0	0	-160	0	0	0
163	631	neve	0	0	-32	0	0	0	164	697	neve	0	0	-32	0	0	0
165	632	Variabile	0	0	-160	0	0	0	166	698	Variabile	0	0	-160	0	0	0
167	632	neve	0	0	-32	0	0	0	168	698	neve	0	0	-32	0	0	0
169	633	Variabile	0	0	-160	0	0	0	170	699	Variabile	0	0	-160	0	0	0
171	633	neve	0	0	-32	0	0	0	172	699	neve	0	0	-32	0	0	0
173	634	Variabile	0	0	-160	0	0	0	174	700	Variabile	0	0	-160	0	0	0
175	634	neve	0	0	-32	0	0	0	176	700	neve	0	0	-32	0	0	0
177	635	Variabile	0	0	-160	0	0	0	178	701	Variabile	0	0	-160	0	0	0
179	635	neve	0	0	-32	0	0	0	180	701	neve	0	0	-32	0	0	0
181	636	Variabile	0	0	-160	0	0	0	182	702	Variabile	0	0	-160	0	0	0
183	636	neve	0	0	-32	0	0	0	184	702	neve	0	0	-32	0	0	0
185	637	Variabile	0	0	-160	0	0	0	186	703	Variabile	0	0	-160	0	0	0
187	637	neve	0	0	-32	0	0	0	188	703	neve	0	0	-32	0	0	0
189	638	Variabile	0	0	-160	0	0	0	190	704	Variabile	0	0	-160	0	0	0
191	638	neve	0	0	-32	0	0	0	192	704	neve	0	0	-32	0	0	0
193	639	Variabile	0	0	-160	0	0	0	194	705	Variabile	0	0	-160	0	0	0
195	639	neve	0	0	-32	0	0	0	196	705	neve	0	0	-32	0	0	0
197	640	Variabile	0	0	-80	0	0	0	198	706	Variabile	0	0	-80	0	0	0
199	640	neve	0	0	-16	0	0	0	200	706	neve	0	0	-16	0	0	0
201	706	Variabile	0	0	-98.9	0	0	0	202	640	Variabile	0	0	-1.7E2	0	0	0
203	643	Variabile	0	0	-1.7E2	0	0	0	204	707	Variabile	0	0	-96.8	0	0	0
205	706	neve	0	0	-19.8	0	0	0	206	640	neve	0	0	-34.8	0	0	0
207	643	neve	0	0	-34.6	0	0	0	208	707	neve	0	0	-19.4	0	0	0
209	606	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	210	609	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
211	606	neve	0	0	-30.1	0	0	0	212	609	neve	0	0	-30.1	0	0	0
213	573	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	214	575	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
215	573	neve	0	0	-30.1	0	0	0	216	575	neve	0	0	-30.1	0	0	0
217	539	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	218	541	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
219	539	neve	0	0	-30.1	0	0	0	220	541	neve	0	0	-30.1	0	0	0
221	505	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	222	507	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
223	505	neve	0	0	-30.5	0	0	0	224	507	neve	0	0	-30.5	0	0	0
225	471	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	226	473	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
227	471	neve	0	0	-30.9	0	0	0	228	473	neve	0	0	-30.9	0	0	0
229	437	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	230	439	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
231	437	neve	0	0	-30.9	0	0	0	232	439	neve	0	0	-30.9	0	0	0
233	403	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	234	405	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
235	403	neve	0	0	-30.9	0	0	0	236	405	neve	0	0	-30.9	0	0	0
237	369	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	238	371	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
239	369	neve	0	0	-30.9	0	0	0	240	371	neve	0	0	-30.9	0	0	0
241	336	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	242	329	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
243	336	neve	0	0	-30.9	0	0	0	244	329	neve	0	0	-30.9	0	0	0
245	302	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	246	289	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
247	302	neve	0	0	-30.9	0	0	0	248	289	neve	0	0	-30.9	0	0	0
249	248	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	250	241	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
251	248	neve	0	0	-30.9	0	0	0	252	241	neve	0	0	-30.9	0	0	0
253	213	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	254	206	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
255	213	neve	0	0	-30.9	0	0	0	256	206	neve	0	0	-30.9	0	0	0
257	178	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	258	171	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
259	178	neve	0	0	-30.9	0	0	0	260	171	neve	0	0	-30.9	0	0	0
261	144	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	262	137	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
263	144	neve	0	0	-30.9	0	0	0	264	137	neve	0	0	-30.9	0	0	0
265	110	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	266	101	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
267	110	neve	0	0	-30.9	0	0	0	268	101	neve	0	0	-30.9	0	0	0
269	98	Variabile	0	0	-1.8E2	0	0	0	270	67	Variabile	0	0	-174	0	0	0
271	98	neve	0	0	-35.2	0	0	0	272	67	neve	0	0	-34.8	0	0	0
273	32	Variabile	0	0	-98.9	0	0	0	274	33	Variabile	0	0	-97.8	0	0	0
275	32	neve	0	0	-19.8	0	0	0	276	33	neve	0	0	-19.6	0	0	0
277	676	Variabile	0	0	-96.8	0	0	0	278	642	Variabile	0	0	-1.8E2	0	0	0
279	611	Variabile	0	0	-1.8E2	0	0	0	280	677	Variabile	0	0	-98.9	0	0	0
281	676	neve	0	0	-19.4	0	0	0	282	642	neve	0	0	-35.1	0	0	0
283	611	neve	0	0	-35.3	0	0	0	284	677	neve	0	0	-19.8	0	0	0
285	608	Variabile	0	0	-158	0	0	0	286	577	Variabile	0	0	-1.6E2	0	0	0
287	608	neve	0	0	-31.6	0	0	0	288	577	neve	0	0	-31.5	0	0	0
289	545	Variabile	0	0	-158	0	0	0	290	543	Variabile	0	0	-1.6E2	0	0	0
291	545	neve	0	0	-31.6	0	0	0	292	543	neve	0	0	-31.5	0	0	0
293	511	Variabile	0	0	-158	0	0	0	294	509	Variabile	0	0	-1.6E2	0	0	0
295	511	neve	0	0	-31.6	0	0	0	296	509	neve	0	0	-31.5	0	0	0
297	476	Variabile	0	0	-158	0	0	0	298	475	Variabile	0	0	-1.6E2	0	0	0
299	476	neve	0	0	-31.6	0	0	0	300	475	neve	0	0	-31.5	0	0	0
301	442	Variabile	0	0	-158	0	0	0	302	441	Variabile	0	0	-1.6E2	0	0	0
303	442	neve	0	0	-31.6	0	0	0	304	441	neve	0	0	-31.5	0	0	0
305	408	Variabile	0	0	-158	0	0	0	306	407	Variabile	0	0	-1.6E2	0	0	0
307	408	neve	0	0	-31.6	0	0	0	308	407	neve	0	0	-31.5	0	0	0
309	383	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	310	373	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
311	383	neve	0	0	-30.9	0	0	0	312	373	neve	0	0	-30.8	0	0	0
313	338	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	314	340	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
315	338	neve	0	0	-30.1	0	0	0	316	340	neve	0	0	-30	0	0	0
317	304	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	318	306	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
319	304	neve	0	0	-30.1	0	0	0	320	306	neve	0	0	-30	0	0	0
321	270	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	322	272	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
323	270	neve	0	0	-30.1	0	0	0	324	272	neve	0	0	-30	0	0	0
325	236	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	326	238	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
327	236	neve	0	0	-30.1	0	0	0	328	238	neve	0	0	-30	0	0	0
329	202	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	330	204	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
331	202	neve	0	0	-30.1	0	0	0	332	204	neve	0	0	-30	0	0	0
333	168	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	334	170	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
335	168	neve	0	0	-30.1	0	0	0	336	170	neve	0	0	-30	0	0	0
337	134	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	338	136	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
339	134	neve	0	0	-30.1	0	0	0	340	136	neve	0	0	-30	0	0	0
341	100	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0	342	103	Variabile	0	0	-1.5E2	0	0	0
343	100	neve	0	0	-30.1	0	0	0	344	103	neve	0	0	-30	0	0	0
345	66	Variabile	0	0	-172	0	0	0	346	69	Variabile	0	0	-1.7E2	0	0	0
347	66	neve	0	0	-34.4	0	0	0	348	69	neve	0	0	-34.8	0	0	0
349	2	Variabile	0	0	-96.8	0	0	0	350	3	Variabile	0	0	-97.8	0	0	0
351	2	neve	0	0	-19.4	0	0	0	352	3	neve	0	0	-19.6	0	0	0
353	98	Variabile	0	0	-80	0	0	0	354	97	Variabile	0	0	-160	0	0	0
355	31	Variabile	0	0	-160	0	0	0	356	32	Variabile	0	0	-80	0	0	0
357	98	neve	0	0	-16	0	0	0	358	97	neve	0	0	-32	0	0	0
359	31	neve	0	0	-32	0	0	0	360	32	neve	0	0	-16	0	0	0
361	96	Variabile	0	0	-160	0	0	0	362	30	Variabile	0	0	-160	0	0	0
363	96	neve	0	0	-32	0	0	0	364	30	neve	0	0	-32	0	0	0
365	95	Variabile	0	0	-160	0	0	0	366	29	Variabile	0	0	-160	0	0	0
367	95	neve	0	0	-32	0	0	0	368	29	neve	0	0	-32	0	0	0
369	94	Variabile	0	0	-160	0	0	0	370	28	Variabile	0	0	-160	0	0	0
371	94	neve	0	0	-32	0	0	0	372	28	neve	0	0	-32	0	0	0
373	93	Variabile	0	0	-160	0	0	0	374	27	Variabile	0	0	-160	0	0	0
375	93	neve	0	0	-32	0	0	0	376	27	neve	0	0	-32	0	0	0
377	92	Variabile	0	0	-160	0	0	0	378	26	Variabile	0	0	-160	0	0	0
379	92	neve	0	0	-32	0	0	0	380	26	neve	0	0	-32	0	0	0
381	91	Variabile	0	0	-160	0	0	0	382	25	Variabile	0	0	-160	0	0	0
383	91	neve	0	0	-32	0	0	0	384	25	neve	0	0	-32	0	0	0
385	90	Variabile	0	0	-160	0	0	0	386	24	Variabile	0	0	-160	0	0	0
387	90	neve	0	0	-32	0	0	0	388	24	neve	0	0	-32	0	0	0
389	89	Variabile	0	0	-160	0	0	0	390	23	Variabile	0	0	-160	0	0	0
391	89	neve	0	0	-32	0	0	0	392	23	neve	0	0	-32	0	0	0
393	88	Variabile	0	0	-160	0	0	0	394	22	Variabile	0	0	-160	0	0	0
395	88	neve	0	0	-32	0	0	0	396	22	neve	0	0	-32	0	0	0
397	87	Variabile	0	0	-160	0	0	0	398	21	Variabile	0	0	-160	0	0	0
399	87	neve	0	0	-32	0	0	0	400	21	neve	0	0	-32	0	0	0
401	86	Variabile	0	0	-160	0	0	0	402	20	Variabile	0	0	-160	0	0	0
403	86	neve	0	0	-32	0	0	0	404	20	neve	0	0	-32	0	0	0
405	85	Variabile	0	0	-160	0	0	0	406	19	Variabile	0	0	-160	0	0	0
407	85	neve	0	0	-32	0	0	0	408	19	neve	0	0	-32	0	0	0
409	84	Variabile	0	0	-160	0	0	0	410	18	Variabile	0	0	-160	0	0	0
411	84	neve	0	0	-32	0	0	0	412	18	neve	0	0	-32	0	0	0
413	83	Variabile	0	0	-160	0	0	0	414	17	Variabile	0	0	-160	0	0	0
415	83	neve	0	0	-32	0	0	0	416	17	neve	0	0	-32	0	0	0
417	82	Variabile	0	0	-160	0	0	0	418	16	Variabile	0	0	-160	0	0	0
419	82	neve	0	0	-32	0	0	0	420	16	neve	0	0	-32	0	0	0
421	81	Variabile	0	0	-160	0	0	0	422	15	Variabile	0	0	-160	0	0	0
423	81	neve	0	0	-32	0	0	0	424	15	neve	0	0	-32	0	0	0
425	80	Variabile	0	0	-160	0	0	0	426	14	Variabile	0	0	-160	0	0	0
427	80	neve	0	0	-32	0	0	0	428	14	neve	0	0	-32	0	0	0
429	79	Variabile	0	0	-160	0	0	0	430	13	Variabile	0	0	-160	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
431	79	neve	0	0	-32	0	0	0	432	13	neve	0	0	-32	0	0	0
433	78	Variabile	0	0	-166	0	0	0	434	12	Variabile	0	0	-166	0	0	0
435	78	neve	0	0	-33.2	0	0	0	436	12	neve	0	0	-33.2	0	0	0
437	77	Variabile	0	0	-172	0	0	0	438	11	Variabile	0	0	-172	0	0	0
439	77	neve	0	0	-34.4	0	0	0	440	11	neve	0	0	-34.4	0	0	0
441	76	Variabile	0	0	-172	0	0	0	442	10	Variabile	0	0	-172	0	0	0
443	76	neve	0	0	-34.4	0	0	0	444	10	neve	0	0	-34.4	0	0	0
445	75	Variabile	0	0	-172	0	0	0	446	9	Variabile	0	0	-172	0	0	0
447	75	neve	0	0	-34.4	0	0	0	448	9	neve	0	0	-34.4	0	0	0
449	74	Variabile	0	0	-172	0	0	0	450	8	Variabile	0	0	-172	0	0	0
451	74	neve	0	0	-34.4	0	0	0	452	8	neve	0	0	-34.4	0	0	0
453	73	Variabile	0	0	-161	0	0	0	454	7	Variabile	0	0	-161	0	0	0
455	73	neve	0	0	-32.2	0	0	0	456	7	neve	0	0	-32.2	0	0	0
457	72	Variabile	0	0	-150	0	0	0	458	6	Variabile	0	0	-150	0	0	0
459	72	neve	0	0	-30	0	0	0	460	6	neve	0	0	-30	0	0	0
461	71	Variabile	0	0	-150	0	0	0	462	5	Variabile	0	0	-150	0	0	0
463	71	neve	0	0	-30	0	0	0	464	5	neve	0	0	-30	0	0	0
465	70	Variabile	0	0	-150	0	0	0	466	4	Variabile	0	0	-150	0	0	0
467	70	neve	0	0	-30	0	0	0	468	4	neve	0	0	-30	0	0	0
469	69	Variabile	0	0	-75	0	0	0	470	3	Variabile	0	0	-75	0	0	0
471	69	neve	0	0	-15	0	0	0	472	3	neve	0	0	-15	0	0	0
473	377	Permanenti portati	0	0	-3.1E2	0	0	0	474	412	Permanenti portati	0	0	-6.2E2	0	0	0
475	411	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	476	376	Permanenti portati	0	0	-6.1E2	0	0	0
477	410	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	478	375	Permanenti portati	0	0	-605	0	0	0
479	409	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	480	374	Permanenti portati	0	0	-6.0E2	0	0	0
481	407	Permanenti portati	0	0	-5.9E2	0	0	0	482	373	Permanenti portati	0	0	-3.0E2	0	0	0
483	446	Permanenti portati	0	0	-6.2E2	0	0	0	484	445	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
485	444	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	486	443	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
487	441	Permanenti portati	0	0	-5.9E2	0	0	0	488	480	Permanenti portati	0	0	-5.9E2	0	0	0
489	479	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	490	478	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
491	477	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	492	475	Permanenti portati	0	0	-590	0	0	0
493	514	Permanenti portati	0	0	-5.7E2	0	0	0	494	513	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
495	512	Permanenti portati	0	0	-1166	0	0	0	496	510	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
497	509	Permanenti portati	0	0	-5.9E2	0	0	0	498	548	Permanenti portati	0	0	-5.6E2	0	0	0
499	547	Permanenti portati	0	0	-1.1E3	0	0	0	500	546	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
501	544	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	502	543	Permanenti portati	0	0	-5.9E2	0	0	0
503	581	Permanenti portati	0	0	-5.6E2	0	0	0	504	580	Permanenti portati	0	0	-1.1E3	0	0	0
505	579	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0	506	578	Permanenti portati	0	0	-1.2E3	0	0	0
507	577	Permanenti portati	0	0	-5.9E2	0	0	0	508	615	Permanenti portati	0	0	-2.8E2	0	0	0
509	614	Permanenti portati	0	0	-5.7E2	0	0	0	510	613	Permanenti portati	0	0	-5.8E2	0	0	0
511	612	Permanenti portati	0	0	-5.8E2	0	0	0	512	611	Permanenti portati	0	0	-2.9E2	0	0	0
513	98	Permanenti portati	0	0	-308	0	0	0	514	110	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
515	109	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	516	97	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
517	108	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	518	96	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
519	107	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	520	95	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
521	106	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	522	94	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
523	105	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	524	93	Permanenti portati	0	0	-308	0	0	0
525	144	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	526	143	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
527	142	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	528	141	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
529	140	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	530	139	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
531	178	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	532	177	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
533	176	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	534	175	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
535	174	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	536	173	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
537	213	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	538	212	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
539	211	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	540	210	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
541	209	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	542	208	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
543	248	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	544	247	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
545	246	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	546	245	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
547	244	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	548	243	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
549	302	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	550	301	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
551	300	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	552	299	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
553	298	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	554	297	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
555	336	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	556	335	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
557	334	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	558	333	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
559	332	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	560	331	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
561	369	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	562	368	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
563	367	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	564	366	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
565	365	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	566	364	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
567	403	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	568	402	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
569	401	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	570	400	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
571	399	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	572	398	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
573	437	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	574	436	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
575	435	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	576	434	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
577	433	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	578	432	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
579	471	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	580	470	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
581	469	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	582	468	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0
583	467	Permanenti portati	0	0	-1232	0	0	0	584	466	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
585	505	Permanenti portati	0	0	-308	0	0	0	586	504	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
587	503	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	588	502	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0
589	501	Permanenti portati	0	0	-616	0	0	0	590	500	Permanenti portati	0	0	-308	0	0	0
591	635	Variabile	0	0	-60	0	0	0	592	601	Variabile	0	0	-120	0	0	0
593	602	Variabile	0	0	-240	0	0	0	594	636	Variabile	0	0	-120	0	0	0
595	635	neve	0	0	-12	0	0	0	596	601	neve	0	0	-24	0	0	0
597	602	neve	0	0	-48	0	0	0	598	636	neve	0	0	-24	0	0	0
599	603	Variabile	0	0	-240	0	0	0	600	637	Variabile	0	0	-120	0	0	0
601	603	neve	0	0	-48	0	0	0	602	637	neve	0	0	-24	0	0	0
603	604	Variabile	0	0	-240	0	0	0	604	638	Variabile	0	0	-120	0	0	0
605	604	neve	0	0	-48	0	0	0	606	638	neve	0	0	-24	0	0	0
607	605	Variabile	0	0	-240	0	0	0	608	639	Variabile	0	0	-120	0	0	0
609	605	neve	0	0	-48	0	0	0	610	639	neve	0	0	-24	0	0	0
611	606	Variabile	0	0	-120	0	0	0	612	640	Variabile	0	0	-60	0	0	0
613	606	neve	0	0	-24	0	0	0	614	640	neve	0	0	-12	0	0	0
615	568	Variabile	0	0	-120	0	0	0	616	569	Variabile	0	0	-240	0	0	0
617	568	neve	0	0	-24	0	0	0	618	569	neve	0	0	-48	0	0	0
619	570	Variabile	0	0	-240	0	0	0	620	570	neve	0	0	-48	0	0	0
621	571	Variabile	0	0	-240	0	0	0	622	571	neve	0	0	-48	0	0	0
623	572	Variabile	0	0	-240	0	0	0	624	572	neve	0	0	-48	0	0	0
625	573	Variabile	0	0	-120	0	0	0	626	573	neve	0	0	-24	0	0	0
627	534	Variabile	0	0	-120	0	0	0	628	535	Variabile	0	0	-240	0	0	0
629	534	neve	0	0	-24	0	0	0	630	535	neve	0	0	-48	0	0	0
631	536	Variabile	0	0	-240	0	0	0	632	536	neve	0	0	-48	0	0	0
633	537	Variabile	0	0	-240	0	0	0	634	537	neve	0	0	-48	0	0	0
635	538	Variabile	0	0	-240	0	0	0	636	538	neve	0	0	-48	0	0	0
637	539	Variabile	0	0	-120	0	0	0	638	539	neve	0	0	-24	0	0	0
639	500	Variabile	0	0	-60	0	0	0	640	501	Variabile	0	0	-120	0	0	0
641	500	neve	0	0	-12	0	0	0	642	501	neve	0	0	-24	0	0	0
643	502	Variabile	0	0	-120	0	0	0	644	502	neve	0	0	-24	0	0	0
645	503	Variabile	0	0	-120	0	0	0	646	503	neve	0	0	-24	0	0	0
647	504	Variabile	0	0	-120	0	0	0	648	504	neve	0	0	-24	0	0	0
649	505	Variabile	0	0	-60	0	0	0	650	505	neve	0	0	-12	0	0	0
651	78	Permanenti portati	0	0	-3.7E2	0	0	0	652	133	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
653	132	Permanenti portati	0	0	-1.5E3	0	0	0	654	77	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
655	131	Permanenti portati	0	0	-1.5E3	0	0	0	656	76	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
657	130	Permanenti portati	0	0	-1.5E3	0	0	0	658	75	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
659	129	Permanenti portati	0	0	-1.5E3	0	0	0	660	74	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
661	128	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0	662	73	Permanenti portati	0	0	-3.7E2	0	0	0
663	167	Permanenti portati	0	0	-3.7E2	0	0	0	664	166	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
665	165	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0	666	164	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0
667	163	Permanenti portati	0	0	-7.5E2	0	0	0	668	162	Permanenti portati	0	0	-3.7E2	0	0	0
669	500	Variabile	0	0	-61.7	0	0	0	670	499	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
671	465	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	672	466	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
673	500	neve	0	0	-12.3	0	0	0	674	499	neve	0	0	-24.7	0	0	0
675	465	neve	0	0	-49.5	0	0	0	676	466	neve	0	0	-24.7	0	0	0
677	431	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	678	432	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
679	431	neve	0	0	-49.4	0	0	0	680	432	neve	0	0	-24.7	0	0	0
681	397	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	682	398	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
683	397	neve	0	0	-49.3	0	0	0	684	398	neve	0	0	-24.7	0	0	0
685	363	Variabile	0	0	-246	0	0	0	686	364	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
687	363	neve	0	0	-49.2	0	0	0	688	364	neve	0	0	-24.6	0	0	0
689	330	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	690	331	Variabile	0	0	-123	0	0	0
691	330	neve	0	0	-49.1	0	0	0	692	331	neve	0	0	-24.6	0	0	0
693	296	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	694	297	Variabile	0	0	-123	0	0	0
695	296	neve	0	0	-49.1	0	0	0	696	297	neve	0	0	-24.6	0	0	0
697	250	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	698	243	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
699	250	neve	0	0	-49.1	0	0	0	700	243	neve	0	0	-24.6	0	0	0
701	215	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	702	208	Variabile	0	0	-123	0	0	0
703	215	neve	0	0	-49.1	0	0	0	704	208	neve	0	0	-24.6	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
705	180	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	706	173	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
707	180	neve	0	0	-49.2	0	0	0	708	173	neve	0	0	-24.6	0	0	0
709	146	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	710	139	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
711	146	neve	0	0	-49.4	0	0	0	712	139	neve	0	0	-24.7	0	0	0
713	112	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	714	105	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
715	112	neve	0	0	-49.5	0	0	0	716	105	neve	0	0	-24.7	0	0	0
717	92	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	718	93	Variabile	0	0	-61.8	0	0	0
719	92	neve	0	0	-24.7	0	0	0	720	93	neve	0	0	-12.4	0	0	0
721	498	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	722	464	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
723	498	neve	0	0	-24.9	0	0	0	724	464	neve	0	0	-49.6	0	0	0
725	430	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	726	430	neve	0	0	-49.5	0	0	0
727	396	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	728	396	neve	0	0	-49.3	0	0	0
729	362	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	730	362	neve	0	0	-49.1	0	0	0
731	328	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	732	328	neve	0	0	-49	0	0	0
733	295	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	734	295	neve	0	0	-48.9	0	0	0
735	251	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	736	251	neve	0	0	-48.9	0	0	0
737	216	Variabile	0	0	-245	0	0	0	738	216	neve	0	0	-49	0	0	0
739	181	Variabile	0	0	-246	0	0	0	740	181	neve	0	0	-49.2	0	0	0
741	147	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	742	147	neve	0	0	-49.4	0	0	0
743	113	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	744	113	neve	0	0	-49.7	0	0	0
745	91	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	746	91	neve	0	0	-24.9	0	0	0
747	497	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	748	463	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
749	497	neve	0	0	-25	0	0	0	750	463	neve	0	0	-49.8	0	0	0
751	429	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	752	429	neve	0	0	-49.6	0	0	0
753	395	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	754	395	neve	0	0	-49.3	0	0	0
755	361	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	756	361	neve	0	0	-49	0	0	0
757	327	Variabile	0	0	-244	0	0	0	758	327	neve	0	0	-48.8	0	0	0
759	294	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	760	294	neve	0	0	-48.7	0	0	0
761	252	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	762	252	neve	0	0	-48.7	0	0	0
763	217	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	764	217	neve	0	0	-48.9	0	0	0
765	182	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	766	182	neve	0	0	-49.2	0	0	0
767	148	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	768	148	neve	0	0	-49.5	0	0	0
769	114	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	770	114	neve	0	0	-49.9	0	0	0
771	90	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	772	90	neve	0	0	-25	0	0	0
773	496	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	774	462	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
775	496	neve	0	0	-25.1	0	0	0	776	462	neve	0	0	-50	0	0	0
777	428	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	778	428	neve	0	0	-49.7	0	0	0
779	394	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	780	394	neve	0	0	-49.3	0	0	0
781	360	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	782	360	neve	0	0	-48.9	0	0	0
783	326	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	784	326	neve	0	0	-48.6	0	0	0
785	293	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	786	293	neve	0	0	-48.5	0	0	0
787	253	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	788	253	neve	0	0	-48.5	0	0	0
789	218	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	790	218	neve	0	0	-48.7	0	0	0
791	184	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	792	184	neve	0	0	-49.1	0	0	0
793	149	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	794	149	neve	0	0	-49.6	0	0	0
795	115	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	796	115	neve	0	0	-50	0	0	0
797	89	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	798	89	neve	0	0	-25.1	0	0	0
799	495	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	800	461	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
801	495	neve	0	0	-25.2	0	0	0	802	461	neve	0	0	-50.2	0	0	0
803	427	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	804	427	neve	0	0	-49.9	0	0	0
805	393	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	806	393	neve	0	0	-49.4	0	0	0
807	359	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	808	359	neve	0	0	-48.8	0	0	0
809	325	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	810	325	neve	0	0	-48.5	0	0	0
811	292	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	812	292	neve	0	0	-48.3	0	0	0
813	254	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	814	254	neve	0	0	-48.3	0	0	0
815	219	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	816	219	neve	0	0	-48.6	0	0	0
817	185	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	818	185	neve	0	0	-49.1	0	0	0
819	150	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	820	150	neve	0	0	-49.7	0	0	0
821	116	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	822	116	neve	0	0	-50.2	0	0	0
823	88	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	824	88	neve	0	0	-25.2	0	0	0
825	494	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	826	460	Variabile	0	0	-252	0	0	0
827	494	neve	0	0	-25.3	0	0	0	828	460	neve	0	0	-50.4	0	0	0
829	426	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	830	426	neve	0	0	-50	0	0	0
831	392	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	832	392	neve	0	0	-49.4	0	0	0
833	358	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	834	358	neve	0	0	-48.8	0	0	0
835	324	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	836	324	neve	0	0	-48.3	0	0	0
837	291	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	838	291	neve	0	0	-48.1	0	0	0
839	255	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	840	255	neve	0	0	-48.1	0	0	0
841	220	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	842	220	neve	0	0	-48.4	0	0	0
843	186	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	844	186	neve	0	0	-49	0	0	0
845	152	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	846	152	neve	0	0	-49.8	0	0	0
847	117	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	848	117	neve	0	0	-50.4	0	0	0
849	87	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	850	87	neve	0	0	-25.3	0	0	0
851	493	Variabile	0	0	-127	0	0	0	852	459	Variabile	0	0	-253	0	0	0
853	493	neve	0	0	-25.4	0	0	0	854	459	neve	0	0	-50.6	0	0	0
855	425	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	856	425	neve	0	0	-50.1	0	0	0
857	391	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	858	391	neve	0	0	-49.4	0	0	0
859	357	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	860	357	neve	0	0	-48.7	0	0	0
861	323	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	862	323	neve	0	0	-48.1	0	0	0
863	290	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	864	290	neve	0	0	-47.9	0	0	0
865	256	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	866	256	neve	0	0	-47.9	0	0	0
867	221	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	868	221	neve	0	0	-48.3	0	0	0
869	187	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	870	187	neve	0	0	-49	0	0	0
871	153	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	872	153	neve	0	0	-49.9	0	0	0
873	119	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	874	119	neve	0	0	-50.6	0	0	0
875	86	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	876	86	neve	0	0	-25.5	0	0	0
877	492	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	878	458	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
879	492	neve	0	0	-25.5	0	0	0	880	458	neve	0	0	-50.8	0	0	0
881	424	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	882	424	neve	0	0	-50.2	0	0	0
883	390	Variabile	0	0	-247	0	0	0	884	390	neve	0	0	-49.4	0	0	0
885	356	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	886	356	neve	0	0	-48.6	0	0	0
887	322	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	888	322	neve	0	0	-48	0	0	0
889	288	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	890	288	neve	0	0	-47.7	0	0	0
891	257	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	892	257	neve	0	0	-47.7	0	0	0
893	222	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	894	222	neve	0	0	-48.2	0	0	0
895	188	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	896	188	neve	0	0	-48.9	0	0	0
897	154	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	898	154	neve	0	0	-49.9	0	0	0
899	120	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	900	120	neve	0	0	-50.8	0	0	0
901	85	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	902	85	neve	0	0	-25.6	0	0	0
903	491	Variabile	0	0	-128	0	0	0	904	457	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
905	491	neve	0	0	-25.6	0	0	0	906	457	neve	0	0	-51	0	0	0
907	423	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	908	423	neve	0	0	-50.3	0	0	0
909	389	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	910	389	neve	0	0	-49.4	0	0	0
911	355	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	912	355	neve	0	0	-48.5	0	0	0
913	321	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	914	321	neve	0	0	-47.8	0	0	0
915	287	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	916	287	neve	0	0	-47.5	0	0	0
917	258	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	918	258	neve	0	0	-47.6	0	0	0
919	224	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	920	224	neve	0	0	-48	0	0	0
921	189	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	922	189	neve	0	0	-48.9	0	0	0
923	155	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	924	155	neve	0	0	-50	0	0	0
925	121	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	926	121	neve	0	0	-51	0	0	0
927	84	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	928	84	neve	0	0	-25.7	0	0	0
929	490	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	930	456	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0
931	490	neve	0	0	-25.7	0	0	0	932	456	neve	0	0	-51.2	0	0	0
933	422	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	934	422	neve	0	0	-50.5	0	0	0
935	388	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	936	388	neve	0	0	-49.4	0	0	0
937	354	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	938	354	neve	0	0	-48.4	0	0	0
939	320	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	940	320	neve	0	0	-47.7	0	0	0
941	286	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	942	286	neve	0	0	-47.3	0	0	0
943	259	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	944	259	neve	0	0	-47.4	0	0	0
945	225	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	946	225	neve	0	0	-47.9	0	0	0
947	190	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	948	190	neve	0	0	-48.9	0	0	0
949	156	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	950	156	neve	0	0	-50.1	0	0	0
951	122	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	952	122	neve	0	0	-51.2	0	0	0
953	83	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	954	83	neve	0	0	-25.8	0	0	0
955	489	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	956	455	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0
957	489	neve	0	0	-25.8	0	0	0	958	455	neve	0	0	-51.4	0	0	0
959	421	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	960	421	neve	0	0	-50.6	0	0	0
961	387	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	962	387	neve	0	0	-49.5	0	0	0
963	353	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	964	353	neve	0	0	-48.3	0	0	0
965	319	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	966	319	neve	0	0	-47.5	0	0	0
967	285	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	968	285	neve	0	0	-47.1	0	0	0
969	260	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	970	260	neve	0	0	-47.2	0	0	0
971	226	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	972	226	neve	0	0	-47.7	0	0	0
973	191	Variabile	0	0	-244	0	0	0	974	191	neve	0	0	-48.8	0	0	0
975	157	Variabile	0	0	-251	0	0	0	976	157	neve	0	0	-50.2	0	0	0
977	123	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	978	123	neve	0	0	-51.4	0	0	0
979	82	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	980	82	neve	0	0	-26	0	0	0
981	488	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	982	454	Variabile	0	0	-258	0	0	0
983	488	neve	0	0	-26	0	0	0	984	454	neve	0	0	-51.6	0	0	0
985	420	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	986	420	neve	0	0	-50.8	0	0	0
987	386	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	988	386	neve	0	0	-49.5	0	0	0
989	352	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	990	352	neve	0	0	-48.2	0	0	0
991	318	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	992	318	neve	0	0	-47.3	0	0	0
993	284	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	994	284	neve	0	0	-46.9	0	0	0
995	261	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	996	261	neve	0	0	-46.9	0	0	0
997	227	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	998	227	neve	0	0	-47.5	0	0	0
999	193	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	1000	193	neve	0	0	-48.7	0	0	0
1001	158	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1002	158	neve	0	0	-50.3	0	0	0
1003	124	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	1004	124	neve	0	0	-51.7	0	0	0
1005	81	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1006	81	neve	0	0	-26.1	0	0	0
1007	487	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1008	453	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0
1009	487	neve	0	0	-26.1	0	0	0	1010	453	neve	0	0	-51.9	0	0	0
1011	419	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	1012	419	neve	0	0	-51.1	0	0	0
1013	385	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1014	385	neve	0	0	-49.5	0	0	0
1015	351	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	1016	351	neve	0	0	-47.9	0	0	0
1017	317	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1018	317	neve	0	0	-47	0	0	0
1019	283	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1020	283	neve	0	0	-46.6	0	0	0
1021	262	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1022	262	neve	0	0	-46.7	0	0	0
1023	228	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	1024	228	neve	0	0	-47.2	0	0	0
1025	194	Variabile	0	0	-242	0	0	0	1026	194	neve	0	0	-48.4	0	0	0
1027	159	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1028	159	neve	0	0	-50.3	0	0	0
1029	125	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	1030	125	neve	0	0	-52.2	0	0	0
1031	80	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1032	80	neve	0	0	-26.4	0	0	0
1033	486	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1034	452	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0
1035	486	neve	0	0	-26.3	0	0	0	1036	452	neve	0	0	-52.5	0	0	0
1037	418	Variabile	0	0	-2.6E2	0	0	0	1038	418	neve	0	0	-51.8	0	0	0
1039	384	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1040	384	neve	0	0	-49.7	0	0	0
1041	350	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	1042	350	neve	0	0	-47.1	0	0	0
1043	316	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1044	316	neve	0	0	-46.5	0	0	0
1045	282	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1046	282	neve	0	0	-46.2	0	0	0
1047	263	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1048	263	neve	0	0	-46.3	0	0	0
1049	229	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1050	229	neve	0	0	-46.7	0	0	0
1051	195	Variabile	0	0	-238	0	0	0	1052	195	neve	0	0	-47.6	0	0	0
1053	161	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1054	161	neve	0	0	-50.3	0	0	0
1055	127	Variabile	0	0	-2.7E2	0	0	0	1056	127	neve	0	0	-53.5	0	0	0
1057	79	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1058	79	neve	0	0	-27	0	0	0
1059	485	Variabile	0	0	-66.5	0	0	0	1060	451	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0
1061	485	neve	0	0	-13.3	0	0	0	1062	451	neve	0	0	-26.4	0	0	0
1063	417	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1064	417	neve	0	0	-26.2	0	0	0
1065	382	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1066	382	neve	0	0	-24.3	0	0	0
1067	349	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1068	349	neve	0	0	-23.5	0	0	0
1069	315	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1070	315	neve	0	0	-23.2	0	0	0
1071	281	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1072	281	neve	0	0	-23	0	0	0
1073	269	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1074	269	neve	0	0	-23	0	0	0
1075	235	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1076	235	neve	0	0	-23.1	0	0	0
1077	201	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1078	201	neve	0	0	-23.4	0	0	0
1079	167	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1080	167	neve	0	0	-25.9	0	0	0
1081	133	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0	1082	133	neve	0	0	-26.9	0	0	0
1083	78	Variabile	0	0	-67.2	0	0	0	1084	78	neve	0	0	-13.4	0	0	0
1085	382	Variabile	0	0	-61.4	0	0	0	1086	381	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1087	348	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1088	349	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1089	382	neve	0	0	-12.3	0	0	0	1090	381	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1091	348	neve	0	0	-49.1	0	0	0	1092	349	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1093	314	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1094	315	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1095	314	neve	0	0	-49.1	0	0	0	1096	315	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1097	280	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1098	281	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1099	280	neve	0	0	-49.1	0	0	0	1100	281	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1101	268	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1102	269	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1103	268	neve	0	0	-49.1	0	0	0	1104	269	neve	0	0	-24.6	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1105	234	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1106	235	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1107	234	neve	0	0	-49.1	0	0	0	1108	235	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1109	200	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1110	201	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1111	200	neve	0	0	-49.1	0	0	0	1112	201	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1113	166	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1114	167	Variabile	0	0	-61.4	0	0	0
1115	166	neve	0	0	-24.6	0	0	0	1116	167	neve	0	0	-12.3	0	0	0
1117	380	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1118	347	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
1119	380	neve	0	0	-24.6	0	0	0	1120	347	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1121	313	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1122	313	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1123	279	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1124	279	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1125	267	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1126	267	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1127	233	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1128	233	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1129	199	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1130	199	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1131	165	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1132	165	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1133	379	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1134	346	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
1135	379	neve	0	0	-24.6	0	0	0	1136	346	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1137	312	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1138	312	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1139	278	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1140	278	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1141	266	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1142	266	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1143	232	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1144	232	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1145	198	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1146	198	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1147	164	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1148	164	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1149	378	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1150	345	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0
1151	378	neve	0	0	-24.6	0	0	0	1152	345	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1153	311	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1154	311	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1155	277	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1156	277	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1157	265	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1158	265	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1159	231	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1160	231	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1161	197	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1162	197	neve	0	0	-49.1	0	0	0
1163	163	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1164	163	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1165	377	Variabile	0	0	-61.4	0	0	0	1166	344	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1167	377	neve	0	0	-12.3	0	0	0	1168	344	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1169	310	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1170	310	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1171	276	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1172	276	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1173	264	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1174	264	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1175	230	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1176	230	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1177	196	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1178	196	neve	0	0	-24.6	0	0	0
1179	162	Variabile	0	0	-61.4	0	0	0	1180	162	neve	0	0	-12.3	0	0	0
1181	382	Variabile	0	0	-71.7	0	0	0	1182	417	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0
1183	416	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1184	381	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0
1185	382	neve	0	0	-14.3	0	0	0	1186	417	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1187	416	neve	0	0	-57.3	0	0	0	1188	381	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1189	415	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1190	380	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0
1191	415	neve	0	0	-57.3	0	0	0	1192	380	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1193	414	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1194	379	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0
1195	414	neve	0	0	-57.3	0	0	0	1196	379	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1197	413	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1198	378	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0
1199	413	neve	0	0	-57.3	0	0	0	1200	378	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1201	412	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0	1202	377	Variabile	0	0	-71.7	0	0	0
1203	412	neve	0	0	-28.7	0	0	0	1204	377	neve	0	0	-14.3	0	0	0
1205	451	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0	1206	450	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0
1207	451	neve	0	0	-28.7	0	0	0	1208	450	neve	0	0	-57.3	0	0	0
1209	449	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1210	449	neve	0	0	-57.3	0	0	0
1211	448	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1212	448	neve	0	0	-57.3	0	0	0
1213	447	Variabile	0	0	-2.9E2	0	0	0	1214	447	neve	0	0	-57.3	0	0	0
1215	446	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0	1216	446	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1217	485	Variabile	0	0	-71.7	0	0	0	1218	484	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0
1219	485	neve	0	0	-14.3	0	0	0	1220	484	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1221	483	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0	1222	483	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1223	482	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0	1224	482	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1225	481	Variabile	0	0	-1.4E2	0	0	0	1226	481	neve	0	0	-28.7	0	0	0
1227	480	Variabile	0	0	-71.7	0	0	0	1228	480	neve	0	0	-14.3	0	0	0
1229	485	Variabile	0	0	-64.5	0	0	0	1230	519	Variabile	0	0	-129	0	0	0
1231	518	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1232	484	Variabile	0	0	-129	0	0	0
1233	485	neve	0	0	-12.9	0	0	0	1234	519	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1235	518	neve	0	0	-51.6	0	0	0	1236	484	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1237	517	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1238	483	Variabile	0	0	-129	0	0	0
1239	517	neve	0	0	-51.6	0	0	0	1240	483	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1241	516	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1242	482	Variabile	0	0	-129	0	0	0
1243	516	neve	0	0	-51.6	0	0	0	1244	482	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1245	515	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1246	481	Variabile	0	0	-129	0	0	0
1247	515	neve	0	0	-51.6	0	0	0	1248	481	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1249	514	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1250	480	Variabile	0	0	-64.5	0	0	0
1251	514	neve	0	0	-25.8	0	0	0	1252	480	neve	0	0	-12.9	0	0	0
1253	553	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1254	552	Variabile	0	0	-258	0	0	0
1255	553	neve	0	0	-25.8	0	0	0	1256	552	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1257	551	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1258	551	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1259	550	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1260	550	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1261	549	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1262	549	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1263	548	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1264	548	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1265	586	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1266	585	Variabile	0	0	-258	0	0	0
1267	586	neve	0	0	-25.8	0	0	0	1268	585	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1269	584	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1270	584	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1271	583	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1272	583	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1273	582	Variabile	0	0	-258	0	0	0	1274	582	neve	0	0	-51.6	0	0	0
1275	581	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1276	581	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1277	620	Variabile	0	0	-64.5	0	0	0	1278	619	Variabile	0	0	-129	0	0	0
1279	620	neve	0	0	-12.9	0	0	0	1280	619	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1281	618	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1282	618	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1283	617	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1284	617	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1285	616	Variabile	0	0	-129	0	0	0	1286	616	neve	0	0	-25.8	0	0	0
1287	615	Variabile	0	0	-64.5	0	0	0	1288	615	neve	0	0	-12.9	0	0	0
1289	73	Variabile	0	0	-64.4	0	0	0	1290	128	Variabile	0	0	-1.3E2	0	0	0
1291	126	Variabile	0	0	-2.5E2	0	0	0	1292	72	Variabile	0	0	-124	0	0	0
1293	73	neve	0	0	-12.9	0	0	0	1294	128	neve	0	0	-25.7	0	0	0
1295	126	neve	0	0	-49.3	0	0	0	1296	72	neve	0	0	-24.8	0	0	0
1297	118	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0	1298	71	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1299	118	neve	0	0	-47.4	0	0	0	1300	71	neve	0	0	-23.8	0	0	0
1301	104	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1302	70	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0
1303	104	neve	0	0	-46.1	0	0	0	1304	70	neve	0	0	-23.1	0	0	0

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1305	103	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1306	69	Variabile	0	0	-56.6	0	0	0
1307	103	neve	0	0	-22.7	0	0	0	1308	69	neve	0	0	-11.3	0	0	0
1309	162	Variabile	0	0	-1.2E2	0	0	0	1310	160	Variabile	0	0	-2.4E2	0	0	0
1311	162	neve	0	0	-23.7	0	0	0	1312	160	neve	0	0	-47.1	0	0	0
1313	151	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1314	151	neve	0	0	-46.3	0	0	0
1315	138	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1316	138	neve	0	0	-45.6	0	0	0
1317	136	Variabile	0	0	-113	0	0	0	1318	136	neve	0	0	-22.6	0	0	0
1319	196	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1320	192	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0
1321	196	neve	0	0	-21.7	0	0	0	1322	192	neve	0	0	-44.3	0	0	0
1323	183	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1324	183	neve	0	0	-45	0	0	0
1325	172	Variabile	0	0	-2.3E2	0	0	0	1326	172	neve	0	0	-45	0	0	0
1327	170	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1328	170	neve	0	0	-22.5	0	0	0
1329	230	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1330	223	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0
1331	230	neve	0	0	-21.5	0	0	0	1332	223	neve	0	0	-43.7	0	0	0
1333	207	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1334	207	neve	0	0	-44.3	0	0	0
1335	205	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1336	205	neve	0	0	-44.7	0	0	0
1337	204	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1338	204	neve	0	0	-22.4	0	0	0
1339	264	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1340	242	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0
1341	264	neve	0	0	-21.5	0	0	0	1342	242	neve	0	0	-43.5	0	0	0
1343	240	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1344	240	neve	0	0	-44	0	0	0
1345	239	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1346	239	neve	0	0	-44.5	0	0	0
1347	238	Variabile	0	0	-112	0	0	0	1348	238	neve	0	0	-22.4	0	0	0
1349	276	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1350	275	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0
1351	276	neve	0	0	-21.5	0	0	0	1352	275	neve	0	0	-43.4	0	0	0
1353	274	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1354	274	neve	0	0	-43.9	0	0	0
1355	273	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1356	273	neve	0	0	-44.4	0	0	0
1357	272	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1358	272	neve	0	0	-22.4	0	0	0
1359	310	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1360	309	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0
1361	310	neve	0	0	-21.5	0	0	0	1362	309	neve	0	0	-43.4	0	0	0
1363	308	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1364	308	neve	0	0	-43.9	0	0	0
1365	307	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1366	307	neve	0	0	-44.4	0	0	0
1367	306	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1368	306	neve	0	0	-22.4	0	0	0
1369	344	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1370	343	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0
1371	344	neve	0	0	-21.5	0	0	0	1372	343	neve	0	0	-43.3	0	0	0
1373	342	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1374	342	neve	0	0	-43.9	0	0	0
1375	341	Variabile	0	0	-2.2E2	0	0	0	1376	341	neve	0	0	-44.4	0	0	0
1377	340	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1378	340	neve	0	0	-22.4	0	0	0
1379	377	Variabile	0	0	-53.7	0	0	0	1380	376	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0
1381	377	neve	0	0	-10.7	0	0	0	1382	376	neve	0	0	-21.7	0	0	0
1383	375	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1384	375	neve	0	0	-21.9	0	0	0
1385	374	Variabile	0	0	-1.1E2	0	0	0	1386	374	neve	0	0	-22.2	0	0	0
1387	373	Variabile	0	0	-55.8	0	0	0	1388	373	neve	0	0	-11.2	0	0	0
1389	790	Rig. Ux	1	0	0	0	0	0	1390	790	Rig. Uy	0	1	0	0	0	0
1391	790	Rig. Rz	0	0	0	0	0	1									

3.3 Carichi concentrati sismici

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Nodo**: nodo su cui agisce il carico.*
***Condizione**: condizione elementare mappata nella quale agisce il carico.*
***Fx**: componente della forza lungo l'asse X. [daN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [daN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [daN]*
***Mz**: componente del momento attorno all'asse Z. [daN*cm]*
***Peso**: peso sismico. [daN]*
***γ**: coefficiente γ. Il valore è adimensionale.*

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1392	708	Sisma X SLV	8.3	0	0	0	4.5E1	1	1393	708	Sisma Y SLV	0	8.4	0	0	4.5E1	1
1394	708	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.5E1	1	1395	708	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	4.5E1	1
1396	708	Sisma X SLD	2.7	0	0	0	4.5E1	1	1397	708	Sisma Y SLD	0	2.8	0	0	4.5E1	1
1398	709	Sisma X SLV	7.9	0	0	0	4.4E1	1	1399	709	Sisma Y SLV	0	8	0	0	4.4E1	1
1400	709	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1401	709	Sisma Y SLO	0	2	0	0	4.4E1	1
1402	709	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1403	709	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1
1404	710	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	4.0E1	1	1405	710	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	4.0E1	1
1406	710	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1407	710	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1408	710	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1409	710	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1410	711	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	4.0E1	1	1411	711	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	4.0E1	1
1412	711	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1413	711	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1414	711	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1415	711	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1416	712	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	4.0E1	1	1417	712	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	4.0E1	1
1418	712	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1419	712	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1420	712	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1421	712	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1422	713	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1423	713	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1424	713	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1425	713	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1426	713	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1427	713	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1428	714	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1429	714	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1430	714	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1431	714	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1432	714	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1433	714	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1434	715	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1435	715	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1436	715	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1437	715	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1438	715	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1439	715	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1440	716	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1441	716	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1442	716	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1443	716	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1444	716	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1445	716	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1446	717	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1447	717	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1448	717	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1449	717	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1450	717	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1451	717	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1452	718	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1453	718	Sisma Y SLV	0	7.5	0	0	4.1E1	1
1454	718	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1455	718	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1456	718	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1457	718	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1458	719	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1459	719	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1460	719	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1461	719	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1462	719	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1463	719	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1464	720	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1465	720	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1466	720	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1467	720	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1468	720	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1469	720	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1470	721	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1471	721	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1472	721	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1473	721	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1474	721	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1475	721	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1476	722	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1477	722	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1478	722	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1479	722	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1480	722	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1481	722	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1482	723	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1483	723	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1484	723	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1485	723	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1486	723	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1487	723	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1488	724	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1489	724	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1490	724	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1491	724	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1492	724	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1493	724	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1494	725	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1495	725	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1496	725	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1497	725	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1498	725	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1499	725	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1500	726	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1501	726	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1502	726	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1503	726	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1504	726	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1505	726	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1506	727	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1507	727	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1508	727	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1509	727	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1510	727	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1511	727	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1512	728	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1513	728	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1514	728	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1515	728	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1516	728	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1517	728	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1518	729	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1519	729	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1520	729	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1521	729	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1522	729	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1523	729	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1524	730	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1525	730	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1526	730	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1527	730	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1528	730	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1529	730	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1530	731	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1531	731	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1532	731	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1533	731	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1534	731	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1535	731	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1536	732	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1537	732	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1538	732	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1539	732	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1540	732	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1541	732	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1542	733	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1543	733	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1544	733	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1545	733	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1546	733	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1547	733	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1548	734	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1549	734	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1550	734	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1551	734	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1552	734	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1553	734	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1554	735	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1555	735	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1556	735	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1557	735	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1558	735	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1559	735	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1560	736	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1561	736	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1562	736	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1563	736	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1564	736	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1565	736	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1566	737	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1567	737	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1568	737	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1569	737	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1570	737	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1571	737	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1572	738	Sisma X SLV	8	0	0	0	4.4E1	1	1573	738	Sisma Y SLV	0	8.1	0	0	4.4E1	1
1574	738	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1575	738	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	4.4E1	1
1576	738	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1577	738	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1
1578	739	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	4.4E1	1	1579	739	Sisma Y SLV	0	8.2	0	0	4.4E1	1
1580	739	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1581	739	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	4.4E1	1
1582	739	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1583	739	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1
1584	740	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1585	740	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1586	740	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1587	740	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1588	740	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1589	740	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1590	741	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1591	741	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1592	741	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1593	741	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1594	741	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1595	741	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1596	742	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1597	742	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1598	742	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1599	742	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1600	742	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1601	742	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1602	743	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1603	743	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1604	743	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1605	743	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1606	743	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1607	743	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1608	744	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1609	744	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1610	744	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1611	744	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1612	744	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1613	744	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1614	745	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1615	745	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1616	745	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1617	745	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1618	745	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1619	745	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1620	746	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1621	746	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1622	746	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1623	746	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1624	746	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1625	746	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1626	747	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1627	747	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1628	747	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1629	747	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1630	747	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1631	747	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1632	748	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1633	748	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1634	748	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1635	748	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1636	748	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1637	748	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1638	749	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1639	749	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1640	749	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1641	749	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1642	749	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1643	749	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1644	750	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1645	750	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1646	750	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1647	750	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1648	750	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1649	750	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1650	751	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1651	751	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1652	751	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1653	751	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1654	751	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1655	751	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1656	752	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1657	752	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1658	752	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1659	752	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1660	752	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1661	752	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1662	753	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1663	753	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1664	753	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1665	753	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1666	753	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1667	753	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1668	754	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1669	754	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1670	754	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1671	754	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1672	754	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1673	754	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1674	755	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1675	755	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1676	755	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1677	755	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1678	755	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1679	755	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1680	756	Sisma X SLV	7	0	0	0	38.59	1	1681	756	Sisma Y SLV	0	7.1	0	0	38.59	1
1682	756	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	38.59	1	1683	756	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	38.59	1
1684	756	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	38.59	1	1685	756	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	38.59	1
1686	757	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1687	757	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1688	757	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1689	757	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1690	757	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1691	757	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1692	758	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1693	758	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1694	758	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1695	758	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1696	758	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1697	758	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1698	759	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1699	759	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1700	759	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1701	759	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1702	759	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1703	759	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1704	760	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	3.9E1	1	1705	760	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	3.9E1	1
1706	760	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1707	760	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	3.9E1	1
1708	760	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1709	760	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1710	761	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1711	761	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1712	761	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1713	761	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1714	761	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1715	761	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1716	762	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	3.9E1	1	1717	762	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	3.9E1	1
1718	762	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1719	762	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	3.9E1	1
1720	762	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1721	762	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1722	763	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1723	763	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1724	763	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1725	763	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1726	763	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1727	763	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1728	764	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	3.9E1	1	1729	764	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	3.9E1	1
1730	764	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1731	764	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	3.9E1	1
1732	764	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1733	764	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1734	765	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1735	765	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1736	765	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1737	765	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1738	765	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1739	765	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1740	766	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	3.9E1	1	1741	766	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	3.9E1	1
1742	766	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1743	766	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	3.9E1	1
1744	766	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1745	766	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1746	767	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1747	767	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1748	767	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	3.9E1	1	1749	767	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1750	767	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1751	767	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1752	768	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	3.9E1	1	1753	768	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	3.9E1	1
1754	768	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1755	768	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	3.9E1	1
1756	768	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1757	768	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1758	769	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1759	769	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1760	769	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	3.9E1	1	1761	769	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1762	769	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1763	769	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1764	770	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	3.9E1	1	1765	770	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	3.9E1	1
1766	770	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	3.9E1	1	1767	770	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	3.9E1	1
1768	770	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1769	770	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1770	771	Sisma X SLV	7.1	0	0	0	3.9E1	1	1771	771	Sisma Y SLV	0	7.2	0	0	3.9E1	1
1772	771	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	3.9E1	1	1773	771	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	3.9E1	1
1774	771	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	3.9E1	1	1775	771	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	3.9E1	1
1776	772	Sisma X SLV	7.5	0	0	0	4.1E1	1	1777	772	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1778	772	Sisma X SLO	1.9	0	0	0	4.1E1	1	1779	772	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1780	772	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1781	772	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1782	773	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1783	773	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1784	773	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1785	773	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1786	773	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1787	773	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1788	774	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	4.4E1	1	1789	774	Sisma Y SLV	0	8.2	0	0	4.4E1	1
1790	774	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1791	774	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	4.4E1	1
1792	774	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1793	774	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1
1794	775	Sisma X SLV	7.9	0	0	0	4.4E1	1	1795	775	Sisma Y SLV	0	8	0	0	4.4E1	1
1796	775	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1797	775	Sisma Y SLO	0	2	0	0	4.4E1	1
1798	775	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1799	775	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1
1800	776	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	4.0E1	1	1801	776	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	4.0E1	1
1802	776	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1803	776	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1804	776	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1805	776	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1806	777	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	4.0E1	1	1807	777	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	4.0E1	1
1808	777	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1809	777	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1810	777	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1811	777	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1812	778	Sisma X SLV	7.2	0	0	0	4.0E1	1	1813	778	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	4.0E1	1
1814	778	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1815	778	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1816	778	Sisma X SLD	2.3	0	0	0	4.0E1	1	1817	778	Sisma Y SLD	0	2.4	0	0	4.0E1	1
1818	779	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1819	779	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1820	779	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1821	779	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1822	779	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1823	779	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1824	780	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1825	780	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1826	780	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1827	780	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1828	780	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1829	780	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1830	781	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1831	781	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1832	781	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1833	781	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1834	781	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1835	781	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1836	782	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1837	782	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1838	782	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1839	782	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1840	782	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1841	782	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1842	783	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1843	783	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	4.1E1	1
1844	783	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1845	783	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1846	783	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1847	783	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1848	784	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	4.1E1	1	1849	784	Sisma Y SLV	0	7.5	0	0	4.1E1	1
1850	784	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.1E1	1	1851	784	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.1E1	1
1852	784	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.1E1	1	1853	784	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.1E1	1
1854	785	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1855	785	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1856	785	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1857	785	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1858	785	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1859	785	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1860	786	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1861	786	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1862	786	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1863	786	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	γ
1864	786	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1865	786	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1866	787	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1867	787	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1868	787	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1869	787	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1870	787	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1871	787	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1872	788	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1873	788	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1874	788	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1875	788	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1876	788	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1877	788	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1878	789	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1879	789	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1880	789	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1881	789	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1882	789	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1883	789	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1884	790	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1885	790	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1886	790	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1887	790	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1888	790	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1889	790	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1890	791	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1891	791	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1892	791	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1893	791	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1894	791	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1895	791	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1896	792	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1897	792	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1898	792	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1899	792	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1900	792	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1901	792	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1902	793	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1903	793	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1904	793	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1905	793	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1906	793	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1907	793	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1908	794	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1909	794	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1910	794	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1911	794	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1912	794	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1913	794	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1914	795	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1915	795	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1916	795	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1917	795	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1918	795	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1919	795	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1920	796	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1921	796	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1922	796	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1923	796	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1924	796	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1925	796	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1926	797	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1927	797	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1928	797	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1929	797	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1930	797	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1931	797	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1932	798	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1933	798	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1934	798	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1935	798	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1936	798	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1937	798	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1938	799	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1939	799	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1940	799	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1941	799	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1942	799	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1943	799	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1944	800	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1945	800	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1946	800	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1947	800	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1948	800	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1949	800	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1950	801	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1951	801	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1952	801	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1953	801	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1954	801	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1955	801	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1956	802	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1957	802	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1958	802	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1959	802	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1960	802	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1961	802	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1962	803	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	4.0E1	1	1963	803	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	4.0E1	1
1964	803	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	4.0E1	1	1965	803	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	4.0E1	1
1966	803	Sisma X SLD	2.4	0	0	0	4.0E1	1	1967	803	Sisma Y SLD	0	2.5	0	0	4.0E1	1
1968	804	Sisma X SLV	8	0	0	0	4.4E1	1	1969	804	Sisma Y SLV	0	8.1	0	0	4.4E1	1
1970	804	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1971	804	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	4.4E1	1
1972	804	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1973	804	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1
1974	805	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	4.4E1	1	1975	805	Sisma Y SLV	0	8.2	0	0	4.4E1	1
1976	805	Sisma X SLO	2	0	0	0	4.4E1	1	1977	805	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	4.4E1	1
1978	805	Sisma X SLD	2.6	0	0	0	4.4E1	1	1979	805	Sisma Y SLD	0	2.7	0	0	4.4E1	1

3.4 Masse

***Nodo**: nodo su cui è applicata la massa.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [daN/(cm/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [daN/(cm/s²)]*
***Massa Z**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Z. [daN/(cm/s²)]*
***Momento Z**: massa momento d'inerzia per la componente di rotazione attorno all'asse Z. [[daN/(cm/s²)]*cm²]*

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
708	0.046	0.046	0	0	709	0.044	0.044	0	0
710	0.04	0.04	0	0	711	0.04	0.04	0	0
712	0.04	0.04	0	0	713	0.041	0.041	0	0
714	0.042	0.042	0	0	715	0.042	0.042	0	0
716	0.042	0.042	0	0	717	0.042	0.042	0	0
718	0.041	0.041	0	0	719	0.041	0.041	0	0
720	0.041	0.041	0	0	721	0.041	0.041	0	0
722	0.041	0.041	0	0	723	0.041	0.041	0	0
724	0.041	0.041	0	0	725	0.041	0.041	0	0
726	0.041	0.041	0	0	727	0.041	0.041	0	0
728	0.041	0.041	0	0	729	0.041	0.041	0	0
730	0.041	0.041	0	0	731	0.041	0.041	0	0
732	0.041	0.041	0	0	733	0.041	0.041	0	0
734	0.041	0.041	0	0	735	0.041	0.041	0	0
736	0.041	0.041	0	0	737	0.041	0.041	0	0
738	0.045	0.045	0	0	739	0.045	0.045	0	0
740	0.041	0.041	0	0	741	0.041	0.041	0	0
742	0.039	0.039	0	0	743	0.04	0.04	0	0
744	0.039	0.039	0	0	745	0.04	0.04	0	0
746	0.039	0.039	0	0	747	0.04	0.04	0	0
748	0.039	0.039	0	0	749	0.04	0.04	0	0
750	0.039	0.039	0	0	751	0.04	0.04	0	0
752	0.039	0.039	0	0	753	0.04	0.04	0	0
754	0.039	0.039	0	0	755	0.04	0.04	0	0
756	0.039	0.039	0	0	757	0.04	0.04	0	0
758	0.04	0.04	0	0	759	0.04	0.04	0	0
760	0.04	0.04	0	0	761	0.04	0.04	0	0

Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z	Nodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Momento Z
762	0.04	0.04	0	0	763	0.04	0.04	0	0
764	0.04	0.04	0	0	765	0.04	0.04	0	0
766	0.04	0.04	0	0	767	0.04	0.04	0	0
768	0.04	0.04	0	0	769	0.04	0.04	0	0
770	0.04	0.04	0	0	771	0.04	0.04	0	0
772	0.042	0.042	0	0	773	0.041	0.041	0	0
774	0.045	0.045	0	0	775	0.044	0.044	0	0
776	0.04	0.04	0	0	777	0.04	0.04	0	0
778	0.04	0.04	0	0	779	0.041	0.041	0	0
780	0.042	0.042	0	0	781	0.042	0.042	0	0
782	0.042	0.042	0	0	783	0.042	0.042	0	0
784	0.041	0.041	0	0	785	0.041	0.041	0	0
786	0.041	0.041	0	0	787	0.041	0.041	0	0
788	0.041	0.041	0	0	789	0.041	0.041	0	0
790	0.041	0.041	0	0	791	0.041	0.041	0	0
792	0.041	0.041	0	0	793	0.041	0.041	0	0
794	0.041	0.041	0	0	795	0.041	0.041	0	0
796	0.041	0.041	0	0	797	0.041	0.041	0	0
798	0.041	0.041	0	0	799	0.041	0.041	0	0
800	0.041	0.041	0	0	801	0.041	0.041	0	0
802	0.041	0.041	0	0	803	0.041	0.041	0	0
804	0.045	0.045	0	0	805	0.045	0.045	0	0

3.5 Masse di piano

***Quota**: quota, livello o falda, a cui compete la massa risultante.*
***Massa X**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse X. [daN/(cm/s²)]*
***Massa Y**: massa per la componente di spostamento lungo l'asse Y. [daN/(cm/s²)]*

Quota	Massa X	Massa Y	Quota	Massa X	Massa Y
estradosso_pareti	4.01	4.01			

3.6 Gusci

3.6.1 Caratteristiche meccaniche gusci

***Indice**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Comportamento**: comportamento del materiale.*
***E1**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 1 del sistema di riferimento locale. [daN/cm²]*
***v**: modulo di Poisson. Il valore è adimensionale.*
***E2**: modulo di elasticità longitudinale, lungo l'asse 2 del sistema di riferimento locale. [daN/cm²]*
***G**: modulo di elasticità tangenziale. [daN/cm²]*
***α**: coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]*
***Peso unitario**: peso per unità di volume, riferito allo spessore membranale. [daN/cm³]*

Indice	Comportamento	E1	v	E2	G	α	Peso unitario
1	Isotropo	336428	0.1	0	0	0.00001	0.0025

3.6.2 Definizioni gusci

***In.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*
***Nodo I**: primo nodo di definizione dell'elemento.*
***Nodo J**: secondo nodo di definizione dell'elemento.*
***Nodo L**: terzo nodo di definizione dell'elemento; nel caso di elementi triangolari non è definito.*
***Nodo K**: ultimo nodo di definizione dell'elemento.*
***Sp.mem.**: spessore membranale dell'elemento. [cm]*
***Sp.fless.**: spessore flessionale dell'elemento. [cm]*
***Tm**: variazione termica nel piano medio dell'elemento. [°C]*
***Mat.**: caratteristiche meccaniche dell'elemento.*
***Ind.**: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.*

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
1	620	586	587	621	20	20	15	1	2	621	587	588	622	20	20	15	1
3	622	588	589	623	20	20	15	1	4	623	589	590	624	20	20	15	1
5	624	590	591	625	20	20	15	1	6	625	591	592	626	20	20	15	1
7	626	592	593	627	20	20	15	1	8	627	593	594	628	20	20	15	1
9	628	594	595	629	20	20	15	1	10	629	595	596	630	20	20	15	1
11	630	596	597	631	20	20	15	1	12	631	597	598	632	20	20	15	1
13	632	598	599	633	20	20	15	1	14	633	599	600	634	20	20	15	1
15	634	600	601	635	20	20	15	1	16	586	553	554	587	20	20	15	1
17	587	554	555	588	20	20	15	1	18	588	555	556	589	20	20	15	1
19	589	556	557	590	20	20	15	1	20	590	557	558	591	20	20	15	1
21	591	558	559	592	20	20	15	1	22	592	559	560	593	20	20	15	1
23	593	560	561	594	20	20	15	1	24	594	561	562	595	20	20	15	1
25	595	562	563	596	20	20	15	1	26	596	563	564	597	20	20	15	1
27	597	564	565	598	20	20	15	1	28	598	565	566	599	20	20	15	1
29	599	566	567	600	20	20	15	1	30	600	567	568	601	20	20	15	1
31	553	519	520	554	20	20	15	1	32	554	520	521	555	20	20	15	1
33	555	521	522	556	20	20	15	1	34	556	522	523	557	20	20	15	1
35	557	523	524	558	20	20	15	1	36	558	524	525	559	20	20	15	1
37	559	525	526	560	20	20	15	1	38	560	526	527	561	20	20	15	1
39	561	527	528	562	20	20	15	1	40	562	528	529	563	20	20	15	1
41	563	529	530	564	20	20	15	1	42	564	530	531	565	20	20	15	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
43	565	531	532	566	20	20	15	1	44	566	532	533	567	20	20	15	1
45	567	533	534	568	20	20	15	1	46	519	485	486	520	20	20	15	1
47	520	486	487	521	20	20	15	1	48	521	487	488	522	20	20	15	1
49	522	488	489	523	20	20	15	1	50	523	489	490	524	20	20	15	1
51	524	490	491	525	20	20	15	1	52	525	491	492	526	20	20	15	1
53	526	492	493	527	20	20	15	1	54	527	493	494	528	20	20	15	1
55	528	494	495	529	20	20	15	1	56	529	495	496	530	20	20	15	1
57	530	496	497	531	20	20	15	1	58	531	497	498	532	20	20	15	1
59	532	498	499	533	20	20	15	1	60	533	499	500	534	20	20	15	1
61	611	612	678	677	20	20	15	1	62	612	613	679	678	20	20	15	1
63	613	614	680	679	20	20	15	1	64	614	615	681	680	20	20	15	1
65	615	616	682	681	20	20	15	1	66	616	617	683	682	20	20	15	1
67	617	618	684	683	20	20	15	1	68	618	619	685	684	20	20	15	1
69	619	620	686	685	20	20	15	1	70	620	621	687	686	20	20	15	1
71	621	622	688	687	20	20	15	1	72	622	623	689	688	20	20	15	1
73	623	624	690	689	20	20	15	1	74	624	625	691	690	20	20	15	1
75	625	626	692	691	20	20	15	1	76	626	627	693	692	20	20	15	1
77	627	628	694	693	20	20	15	1	78	628	629	695	694	20	20	15	1
79	629	630	696	695	20	20	15	1	80	630	631	697	696	20	20	15	1
81	631	632	698	697	20	20	15	1	82	632	633	699	698	20	20	15	1
83	633	634	700	699	20	20	15	1	84	634	635	701	700	20	20	15	1
85	635	636	702	701	20	20	15	1	86	636	637	703	702	20	20	15	1
87	637	638	704	703	20	20	15	1	88	638	639	705	704	20	20	15	1
89	639	640	706	705	20	20	15	1	90	706	640	643	707	20	20	15	1
91	640	606	609	643	20	20	15	1	92	606	573	575	609	20	20	15	1
93	573	539	541	575	20	20	15	1	94	539	505	507	541	20	20	15	1
95	505	471	473	507	20	20	15	1	96	471	437	439	473	20	20	15	1
97	437	403	405	439	20	20	15	1	98	403	369	371	405	20	20	15	1
99	369	336	329	371	20	20	15	1	100	336	302	289	329	20	20	15	1
101	302	248	241	289	20	20	15	1	102	248	213	206	241	20	20	15	1
103	213	178	171	206	20	20	15	1	104	178	144	137	171	20	20	15	1
105	144	110	101	137	20	20	15	1	106	110	98	67	101	20	20	15	1
107	98	32	33	67	20	20	15	1	108	676	642	611	677	20	20	15	1
109	642	608	577	611	20	20	15	1	110	608	545	543	577	20	20	15	1
111	545	511	509	543	20	20	15	1	112	511	476	475	509	20	20	15	1
113	476	442	441	475	20	20	15	1	114	442	408	407	441	20	20	15	1
115	408	383	373	407	20	20	15	1	116	383	338	340	373	20	20	15	1
117	338	304	306	340	20	20	15	1	118	304	270	272	306	20	20	15	1
119	270	236	238	272	20	20	15	1	120	236	202	204	238	20	20	15	1
121	202	168	170	204	20	20	15	1	122	168	134	136	170	20	20	15	1
123	134	100	103	136	20	20	15	1	124	100	66	69	103	20	20	15	1
125	66	2	3	69	20	20	15	1	126	98	97	31	32	20	20	15	1
127	97	96	30	31	20	20	15	1	128	96	95	29	30	20	20	15	1
129	95	94	28	29	20	20	15	1	130	94	93	27	28	20	20	15	1
131	93	92	26	27	20	20	15	1	132	92	91	25	26	20	20	15	1
133	91	90	24	25	20	20	15	1	134	90	89	23	24	20	20	15	1
135	89	88	22	23	20	20	15	1	136	88	87	21	22	20	20	15	1
137	87	86	20	21	20	20	15	1	138	86	85	19	20	20	20	15	1
139	85	84	18	19	20	20	15	1	140	84	83	17	18	20	20	15	1
141	83	82	16	17	20	20	15	1	142	82	81	15	16	20	20	15	1
143	81	80	14	15	20	20	15	1	144	80	79	13	14	20	20	15	1
145	79	78	12	13	20	20	15	1	146	78	77	11	12	20	20	15	1
147	77	76	10	11	20	20	15	1	148	76	75	9	10	20	20	15	1
149	75	74	8	9	20	20	15	1	150	74	73	7	8	20	20	15	1
151	73	72	6	7	20	20	15	1	152	72	71	5	6	20	20	15	1
153	71	70	4	5	20	20	15	1	154	70	69	3	4	20	20	15	1
155	644	774	775	645	10	10	0	1	156	775	776	646	645	10	10	0	1
157	776	777	647	646	10	10	0	1	158	777	778	648	647	10	10	0	1
159	778	779	649	648	10	10	0	1	160	779	780	650	649	10	10	0	1
161	780	781	651	650	10	10	0	1	162	781	782	652	651	10	10	0	1
163	782	783	653	652	10	10	0	1	164	783	784	654	653	10	10	0	1
165	784	785	655	654	10	10	0	1	166	785	786	656	655	10	10	0	1
167	786	787	657	656	10	10	0	1	168	787	788	658	657	10	10	0	1
169	788	789	659	658	10	10	0	1	170	789	790	660	659	10	10	0	1
171	790	791	661	660	10	10	0	1	172	791	792	662	661	10	10	0	1
173	792	793	663	662	10	10	0	1	174	793	794	664	663	10	10	0	1
175	794	795	665	664	10	10	0	1	176	795	796	666	665	10	10	0	1
177	796	797	667	666	10	10	0	1	178	797	798	668	667	10	10	0	1
179	798	799	669	668	10	10	0	1	180	799	800	670	669	10	10	0	1
181	800	801	671	670	10	10	0	1	182	801	802	672	671	10	10	0	1
183	802	803	673	672	10	10	0	1	184	803	804	674	673	10	10	0	1
185	804	805	675	674	10	10	0	1	186	805	773	641	675	10	10	0	1
187	773	771	607	641	10	10	0	1	188	771	769	574	607	10	10	0	1
189	769	767	540	574	10	10	0	1	190	767	765	506	540	10	10	0	1
191	765	763	472	506	10	10	0	1	192	763	761	438	472	10	10	0	1
193	761	759	404	438	10	10	0	1	194	759	757	370	404	10	10	0	1
195	757	755	337	370	10	10	0	1	196	755	753	303	337	10	10	0	1
197	753	751	249	303	10	10	0	1	198	751	749	214	249	10	10	0	1
199	749	747	179	214	10	10	0	1	200	747	745	145	179	10	10	0	1
201	745	743	111	145	10	10	0	1	202	743	741	99	111	10	10	0	1
203	741	739	65	99	10	10	0	1	204	739	738	64	65	10	10	0	1
205	738	737	63	64	10	10	0	1	206	737	736	62	63	10	10	0	1
207	736	735	61	62	10	10	0	1	208	735	734	60	61	10	10	0	1
209	734	733	59	60	10	10	0	1	210	733	732	58	59	10	10	0	1
211	732	731	57	58	10	10	0	1	212	731	730	56	57	10	10	0	1
213	730	729	55	56	10	10	0	1	214	729	728	54	55	10	10	0	1
215	728	727	53	54	10	10	0	1	216	727	726	52	53	10	10	0	1
217	726	725	51	52	10	10	0	1	218	725	724	50	51	10	10	0	1
219	724	723	49	50	10	10	0	1	220	723	722	48	49	10	10	0	1
221	722	721	47	48	10	10	0	1	222	721	720	46	47	10	10	0	1
223	720	719	45	46	10	10	0	1	224	719	718	44	45	10	10	0	1
225	718	717	43	44	10	10	0	1	226	717	716	42	43	10	10	0	1
227	716	715	41	42	10	10	0	1	228	715	714	40	41	10	10	0	1
229	714	713	39	40	10	10	0	1	230	713	712	38	39	10	10	0	1
231	712	711	37	38	10	10	0	1	232	711	710	36	37	10	10	0	1
233	710	709	35	36	10	10	0	1	234	709	708	34	35	10	10	0	1
235	644	610	772	774	10	10	0	1	236	610	576	770	772	10	10	0	1
237	576	542	768	770	10	10	0	1	238	542	508	766	768	10	10	0	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
239	508	474	764	766	10	10	0	1	240	474	440	762	764	10	10	0	1
241	440	406	760	762	10	10	0	1	242	406	372	758	760	10	10	0	1
243	372	339	756	758	10	10	0	1	244	339	305	754	756	10	10	0	1
245	305	271	752	754	10	10	0	1	246	271	237	750	752	10	10	0	1
247	237	203	748	750	10	10	0	1	248	203	169	746	748	10	10	0	1
249	169	135	744	746	10	10	0	1	250	135	102	742	744	10	10	0	1
251	102	68	740	742	10	10	0	1	252	68	34	708	740	10	10	0	1
253	377	412	411	376	20	20	15	1	254	376	411	410	375	20	20	15	1
255	375	410	409	374	20	20	15	1	256	374	409	407	373	20	20	15	1
257	412	446	445	411	20	20	15	1	258	411	445	444	410	20	20	15	1
259	410	444	443	409	20	20	15	1	260	409	443	441	407	20	20	15	1
261	446	480	479	445	20	20	15	1	262	445	479	478	444	20	20	15	1
263	444	478	477	443	20	20	15	1	264	443	477	475	441	20	20	15	1
265	480	514	513	479	20	20	15	1	266	479	513	512	478	20	20	15	1
267	478	512	510	477	20	20	15	1	268	477	510	509	475	20	20	15	1
269	514	548	547	513	20	20	15	1	270	513	547	546	512	20	20	15	1
271	512	546	544	510	20	20	15	1	272	510	544	543	509	20	20	15	1
273	548	581	580	547	20	20	15	1	274	547	580	579	546	20	20	15	1
275	546	579	578	544	20	20	15	1	276	544	578	577	543	20	20	15	1
277	581	615	614	580	20	20	15	1	278	580	614	613	579	20	20	15	1
279	579	613	612	578	20	20	15	1	280	578	612	611	577	20	20	15	1
281	98	110	109	97	20	20	15	1	282	97	109	108	96	20	20	15	1
283	96	108	107	95	20	20	15	1	284	95	107	106	94	20	20	15	1
285	94	106	105	93	20	20	15	1	286	110	144	143	109	20	20	15	1
287	109	143	142	108	20	20	15	1	288	108	142	141	107	20	20	15	1
289	107	141	140	106	20	20	15	1	290	106	140	139	105	20	20	15	1
291	144	178	177	143	20	20	15	1	292	143	177	176	142	20	20	15	1
293	142	176	175	141	20	20	15	1	294	141	175	174	140	20	20	15	1
295	140	174	173	139	20	20	15	1	296	178	213	212	177	20	20	15	1
297	177	212	211	176	20	20	15	1	298	176	211	210	175	20	20	15	1
299	175	210	209	174	20	20	15	1	300	174	209	208	173	20	20	15	1
301	213	248	247	212	20	20	15	1	302	212	247	246	211	20	20	15	1
303	211	246	245	210	20	20	15	1	304	210	245	244	209	20	20	15	1
305	209	244	243	208	20	20	15	1	306	248	302	301	247	20	20	15	1
307	247	301	300	246	20	20	15	1	308	246	300	299	245	20	20	15	1
309	245	299	298	244	20	20	15	1	310	244	298	297	243	20	20	15	1
311	302	336	335	301	20	20	15	1	312	301	335	334	300	20	20	15	1
313	300	334	333	299	20	20	15	1	314	299	333	332	298	20	20	15	1
315	298	332	331	297	20	20	15	1	316	336	369	368	335	20	20	15	1
317	335	368	367	334	20	20	15	1	318	334	367	366	333	20	20	15	1
319	333	366	365	332	20	20	15	1	320	332	365	364	331	20	20	15	1
321	369	403	402	368	20	20	15	1	322	368	402	401	367	20	20	15	1
323	367	401	400	366	20	20	15	1	324	366	400	399	365	20	20	15	1
325	365	399	398	364	20	20	15	1	326	403	437	436	402	20	20	15	1
327	402	436	435	401	20	20	15	1	328	401	435	434	400	20	20	15	1
329	400	434	433	399	20	20	15	1	330	399	433	432	398	20	20	15	1
331	437	471	470	436	20	20	15	1	332	436	470	469	435	20	20	15	1
333	435	469	468	434	20	20	15	1	334	434	468	467	433	20	20	15	1
335	433	467	466	432	20	20	15	1	336	471	505	504	470	20	20	15	1
337	470	504	503	469	20	20	15	1	338	469	503	502	468	20	20	15	1
339	468	502	501	467	20	20	15	1	340	467	501	500	466	20	20	15	1
341	635	601	602	636	20	20	15	1	342	636	602	603	637	20	20	15	1
343	637	603	604	638	20	20	15	1	344	638	604	605	639	20	20	15	1
345	639	605	606	640	20	20	15	1	346	601	568	569	602	20	20	15	1
347	602	569	570	603	20	20	15	1	348	603	570	571	604	20	20	15	1
349	604	571	572	605	20	20	15	1	350	605	572	573	606	20	20	15	1
351	568	534	535	569	20	20	15	1	352	569	535	536	570	20	20	15	1
353	570	536	537	571	20	20	15	1	354	571	537	538	572	20	20	15	1
355	572	538	539	573	20	20	15	1	356	534	500	501	535	20	20	15	1
357	535	501	502	536	20	20	15	1	358	536	502	503	537	20	20	15	1
359	537	503	504	538	20	20	15	1	360	538	504	505	539	20	20	15	1
361	78	133	132	77	20	20	15	1	362	77	132	131	76	20	20	15	1
363	76	131	130	75	20	20	15	1	364	75	130	129	74	20	20	15	1
365	74	129	128	73	20	20	15	1	366	133	167	166	132	20	20	15	1
367	132	166	165	131	20	20	15	1	368	131	165	164	130	20	20	15	1
369	130	164	163	129	20	20	15	1	370	129	163	162	128	20	20	15	1
371	500	499	465	466	20	20	15	1	372	466	465	431	432	20	20	15	1
373	432	431	397	398	20	20	15	1	374	398	397	363	364	20	20	15	1
375	364	363	330	331	20	20	15	1	376	331	330	296	297	20	20	15	1
377	297	296	250	243	20	20	15	1	378	243	250	215	208	20	20	15	1
379	208	215	180	173	20	20	15	1	380	173	180	146	139	20	20	15	1
381	139	146	112	105	20	20	15	1	382	105	112	92	93	20	20	15	1
383	499	498	464	465	20	20	15	1	384	465	464	430	431	20	20	15	1
385	431	430	396	397	20	20	15	1	386	397	396	362	363	20	20	15	1
387	363	362	328	330	20	20	15	1	388	330	328	295	296	20	20	15	1
389	296	295	251	250	20	20	15	1	390	250	251	216	215	20	20	15	1
391	215	216	181	180	20	20	15	1	392	180	181	147	146	20	20	15	1
393	146	147	113	112	20	20	15	1	394	112	113	91	92	20	20	15	1
395	498	497	463	464	20	20	15	1	396	464	463	429	430	20	20	15	1
397	430	429	395	396	20	20	15	1	398	396	395	361	362	20	20	15	1
399	362	361	327	328	20	20	15	1	400	328	327	294	295	20	20	15	1
401	295	294	252	251	20	20	15	1	402	251	252	217	216	20	20	15	1
403	216	217	182	181	20	20	15	1	404	181	182	148	147	20	20	15	1
405	147	148	114	113	20	20	15	1	406	113	114	90	91	20	20	15	1
407	497	496	462	463	20	20	15	1	408	463	462	428	429	20	20	15	1
409	429	428	394	395	20	20	15	1	410	395	394	360	361	20	20	15	1
411	361	360	326	327	20	20	15	1	412	327	326	293	294	20	20	15	1
413	294	293	253	252	20	20	15	1	414	252	253	218	217	20	20	15	1
415	217	218	184	182	20	20	15	1	416	182	184	149	148	20	20	15	1
417	148	149	115	114	20	20	15	1	418	114	115	89	90	20	20	15	1
419	496	495	461	462	20	20	15	1	420	462	461	427	428	20	20	15	1
421	428	427	393	394	20	20	15	1	422	394	393	359	360	20	20	15	1
423	360	359	325	326	20	20	15	1	424	326	325	292	293	20	20	15	1
425	293	292	254	253	20	20	15	1	426	253	254	219	218	20	20	15	1
427	218	219	185	184	20	20	15	1	428	184	185	150	149	20	20	15	1
429	149	150	116	115	20	20	15	1	430	115	116	88	89	20	20	15	1
431	495	494	460	461	20	20	15	1	432	461	460	426	427	20	20	15	1
433	427	426	392	393	20	20	15	1	434	393	392	358	359	20	20	15	1

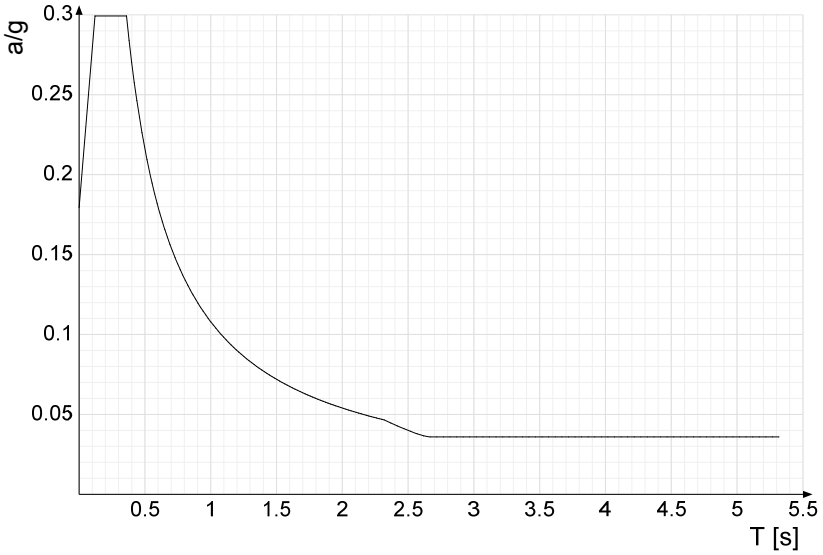
In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat.
								Ind.									Ind.
435	359	358	324	325	20	20	15	1	436	325	324	291	292	20	20	15	1
437	292	291	255	254	20	20	15	1	438	254	255	220	219	20	20	15	1
439	219	220	186	185	20	20	15	1	440	185	186	152	150	20	20	15	1
441	150	152	117	116	20	20	15	1	442	116	117	87	88	20	20	15	1
443	494	493	459	460	20	20	15	1	444	460	459	425	426	20	20	15	1
445	426	425	391	392	20	20	15	1	446	392	391	357	358	20	20	15	1
447	358	357	323	324	20	20	15	1	448	324	323	290	291	20	20	15	1
449	291	290	256	255	20	20	15	1	450	255	256	221	220	20	20	15	1
451	220	221	187	186	20	20	15	1	452	186	187	153	152	20	20	15	1
453	152	153	119	117	20	20	15	1	454	117	119	86	87	20	20	15	1
455	493	492	458	459	20	20	15	1	456	459	458	424	425	20	20	15	1
457	425	424	390	391	20	20	15	1	458	391	390	356	357	20	20	15	1
459	357	356	322	323	20	20	15	1	460	323	322	288	290	20	20	15	1
461	290	288	257	256	20	20	15	1	462	256	257	222	221	20	20	15	1
463	221	222	188	187	20	20	15	1	464	187	188	154	153	20	20	15	1
465	153	154	120	119	20	20	15	1	466	119	120	85	86	20	20	15	1
467	492	491	457	458	20	20	15	1	468	458	457	423	424	20	20	15	1
469	424	423	389	390	20	20	15	1	470	390	389	355	356	20	20	15	1
471	356	355	321	322	20	20	15	1	472	322	321	287	288	20	20	15	1
473	288	287	258	257	20	20	15	1	474	257	258	224	222	20	20	15	1
475	222	224	189	188	20	20	15	1	476	188	189	155	154	20	20	15	1
477	154	155	121	120	20	20	15	1	478	120	121	84	85	20	20	15	1
479	491	490	456	457	20	20	15	1	480	457	456	422	423	20	20	15	1
481	423	422	388	389	20	20	15	1	482	389	388	354	355	20	20	15	1
483	355	354	320	321	20	20	15	1	484	321	320	286	287	20	20	15	1
485	287	286	259	258	20	20	15	1	486	258	259	225	224	20	20	15	1
487	224	225	190	189	20	20	15	1	488	189	190	156	155	20	20	15	1
489	155	156	122	121	20	20	15	1	490	121	122	83	84	20	20	15	1
491	490	489	455	456	20	20	15	1	492	456	455	421	422	20	20	15	1
493	422	421	387	388	20	20	15	1	494	388	387	353	354	20	20	15	1
495	354	353	319	320	20	20	15	1	496	320	319	285	286	20	20	15	1
497	286	285	260	259	20	20	15	1	498	259	260	226	225	20	20	15	1
499	225	226	191	190	20	20	15	1	500	190	191	157	156	20	20	15	1
501	156	157	123	122	20	20	15	1	502	122	123	82	83	20	20	15	1
503	489	488	454	455	20	20	15	1	504	455	454	420	421	20	20	15	1
505	421	420	386	387	20	20	15	1	506	387	386	352	353	20	20	15	1
507	353	352	318	319	20	20	15	1	508	319	318	284	285	20	20	15	1
509	285	284	261	260	20	20	15	1	510	260	261	227	226	20	20	15	1
511	226	227	193	191	20	20	15	1	512	191	193	158	157	20	20	15	1
513	157	158	124	123	20	20	15	1	514	123	124	81	82	20	20	15	1
515	488	487	453	454	20	20	15	1	516	454	453	419	420	20	20	15	1
517	420	419	385	386	20	20	15	1	518	386	385	351	352	20	20	15	1
519	352	351	317	318	20	20	15	1	520	318	317	283	284	20	20	15	1
521	284	283	262	261	20	20	15	1	522	261	262	228	227	20	20	15	1
523	227	228	194	193	20	20	15	1	524	193	194	159	158	20	20	15	1
525	158	159	125	124	20	20	15	1	526	124	125	80	81	20	20	15	1
527	487	486	452	453	20	20	15	1	528	453	452	418	419	20	20	15	1
529	419	418	384	385	20	20	15	1	530	385	384	350	351	20	20	15	1
531	351	350	316	317	20	20	15	1	532	317	316	282	283	20	20	15	1
533	283	282	263	262	20	20	15	1	534	262	263	229	228	20	20	15	1
535	228	229	195	194	20	20	15	1	536	194	195	161	159	20	20	15	1
537	159	161	127	125	20	20	15	1	538	125	127	79	80	20	20	15	1
539	486	485	451	452	20	20	15	1	540	452	451	417	418	20	20	15	1
541	418	417	382	384	20	20	15	1	542	384	382	349	350	20	20	15	1
543	350	349	315	316	20	20	15	1	544	316	315	281	282	20	20	15	1
545	282	281	269	263	20	20	15	1	546	263	269	235	229	20	20	15	1
547	229	235	201	195	20	20	15	1	548	195	201	167	161	20	20	15	1
549	161	167	133	127	20	20	15	1	550	127	133	78	79	20	20	15	1
551	382	381	348	349	20	20	15	1	552	349	348	314	315	20	20	15	1
553	315	314	280	281	20	20	15	1	554	281	280	268	269	20	20	15	1
555	269	268	234	235	20	20	15	1	556	235	234	200	201	20	20	15	1
557	201	200	166	167	20	20	15	1	558	381	380	347	348	20	20	15	1
559	348	347	313	314	20	20	15	1	560	314	313	279	280	20	20	15	1
561	280	279	267	268	20	20	15	1	562	268	267	233	234	20	20	15	1
563	234	233	199	200	20	20	15	1	564	200	199	165	166	20	20	15	1
565	380	379	346	347	20	20	15	1	566	347	346	312	313	20	20	15	1
567	313	312	278	279	20	20	15	1	568	279	278	266	267	20	20	15	1
569	267	266	232	233	20	20	15	1	570	233	232	198	199	20	20	15	1
571	199	198	164	165	20	20	15	1	572	379	378	345	346	20	20	15	1
573	346	345	311	312	20	20	15	1	574	312	311	277	278	20	20	15	1
575	278	277	265	266	20	20	15	1	576	266	265	231	232	20	20	15	1
577	232	231	197	198	20	20	15	1	578	198	197	163	164	20	20	15	1
579	378	377	344	345	20	20	15	1	580	345	344	310	311	20	20	15	1
581	311	310	276	277	20	20	15	1	582	277	276	264	265	20	20	15	1
583	265	264	230	231	20	20	15	1	584	231	230	196	197	20	20	15	1
585	197	196	162	163	20	20	15	1	586	382	417	416	381	20	20	15	1
587	381	416	415	380	20	20	15	1	588	380	415	414	379	20	20	15	1
589	379	414	413	378	20	20	15	1	590	378	413	412	377	20	20	15	1
591	417	451	450	416	20	20	15	1	592	416	450	449	415	20	20	15	1
593	415	449	448	414	20	20	15	1	594	414	448	447	413	20	20	15	1
595	413	447	446	412	20	20	15	1	596	451	485	484	450	20	20	15	1
597	450	484	483	449	20	20	15	1	598	449	483	482	448	20	20	15	1
599	448	482	481	447	20	20	15	1	600	447	481	480	446	20	20	15	1
601	485	519	518	484	20	20	15	1	602	484	518	517	483	20	20	15	1
603	483	517	516	482	20	20	15	1	604	482	516	515	481	20	20	15	1
605	481	515	514	480	20	20	15	1	606	519	553	552	518	20	20	15	1
607	518	552	551	517	20	20	15	1	608	517	551	550	516	20	20	15	1
609	516	550	549	515	20	20	15	1	610	515	549	548	514	20	20	15	1
611	553	586	585	552	20	20	15	1	612	552	585	584	551	20	20	15	1
613	551	584	583	550	20	20	15	1	614	550	583	582	549	20	20	15	1
615	549	582	581	548	20	20	15	1	616	586	620	619	585	20	20	15	1
617	585	619	618	584	20	20	15	1	618	584	618	617	583	20	20	15	1
619	583	617	616	582	20	20	15	1	620	582	616	615	581	20	20	15	1
621	73	128	126	72	20	20	15	1	622	72	126	118	71	20	20	15	1
623	71	118	104	70	20	20	15	1	624	70	104	103	69	20	20	15	1
625	128	162	160	126	20	20	15	1	626	126	160	151	118	20	20	15	1
627	118	151	138	104	20	20	15	1	628	104	138	136	103	20	20	15	1
629	162	196	192	160	20	20	15	1	630	160	192	183	151	20	20	15	1

In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.	In.	Nodo I	Nodo J	Nodo L	Nodo K	Sp.mem.	Sp.fless.	Tm	Mat. Ind.
631	151	183	172	138	20	20	15	1	632	138	172	170	136	20	20	15	1
633	196	230	223	192	20	20	15	1	634	192	223	207	183	20	20	15	1
635	183	207	205	172	20	20	15	1	636	172	205	204	170	20	20	15	1
637	230	264	242	223	20	20	15	1	638	223	242	240	207	20	20	15	1
639	207	240	239	205	20	20	15	1	640	205	239	238	204	20	20	15	1
641	264	276	275	242	20	20	15	1	642	242	275	274	240	20	20	15	1
643	240	274	273	239	20	20	15	1	644	239	273	272	238	20	20	15	1
645	276	310	309	275	20	20	15	1	646	275	309	308	274	20	20	15	1
647	274	308	307	273	20	20	15	1	648	273	307	306	272	20	20	15	1
649	310	344	343	309	20	20	15	1	650	309	343	342	308	20	20	15	1
651	308	342	341	307	20	20	15	1	652	307	341	340	306	20	20	15	1
653	344	377	376	343	20	20	15	1	654	343	376	375	342	20	20	15	1
655	342	375	374	341	20	20	15	1	656	341	374	373	340	20	20	15	1

3.7 Accelerazioni spettrali

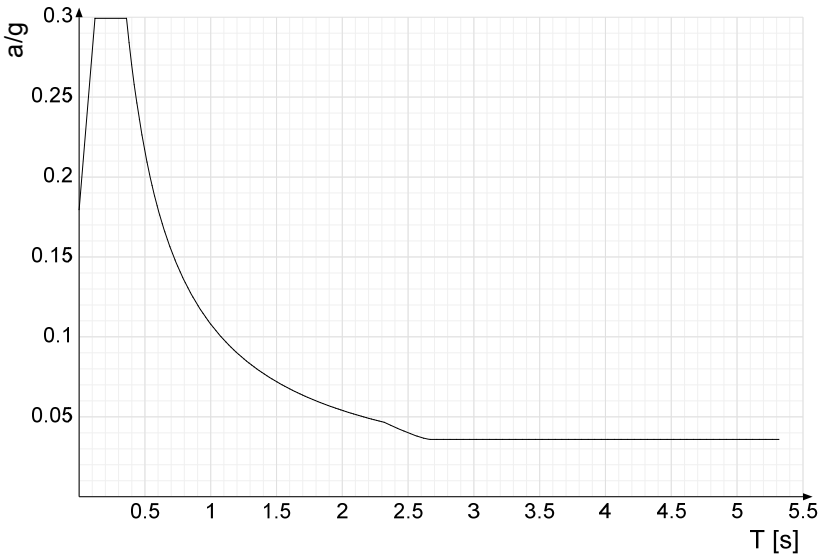
***Ind.vertice**: Indice del valore.*
***T**: Periodo di vibrazione. [s]*
***a/g**: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.*

Sisma X SLV



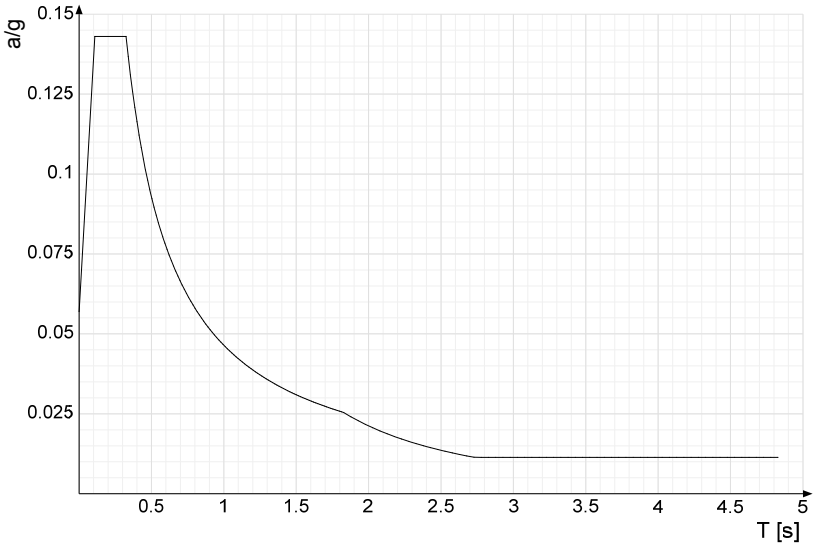
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.18	2	0.12	0.299	3	0.361	0.299	4	0.38	0.284
5	0.4	0.27	6	0.419	0.258	7	0.438	0.246	8	0.458	0.236
9	0.477	0.226	10	0.497	0.217	11	0.516	0.209	12	0.535	0.202
13	0.555	0.195	14	0.574	0.188	15	0.593	0.182	16	0.613	0.176
17	0.632	0.171	18	0.652	0.166	19	0.671	0.161	20	0.69	0.156
21	0.71	0.152	22	0.729	0.148	23	0.748	0.144	24	0.768	0.141
25	0.787	0.137	26	0.807	0.134	27	0.826	0.131	28	0.845	0.128
29	0.865	0.125	30	0.884	0.122	31	0.903	0.12	32	0.923	0.117
33	0.942	0.115	34	0.962	0.112	35	0.981	0.11	36	1	0.108
37	1.02	0.106	38	1.039	0.104	39	1.059	0.102	40	1.078	0.1
41	1.097	0.098	42	1.117	0.097	43	1.136	0.095	44	1.155	0.093
45	1.175	0.092	46	1.194	0.09	47	1.214	0.089	48	1.233	0.088
49	1.252	0.086	50	1.272	0.085	51	1.291	0.084	52	1.31	0.082
53	1.33	0.081	54	1.349	0.08	55	1.369	0.079	56	1.388	0.078
57	1.407	0.077	58	1.427	0.076	59	1.446	0.075	60	1.465	0.074
61	1.485	0.073	62	1.504	0.072	63	1.524	0.071	64	1.543	0.07
65	1.562	0.069	66	1.582	0.068	67	1.601	0.067	68	1.621	0.067
69	1.64	0.066	70	1.659	0.065	71	1.679	0.064	72	1.698	0.064
73	1.717	0.063	74	1.737	0.062	75	1.756	0.061	76	1.776	0.061
77	1.795	0.06	78	1.814	0.06	79	1.834	0.059	80	1.853	0.058
81	1.872	0.058	82	1.892	0.057	83	1.911	0.057	84	1.931	0.056
85	1.95	0.055	86	1.969	0.055	87	1.989	0.054	88	2.008	0.054
89	2.027	0.053	90	2.047	0.053	91	2.066	0.052	92	2.086	0.052
93	2.105	0.051	94	2.124	0.051	95	2.144	0.05	96	2.163	0.05
97	2.183	0.049	98	2.202	0.049	99	2.221	0.049	100	2.241	0.048
101	2.26	0.048	102	2.279	0.047	103	2.299	0.047	104	2.318	0.047
105	2.368	0.045	106	2.418	0.043	107	2.468	0.041	108	2.518	0.039
109	2.568	0.038	110	2.618	0.037	111	2.668	0.036	112	2.718	0.036
113	2.768	0.036	114	2.818	0.036	115	2.868	0.036	116	2.918	0.036
117	2.968	0.036	118	3.018	0.036	119	3.068	0.036	120	3.118	0.036
121	3.168	0.036	122	3.218	0.036	123	3.268	0.036	124	3.318	0.036
125	3.368	0.036	126	3.418	0.036	127	3.468	0.036	128	3.518	0.036
129	3.568	0.036	130	3.618	0.036	131	3.668	0.036	132	3.718	0.036
133	3.768	0.036	134	3.818	0.036	135	3.868	0.036	136	3.918	0.036
137	3.968	0.036	138	4.018	0.036	139	4.068	0.036	140	4.118	0.036
141	4.168	0.036	142	4.218	0.036	143	4.268	0.036	144	4.318	0.036
145	4.368	0.036	146	4.418	0.036	147	4.468	0.036	148	4.518	0.036
149	4.568	0.036	150	4.618	0.036	151	4.668	0.036	152	4.718	0.036
153	4.768	0.036	154	4.818	0.036	155	4.868	0.036	156	4.918	0.036
157	4.968	0.036	158	5.018	0.036	159	5.068	0.036	160	5.118	0.036
161	5.168	0.036	162	5.218	0.036	163	5.268	0.036	164	5.318	0.036

Sisma Y SLV



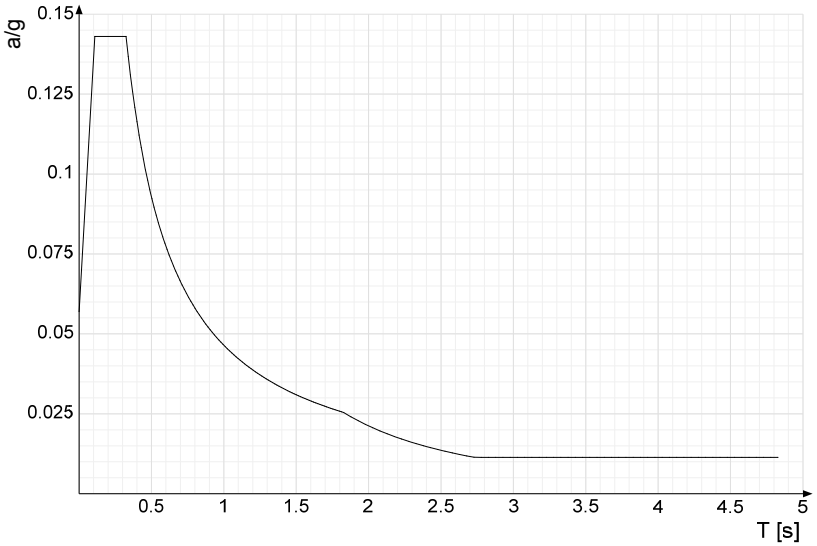
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.18	2	0.12	0.299	3	0.361	0.299	4	0.38	0.284
5	0.4	0.27	6	0.419	0.258	7	0.438	0.246	8	0.458	0.236
9	0.477	0.226	10	0.497	0.217	11	0.516	0.209	12	0.535	0.202
13	0.555	0.195	14	0.574	0.188	15	0.593	0.182	16	0.613	0.176
17	0.632	0.171	18	0.652	0.166	19	0.671	0.161	20	0.69	0.156
21	0.71	0.152	22	0.729	0.148	23	0.748	0.144	24	0.768	0.141
25	0.787	0.137	26	0.807	0.134	27	0.826	0.131	28	0.845	0.128
29	0.865	0.125	30	0.884	0.122	31	0.903	0.12	32	0.923	0.117
33	0.942	0.115	34	0.962	0.112	35	0.981	0.11	36	1	0.108
37	1.02	0.106	38	1.039	0.104	39	1.059	0.102	40	1.078	0.1
41	1.097	0.098	42	1.117	0.097	43	1.136	0.095	44	1.155	0.093
45	1.175	0.092	46	1.194	0.09	47	1.214	0.089	48	1.233	0.088
49	1.252	0.086	50	1.272	0.085	51	1.291	0.084	52	1.31	0.082
53	1.33	0.081	54	1.349	0.08	55	1.369	0.079	56	1.388	0.078
57	1.407	0.077	58	1.427	0.076	59	1.446	0.075	60	1.465	0.074
61	1.485	0.073	62	1.504	0.072	63	1.524	0.071	64	1.543	0.07
65	1.562	0.069	66	1.582	0.068	67	1.601	0.067	68	1.621	0.067
69	1.64	0.066	70	1.659	0.065	71	1.679	0.064	72	1.698	0.064
73	1.717	0.063	74	1.737	0.062	75	1.756	0.061	76	1.776	0.061
77	1.795	0.06	78	1.814	0.06	79	1.834	0.059	80	1.853	0.058
81	1.872	0.058	82	1.892	0.057	83	1.911	0.057	84	1.931	0.056
85	1.95	0.055	86	1.969	0.055	87	1.989	0.054	88	2.008	0.054
89	2.027	0.053	90	2.047	0.053	91	2.066	0.052	92	2.086	0.052
93	2.105	0.051	94	2.124	0.051	95	2.144	0.05	96	2.163	0.05
97	2.183	0.049	98	2.202	0.049	99	2.221	0.049	100	2.241	0.048
101	2.26	0.048	102	2.279	0.047	103	2.299	0.047	104	2.318	0.047
105	2.368	0.045	106	2.418	0.043	107	2.468	0.041	108	2.518	0.039
109	2.568	0.038	110	2.618	0.037	111	2.668	0.036	112	2.718	0.036
113	2.768	0.036	114	2.818	0.036	115	2.868	0.036	116	2.918	0.036
117	2.968	0.036	118	3.018	0.036	119	3.068	0.036	120	3.118	0.036
121	3.168	0.036	122	3.218	0.036	123	3.268	0.036	124	3.318	0.036
125	3.368	0.036	126	3.418	0.036	127	3.468	0.036	128	3.518	0.036
129	3.568	0.036	130	3.618	0.036	131	3.668	0.036	132	3.718	0.036
133	3.768	0.036	134	3.818	0.036	135	3.868	0.036	136	3.918	0.036
137	3.968	0.036	138	4.018	0.036	139	4.068	0.036	140	4.118	0.036
141	4.168	0.036	142	4.218	0.036	143	4.268	0.036	144	4.318	0.036
145	4.368	0.036	146	4.418	0.036	147	4.468	0.036	148	4.518	0.036
149	4.568	0.036	150	4.618	0.036	151	4.668	0.036	152	4.718	0.036
153	4.768	0.036	154	4.818	0.036	155	4.868	0.036	156	4.918	0.036
157	4.968	0.036	158	5.018	0.036	159	5.068	0.036	160	5.118	0.036
161	5.168	0.036	162	5.218	0.036	163	5.268	0.036	164	5.318	0.036

Sisma X SLD



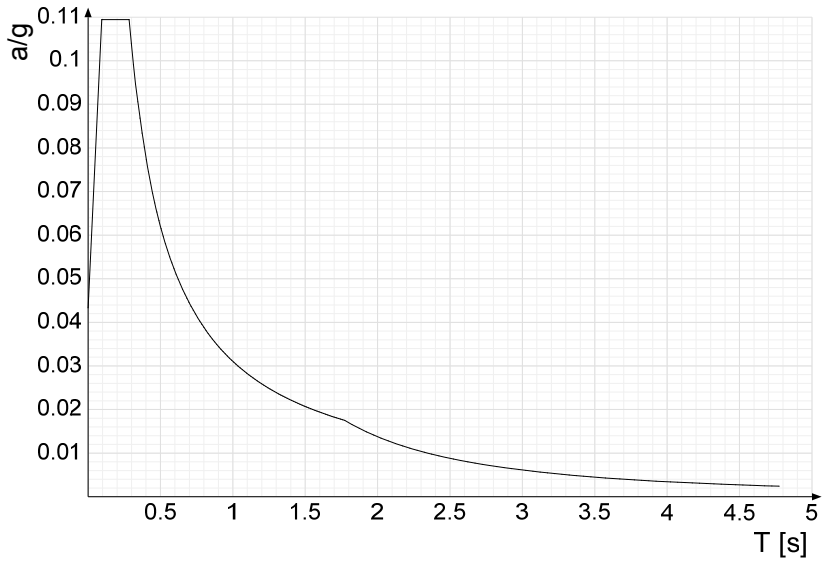
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.057	2	0.108	0.143	3	0.325	0.143	4	0.34	0.137
5	0.355	0.131	6	0.369	0.126	7	0.384	0.121	8	0.399	0.116
9	0.414	0.112	10	0.429	0.108	11	0.444	0.105	12	0.459	0.101
13	0.474	0.098	14	0.488	0.095	15	0.503	0.092	16	0.518	0.09
17	0.533	0.087	18	0.548	0.085	19	0.563	0.083	20	0.578	0.08
21	0.593	0.078	22	0.608	0.076	23	0.622	0.075	24	0.637	0.073
25	0.652	0.071	26	0.667	0.07	27	0.682	0.068	28	0.697	0.067
29	0.712	0.065	30	0.727	0.064	31	0.741	0.063	32	0.756	0.061
33	0.771	0.06	34	0.786	0.059	35	0.801	0.058	36	0.816	0.057
37	0.831	0.056	38	0.846	0.055	39	0.861	0.054	40	0.875	0.053
41	0.89	0.052	42	0.905	0.051	43	0.92	0.05	44	0.935	0.05
45	0.95	0.049	46	0.965	0.048	47	0.98	0.047	48	0.994	0.047
49	1.009	0.046	50	1.024	0.045	51	1.039	0.045	52	1.054	0.044
53	1.069	0.043	54	1.084	0.043	55	1.099	0.042	56	1.113	0.042
57	1.128	0.041	58	1.143	0.041	59	1.158	0.04	60	1.173	0.04
61	1.188	0.039	62	1.203	0.039	63	1.218	0.038	64	1.233	0.038
65	1.247	0.037	66	1.262	0.037	67	1.277	0.036	68	1.292	0.036
69	1.307	0.036	70	1.322	0.035	71	1.337	0.035	72	1.352	0.034
73	1.366	0.034	74	1.381	0.034	75	1.396	0.033	76	1.411	0.033
77	1.426	0.033	78	1.441	0.032	79	1.456	0.032	80	1.471	0.032
81	1.486	0.031	82	1.5	0.031	83	1.515	0.031	84	1.53	0.03
85	1.545	0.03	86	1.56	0.03	87	1.575	0.029	88	1.59	0.029
89	1.605	0.029	90	1.619	0.029	91	1.634	0.028	92	1.649	0.028
93	1.664	0.028	94	1.679	0.028	95	1.694	0.027	96	1.709	0.027
97	1.724	0.027	98	1.739	0.027	99	1.753	0.026	100	1.768	0.026
101	1.783	0.026	102	1.798	0.026	103	1.813	0.026	104	1.828	0.025
105	1.878	0.024	106	1.928	0.023	107	1.978	0.022	108	2.028	0.021
109	2.078	0.02	110	2.128	0.019	111	2.178	0.018	112	2.228	0.017
113	2.278	0.016	114	2.328	0.016	115	2.378	0.015	116	2.428	0.014
117	2.478	0.014	118	2.528	0.013	119	2.578	0.013	120	2.628	0.012
121	2.678	0.012	122	2.728	0.011	123	2.778	0.011	124	2.828	0.011
125	2.878	0.011	126	2.928	0.011	127	2.978	0.011	128	3.028	0.011
129	3.078	0.011	130	3.128	0.011	131	3.178	0.011	132	3.228	0.011
133	3.278	0.011	134	3.328	0.011	135	3.378	0.011	136	3.428	0.011
137	3.478	0.011	138	3.528	0.011	139	3.578	0.011	140	3.628	0.011
141	3.678	0.011	142	3.728	0.011	143	3.778	0.011	144	3.828	0.011
145	3.878	0.011	146	3.928	0.011	147	3.978	0.011	148	4.028	0.011
149	4.078	0.011	150	4.128	0.011	151	4.178	0.011	152	4.228	0.011
153	4.278	0.011	154	4.328	0.011	155	4.378	0.011	156	4.428	0.011
157	4.478	0.011	158	4.528	0.011	159	4.578	0.011	160	4.628	0.011
161	4.678	0.011	162	4.728	0.011	163	4.778	0.011	164	4.828	0.011

Sisma Y SLD



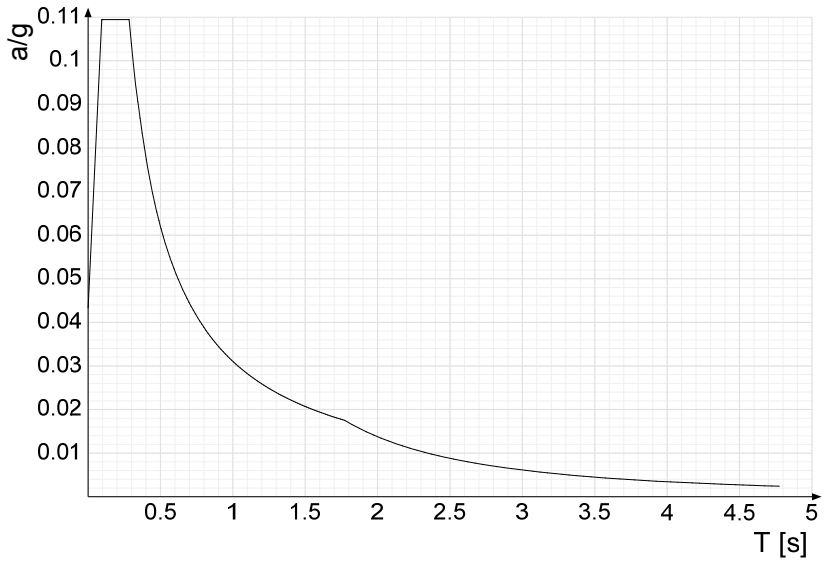
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.057	2	0.108	0.143	3	0.325	0.143	4	0.34	0.137
5	0.355	0.131	6	0.369	0.126	7	0.384	0.121	8	0.399	0.116
9	0.414	0.112	10	0.429	0.108	11	0.444	0.105	12	0.459	0.101
13	0.474	0.098	14	0.488	0.095	15	0.503	0.092	16	0.518	0.09
17	0.533	0.087	18	0.548	0.085	19	0.563	0.083	20	0.578	0.08
21	0.593	0.078	22	0.608	0.076	23	0.622	0.075	24	0.637	0.073
25	0.652	0.071	26	0.667	0.07	27	0.682	0.068	28	0.697	0.067
29	0.712	0.065	30	0.727	0.064	31	0.741	0.063	32	0.756	0.061
33	0.771	0.06	34	0.786	0.059	35	0.801	0.058	36	0.816	0.057
37	0.831	0.056	38	0.846	0.055	39	0.861	0.054	40	0.875	0.053
41	0.89	0.052	42	0.905	0.051	43	0.92	0.05	44	0.935	0.05
45	0.95	0.049	46	0.965	0.048	47	0.98	0.047	48	0.994	0.047
49	1.009	0.046	50	1.024	0.045	51	1.039	0.045	52	1.054	0.044
53	1.069	0.043	54	1.084	0.043	55	1.099	0.042	56	1.113	0.042
57	1.128	0.041	58	1.143	0.041	59	1.158	0.04	60	1.173	0.04
61	1.188	0.039	62	1.203	0.039	63	1.218	0.038	64	1.233	0.038
65	1.247	0.037	66	1.262	0.037	67	1.277	0.036	68	1.292	0.036
69	1.307	0.036	70	1.322	0.035	71	1.337	0.035	72	1.352	0.034
73	1.366	0.034	74	1.381	0.034	75	1.396	0.033	76	1.411	0.033
77	1.426	0.033	78	1.441	0.032	79	1.456	0.032	80	1.471	0.032
81	1.486	0.031	82	1.5	0.031	83	1.515	0.031	84	1.53	0.03
85	1.545	0.03	86	1.56	0.03	87	1.575	0.029	88	1.59	0.029
89	1.605	0.029	90	1.619	0.029	91	1.634	0.028	92	1.649	0.028
93	1.664	0.028	94	1.679	0.028	95	1.694	0.027	96	1.709	0.027
97	1.724	0.027	98	1.739	0.027	99	1.753	0.026	100	1.768	0.026
101	1.783	0.026	102	1.798	0.026	103	1.813	0.026	104	1.828	0.025
105	1.878	0.024	106	1.928	0.023	107	1.978	0.022	108	2.028	0.021
109	2.078	0.02	110	2.128	0.019	111	2.178	0.018	112	2.228	0.017
113	2.278	0.016	114	2.328	0.016	115	2.378	0.015	116	2.428	0.014
117	2.478	0.014	118	2.528	0.013	119	2.578	0.013	120	2.628	0.012
121	2.678	0.012	122	2.728	0.011	123	2.778	0.011	124	2.828	0.011
125	2.878	0.011	126	2.928	0.011	127	2.978	0.011	128	3.028	0.011
129	3.078	0.011	130	3.128	0.011	131	3.178	0.011	132	3.228	0.011
133	3.278	0.011	134	3.328	0.011	135	3.378	0.011	136	3.428	0.011
137	3.478	0.011	138	3.528	0.011	139	3.578	0.011	140	3.628	0.011
141	3.678	0.011	142	3.728	0.011	143	3.778	0.011	144	3.828	0.011
145	3.878	0.011	146	3.928	0.011	147	3.978	0.011	148	4.028	0.011
149	4.078	0.011	150	4.128	0.011	151	4.178	0.011	152	4.228	0.011
153	4.278	0.011	154	4.328	0.011	155	4.378	0.011	156	4.428	0.011
157	4.478	0.011	158	4.528	0.011	159	4.578	0.011	160	4.628	0.011
161	4.678	0.011	162	4.728	0.011	163	4.778	0.011	164	4.828	0.011

Sisma X SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.043	2	0.095	0.109	3	0.284	0.109	4	0.299	0.104
5	0.313	0.099	6	0.328	0.095	7	0.343	0.091	8	0.357	0.087
9	0.372	0.083	10	0.387	0.08	11	0.402	0.077	12	0.416	0.075
13	0.431	0.072	14	0.446	0.07	15	0.461	0.067	16	0.475	0.065
17	0.49	0.063	18	0.505	0.061	19	0.52	0.06	20	0.534	0.058
21	0.549	0.057	22	0.564	0.055	23	0.579	0.054	24	0.593	0.052
25	0.608	0.051	26	0.623	0.05	27	0.638	0.049	28	0.652	0.048
29	0.667	0.047	30	0.682	0.046	31	0.697	0.045	32	0.711	0.044
33	0.726	0.043	34	0.741	0.042	35	0.756	0.041	36	0.77	0.04
37	0.785	0.04	38	0.8	0.039	39	0.815	0.038	40	0.829	0.037
41	0.844	0.037	42	0.859	0.036	43	0.874	0.036	44	0.888	0.035
45	0.903	0.034	46	0.918	0.034	47	0.933	0.033	48	0.947	0.033
49	0.962	0.032	50	0.977	0.032	51	0.992	0.031	52	1.006	0.031
53	1.021	0.03	54	1.036	0.03	55	1.051	0.03	56	1.065	0.029
57	1.08	0.029	58	1.095	0.028	59	1.11	0.028	60	1.124	0.028
61	1.139	0.027	62	1.154	0.027	63	1.169	0.027	64	1.183	0.026
65	1.198	0.026	66	1.213	0.026	67	1.228	0.025	68	1.242	0.025
69	1.257	0.025	70	1.272	0.024	71	1.287	0.024	72	1.301	0.024
73	1.316	0.024	74	1.331	0.023	75	1.346	0.023	76	1.36	0.023
77	1.375	0.023	78	1.39	0.022	79	1.405	0.022	80	1.419	0.022
81	1.434	0.022	82	1.449	0.021	83	1.464	0.021	84	1.478	0.021
85	1.493	0.021	86	1.508	0.021	87	1.523	0.02	88	1.537	0.02
89	1.552	0.02	90	1.567	0.02	91	1.582	0.02	92	1.596	0.019
93	1.611	0.019	94	1.626	0.019	95	1.641	0.019	96	1.655	0.019
97	1.67	0.019	98	1.685	0.018	99	1.7	0.018	100	1.714	0.018
101	1.729	0.018	102	1.744	0.018	103	1.758	0.018	104	1.773	0.018
105	1.823	0.017	106	1.873	0.016	107	1.923	0.015	108	1.973	0.014
109	2.023	0.013	110	2.073	0.013	111	2.123	0.012	112	2.173	0.012
113	2.223	0.011	114	2.273	0.011	115	2.323	0.01	116	2.373	0.01
117	2.423	0.009	118	2.473	0.009	119	2.523	0.009	120	2.573	0.008
121	2.623	0.008	122	2.673	0.008	123	2.723	0.007	124	2.773	0.007
125	2.823	0.007	126	2.873	0.007	127	2.923	0.006	128	2.973	0.006
129	3.023	0.006	130	3.073	0.006	131	3.123	0.006	132	3.173	0.005
133	3.223	0.005	134	3.273	0.005	135	3.323	0.005	136	3.373	0.005
137	3.423	0.005	138	3.473	0.005	139	3.523	0.004	140	3.573	0.004
141	3.623	0.004	142	3.673	0.004	143	3.723	0.004	144	3.773	0.004
145	3.823	0.004	146	3.873	0.004	147	3.923	0.004	148	3.973	0.003
149	4.023	0.003	150	4.073	0.003	151	4.123	0.003	152	4.173	0.003
153	4.223	0.003	154	4.273	0.003	155	4.323	0.003	156	4.373	0.003
157	4.423	0.003	158	4.473	0.003	159	4.523	0.003	160	4.573	0.003
161	4.623	0.003	162	4.673	0.003	163	4.723	0.002	164	4.773	0.002

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.043	2	0.095	0.109	3	0.284	0.109	4	0.299	0.104
5	0.313	0.099	6	0.328	0.095	7	0.343	0.091	8	0.357	0.087
9	0.372	0.083	10	0.387	0.08	11	0.402	0.077	12	0.416	0.075
13	0.431	0.072	14	0.446	0.07	15	0.461	0.067	16	0.475	0.065
17	0.49	0.063	18	0.505	0.061	19	0.52	0.06	20	0.534	0.058
21	0.549	0.057	22	0.564	0.055	23	0.579	0.054	24	0.593	0.052
25	0.608	0.051	26	0.623	0.05	27	0.638	0.049	28	0.652	0.048
29	0.667	0.047	30	0.682	0.046	31	0.697	0.045	32	0.711	0.044
33	0.726	0.043	34	0.741	0.042	35	0.756	0.041	36	0.77	0.04
37	0.785	0.04	38	0.8	0.039	39	0.815	0.038	40	0.829	0.037
41	0.844	0.037	42	0.859	0.036	43	0.874	0.036	44	0.888	0.035
45	0.903	0.034	46	0.918	0.034	47	0.933	0.033	48	0.947	0.033
49	0.962	0.032	50	0.977	0.032	51	0.992	0.031	52	1.006	0.031
53	1.021	0.03	54	1.036	0.03	55	1.051	0.03	56	1.065	0.029
57	1.08	0.029	58	1.095	0.028	59	1.11	0.028	60	1.124	0.028
61	1.139	0.027	62	1.154	0.027	63	1.169	0.027	64	1.183	0.026
65	1.198	0.026	66	1.213	0.026	67	1.228	0.025	68	1.242	0.025
69	1.257	0.025	70	1.272	0.024	71	1.287	0.024	72	1.301	0.024
73	1.316	0.024	74	1.331	0.023	75	1.346	0.023	76	1.36	0.023
77	1.375	0.023	78	1.39	0.022	79	1.405	0.022	80	1.419	0.022
81	1.434	0.022	82	1.449	0.021	83	1.464	0.021	84	1.478	0.021
85	1.493	0.021	86	1.508	0.021	87	1.523	0.02	88	1.537	0.02
89	1.552	0.02	90	1.567	0.02	91	1.582	0.02	92	1.596	0.019
93	1.611	0.019	94	1.626	0.019	95	1.641	0.019	96	1.655	0.019
97	1.67	0.019	98	1.685	0.018	99	1.7	0.018	100	1.714	0.018
101	1.729	0.018	102	1.744	0.018	103	1.758	0.018	104	1.773	0.018
105	1.823	0.017	106	1.873	0.016	107	1.923	0.015	108	1.973	0.014
109	2.023	0.013	110	2.073	0.013	111	2.123	0.012	112	2.173	0.012
113	2.223	0.011	114	2.273	0.011	115	2.323	0.01	116	2.373	0.01
117	2.423	0.009	118	2.473	0.009	119	2.523	0.009	120	2.573	0.008
121	2.623	0.008	122	2.673	0.008	123	2.723	0.007	124	2.773	0.007
125	2.823	0.007	126	2.873	0.007	127	2.923	0.006	128	2.973	0.006
129	3.023	0.006	130	3.073	0.006	131	3.123	0.006	132	3.173	0.005
133	3.223	0.005	134	3.273	0.005	135	3.323	0.005	136	3.373	0.005
137	3.423	0.005	138	3.473	0.005	139	3.523	0.004	140	3.573	0.004
141	3.623	0.004	142	3.673	0.004	143	3.723	0.004	144	3.773	0.004
145	3.823	0.004	146	3.873	0.004	147	3.923	0.004	148	3.973	0.003
149	4.023	0.003	150	4.073	0.003	151	4.123	0.003	152	4.173	0.003
153	4.223	0.003	154	4.273	0.003	155	4.323	0.003	156	4.373	0.003
157	4.423	0.003	158	4.473	0.003	159	4.523	0.003	160	4.573	0.003
161	4.623	0.003	162	4.673	0.003	163	4.723	0.002	164	4.773	0.002

4 Risultati numerici

4.1 Spostamenti nodali estremi

***Nodo**: nodo interessato dallo spostamento.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Spostamento**: spostamento traslazionale del nodo.*
***ux**: componente X dello spostamento del nodo. [cm]*
***uy**: componente Y dello spostamento del nodo. [cm]*
***uz**: componente Z dello spostamento del nodo. [cm]*
***Rotazione**: spostamento rotazionale del nodo.*
***rx**: componente X della rotazione del nodo. [deg]*
***ry**: componente Y della rotazione del nodo. [deg]*
***rz**: componente Z della rotazione del nodo. [deg]*

Spostamenti nodali con componente Ux minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
764	MVBR 3	-1.23259	0.01576	-0.18366	-0.0332	-1.9573	0.4824
762	MVBR 3	-1.22875	0.00667	-0.15753	-0.0318	-1.9561	0.5117
766	MVBR 3	-1.19472	0.01829	-0.20705	-0.0316	-1.8904	0.4367
760	MVBR 3	-1.16785	-0.00147	-0.12241	-0.0374	-1.8603	0.5972
768	MVBR 3	-1.12055	0.00005	-0.21177	-0.0056	-1.7964	0.3752

Spostamenti nodali con componente Ux massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
740	MVBR 3	1.25872	-0.15744	0.22133	-0.0396	1.8004	0.6436
773	MVBR 3	1.15022	-0.13605	-0.21073	-0.0487	1.6391	-0.6361
764	MVBR 2	1.11473	-0.00205	0.16261	0.003	1.6893	-0.4246
766	MVBR 2	1.11414	-0.00202	0.16355	0.0013	1.6893	-0.4196
762	MVBR 2	1.10919	-0.00162	0.15928	0.0041	1.6805	-0.4258

Spostamenti nodali con componente Uy minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
779	MVBR 4	0.11926	-1.56844	0.1079	2.3387	0.0081	-1.187
713	MVBR 4	-0.10933	-1.41496	-0.1155	2.1205	-0.0253	-1.1036
780	MVBR 4	0.11918	-1.14132	0.10635	1.9189	0.0327	-0.0191
714	MVBR 4	-0.11765	-1.01092	-0.10106	1.7184	-0.0428	0.0126
708	MVBR 5	-0.13596	-0.91796	-0.83983	0.4871	-0.4811	0.4252

Spostamenti nodali con componente Uy massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
709	MVBR 4	-0.00735	1.5024	0.13328	-2.7645	0.0963	0.1561
775	MVBR 4	0.20934	1.31961	-0.15791	-2.3222	0.0054	0.1123
804	MVBR 4	-0.02226	1.19902	-0.10003	-2.0663	0.0997	-0.0979
738	MVBR 4	0.27717	0.96462	0.10378	-1.523	0.0168	-0.0155
710	MVBR 4	-0.06382	0.8521	0.02908	-1.525	0.0289	-0.3803

Spostamenti nodali con componente Uz minima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
2	MVBR 5	0.16694	-0.6334	-0.87879	0.2785	-0.3552	0.0903
708	MVBR 5	-0.13596	-0.91796	-0.83983	0.4871	-0.4811	0.4252
34	MVBR 5	0.15906	-0.62552	-0.82349	0.2785	-0.3552	0.0903
33	MVBR 5	-0.35226	-0.65107	-0.66765	0.1814	0.31	-0.1074
739	MVBR 5	-0.10281	-0.85535	-0.63652	0.3601	0.386	-0.6164

Spostamenti nodali con componente Uz massima

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Spostamento			Rotazione		
Ind.	N.br.	ux	uy	uz	rx	ry	rz
707	MVBR 5	0.13429	-0.59045	0.83726	0.2627	-0.339	-0.0792
805	MVBR 5	-0.15493	-0.8575	0.79944	0.4555	-0.4596	-0.3774
675	MVBR 5	0.12738	-0.58354	0.78475	0.2627	-0.339	-0.0792
676	MVBR 5	-0.3886	-0.69684	0.70666	0.1987	0.323	0.1203
774	MVBR 5	-0.12904	-0.91777	0.67408	0.3879	0.4018	0.6542

4.2 Reazioni nodali estreme

***Nodo**: Nodo sollecitato dalla reazione vincolare.*
***Ind.**: indice del nodo.*
***Cont.**: Contesto a cui si riferisce la reazione vincolare.*

***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Reazione a traslazione**: reazione vincolare traslazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione vincolare del nodo. [daN]*
***y**: componente Y della reazione vincolare del nodo. [daN]*
***z**: componente Z della reazione vincolare del nodo. [daN]*
***Reazione a rotazione**: reazione vincolare rotazionale del nodo.*
***x**: componente X della reazione a rotazione del nodo. [daN*cm]*
***y**: componente Y della reazione a rotazione del nodo. [daN*cm]*
***z**: componente Z della reazione a rotazione del nodo. [daN*cm]*

Reazioni Fx minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
98	SLU 66	-14606	9925	1748	0	0	0
640	SLU 54	-14229	-9571	1444	0	0	0
69	SLU 22	-13162	-9448	231	0	0	0
611	SLU 11	-13162	9359	1023	0	0	0
539	SLU 12	-10948	-4294	1087	0	0	0

Reazioni Fx massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
98	SLU 11	14604	-9923	1074	0	0	0
640	SLU 22	14229	9571	211	0	0	0
611	SLU 66	13164	-9361	1661	0	0	0
69	SLU 54	13162	9448	1431	0	0	0
539	SLU 64	10949	4294	635	0	0	0

Reazioni Fy minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
77	SLU 53	-4939	-10447	1618	0	0	0
76	SLU 53	-5886	-10309	1599	0	0	0
75	SLU 53	-6876	-10194	1606	0	0	0
74	SLU 11	-7917	-10096	1442	0	0	0
98	SLU 11	14604	-9923	1074	0	0	0

Reazioni Fy massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
77	SLU 24	4939	10447	1771	0	0	0
76	SLU 24	5886	10310	1905	0	0	0
75	SLU 24	6876	10194	1903	0	0	0
74	SLU 66	7917	10096	1879	0	0	0
98	SLU 66	-14606	9925	1748	0	0	0

Reazioni Fz minime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
65	SLU 24	-5569	3962	-2735	13673	13673	-8034
644	SLU 24	4990	-3735	-2697	-13483	-13483	-6275
34	SLU 24	5072	3809	-2606	13030	-13030	6318
675	SLU 3	-5233	-3752	-2573	-12864	12864	7408
99	SLU 24	-10086	6083	-443	1918	2216	-13236

Reazioni Fz massime

Vengono mostrati i soli 5 nodi più sollecitati.

Nodo	Cont.	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
Ind.	N.br.	x	y	z	x	y	z
34	SLU 53	-5072	-3808	3120	-15600	15600	-6321
675	SLU 74	5233	3752	3103	15514	-15514	-7405
65	SLU 53	5567	-3960	3097	-15485	-15485	8034
644	SLU 53	-4988	3734	3092	15459	15459	6272
96	SLU 75	-9235	7770	2556	0	0	0

4.3 Pressioni massime sul terreno

***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 -1.28988 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLU 53.
Spostamento estremo minimo -0.05232 al nodo di indice 2, di coordinate x = -633, y = -1225, z = -20, nel contesto SLU 53.
Spostamento estremo massimo 0.04535 al nodo di indice 33, di coordinate x = 1897, y = -1225, z = -20, nel contesto SLU 24.

Nodo	Pressione minima	Pressione massima

Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLU 53	-0.05232	-1.28988	SLU 24	0.0437	1.07734
3	SLU 53	-0.01043	-0.27165	SLU 24	0.00218	0.05666
4	SLU 54	-0.01008	-0.26238	SLU 22	0.00231	0.06009
5	SLU 54	-0.01007	-0.26237	SLU 22	0.00257	0.06706
6	SLU 54	-0.00814	-0.21189	SLU 22	0.00064	0.01662
7	SLU 75	-0.00644	-0.16777	SLU 1	-0.00129	-0.03354
8	SLU 76	-0.00585	-0.15232	SLU 3	-0.00237	-0.06176
9	SLU 76	-0.00612	-0.15929	SLU 3	-0.00203	-0.05293
10	SLU 74	-0.00608	-0.1584	SLU 3	-0.00192	-0.04989
11	SLU 76	-0.00585	-0.15233	SLU 3	-0.0019	-0.04941
12	SLU 76	-0.0055	-0.14316	SLU 3	-0.00192	-0.04994
13	SLU 55	-0.0053	-0.13793	SLU 24	-0.00182	-0.0474
14	SLU 55	-0.00517	-0.13458	SLU 24	-0.00177	-0.04598
15	SLU 55	-0.00509	-0.13249	SLU 24	-0.00179	-0.04664
16	SLU 55	-0.00504	-0.13133	SLU 24	-0.00185	-0.04808
17	SLU 55	-0.00503	-0.13088	SLU 24	-0.00189	-0.0492
18	SLU 76	-0.00503	-0.13086	SLU 3	-0.00191	-0.04978
19	SLU 76	-0.00504	-0.13132	SLU 3	-0.00191	-0.04979
20	SLU 76	-0.00505	-0.13157	SLU 3	-0.00191	-0.04986
21	SLU 76	-0.00505	-0.13144	SLU 3	-0.00191	-0.04978
22	SLU 55	-0.00503	-0.13098	SLU 24	-0.00186	-0.04857
23	SLU 55	-0.00502	-0.13064	SLU 24	-0.00172	-0.04471
24	SLU 55	-0.00501	-0.13039	SLU 24	-0.00147	-0.03829
25	SLU 55	-0.00502	-0.1307	SLU 24	-0.00121	-0.03154
26	SLU 55	-0.00506	-0.13169	SLU 24	-0.00113	-0.02949
27	SLU 55	-0.00505	-0.13148	SLU 24	-0.00143	-0.03727
28	SLU 54	-0.00557	-0.14513	SLU 22	-0.0011	-0.02874
29	SLU 54	-0.00727	-0.18923	SLU 22	0.00017	0.0044
30	SLU 54	-0.0095	-0.24749	SLU 22	0.00208	0.05416
31	SLU 54	-0.01002	-0.26086	SLU 22	0.00249	0.06477
32	SLU 53	-0.01008	-0.26254	SLU 24	0.00275	0.07155
33	SLU 53	-0.05136	-1.26623	SLU 24	0.04535	1.118
66	SLU 74	-0.01211	-0.29857	SLU 3	0.00345	0.08499
67	SLU 53	-0.01165	-0.28711	SLU 24	0.00413	0.10186
69	SLU 54	-0.00829	-0.21599	SLU 22	-0.00134	-0.03489
70	SLU 54	-0.00999	-0.26006	SLU 22	-0.00018	-0.00475
71	SLU 75	-0.00968	-0.25211	SLU 1	-0.00134	-0.03487
72	SLU 75	-0.00964	-0.25109	SLU 1	-0.00306	-0.07977
73	SLU 78	-0.01089	-0.28353	SLU 1	-0.00502	-0.13062
74	SLU 76	-0.01248	-0.32495	SLU 3	-0.00646	-0.16822
75	SLU 76	-0.01307	-0.34027	SLU 3	-0.00688	-0.17927
76	SLU 76	-0.01304	-0.33951	SLU 3	-0.00689	-0.17944
77	SLU 76	-0.01274	-0.3318	SLU 3	-0.00658	-0.17138
78	SLU 76	-0.01208	-0.31468	SLU 3	-0.00573	-0.14925
79	SLU 76	-0.01145	-0.29813	SLU 3	-0.00481	-0.12527
80	SLU 78	-0.01118	-0.29109	SLU 1	-0.00433	-0.11276
81	SLU 55	-0.01115	-0.29033	SLU 24	-0.00414	-0.10792
82	SLU 55	-0.01114	-0.29001	SLU 24	-0.00411	-0.10707
83	SLU 55	-0.0111	-0.28898	SLU 24	-0.00414	-0.10791
84	SLU 55	-0.01107	-0.28835	SLU 24	-0.00417	-0.10858
85	SLU 76	-0.01107	-0.2884	SLU 3	-0.00417	-0.10869
86	SLU 76	-0.01108	-0.28843	SLU 3	-0.00417	-0.10872
87	SLU 55	-0.01106	-0.28811	SLU 24	-0.00416	-0.10838
88	SLU 55	-0.01106	-0.28794	SLU 24	-0.00408	-0.10619
89	SLU 55	-0.01105	-0.28765	SLU 24	-0.00392	-0.10219
90	SLU 55	-0.01105	-0.28764	SLU 24	-0.00383	-0.09986
91	SLU 76	-0.01119	-0.29136	SLU 3	-0.00421	-0.10959
92	SLU 76	-0.01239	-0.3227	SLU 3	-0.00513	-0.1336
93	SLU 76	-0.01471	-0.38317	SLU 3	-0.007	-0.18221
94	SLU 78	-0.01699	-0.44235	SLU 1	-0.00884	-0.23015
95	SLU 75	-0.01852	-0.48236	SLU 1	-0.00911	-0.23734
96	SLU 75	-0.01923	-0.5008	SLU 1	-0.00785	-0.20448
97	SLU 75	-0.01779	-0.46319	SLU 1	-0.00537	-0.13989
98	SLU 75	-0.01224	-0.31874	SLU 1	-0.00389	-0.10133
100	SLU 75	-0.01025	-0.25258	SLU 1	0.00177	0.04374
101	SLU 54	-0.01023	-0.25214	SLU 22	0.00242	0.05969
103	SLU 54	-0.01014	-0.24992	SLU 22	-0.00027	-0.00674
104	SLU 54	-0.01023	-0.11906	SLU 22	-0.00177	-0.02065
105	SLU 76	-0.02451	-0.22871	SLU 3	-0.01216	-0.11344
106	SLU 76	-0.02858	-0.26666	SLU 3	-0.0155	-0.14462
107	SLU 78	-0.03035	-0.28317	SLU 1	-0.01708	-0.15938
108	SLU 75	-0.02989	-0.27888	SLU 1	-0.016	-0.1493
109	SLU 75	-0.02572	-0.24002	SLU 1	-0.01197	-0.1117
110	SLU 75	-0.01793	-0.4421	SLU 1	-0.00533	-0.13136
112	SLU 76	-0.02025	-0.11672	SLU 3	-0.00868	-0.05002
113	SLU 76	-0.01792	-0.10328	SLU 3	-0.00677	-0.03905
114	SLU 57	-0.0174	-0.10033	SLU 22	-0.00601	-0.03465
115	SLU 57	-0.01744	-0.10051	SLU 22	-0.00597	-0.0344
116	SLU 57	-0.01748	-0.10074	SLU 22	-0.00619	-0.0357
117	SLU 57	-0.01751	-0.10094	SLU 22	-0.00636	-0.03665
118	SLU 78	-0.01069	-0.12446	SLU 1	-0.00328	-0.0382
119	SLU 78	-0.01755	-0.10116	SLU 1	-0.00642	-0.037
120	SLU 78	-0.01758	-0.10135	SLU 1	-0.00643	-0.03708
121	SLU 57	-0.01762	-0.10156	SLU 22	-0.00644	-0.03711
122	SLU 57	-0.0177	-0.10203	SLU 22	-0.00641	-0.03697
123	SLU 57	-0.0178	-0.1026	SLU 22	-0.00639	-0.03684
124	SLU 57	-0.0178	-0.10262	SLU 22	-0.00649	-0.0374
125	SLU 78	-0.01781	-0.10265	SLU 1	-0.00671	-0.03866
126	SLU 78	-0.01204	-0.14013	SLU 1	-0.00501	-0.05826
127	SLU 78	-0.01784	-0.10282	SLU 1	-0.00738	-0.04253
128	SLU 76	-0.01482	-0.25498	SLU 3	-0.00714	-0.12287
129	SLU 76	-0.01738	-0.29905	SLU 3	-0.00929	-0.15977
130	SLU 76	-0.01821	-0.31321	SLU 3	-0.01009	-0.1735
131	SLU 78	-0.01823	-0.31351	SLU 1	-0.01014	-0.17436
132	SLU 78	-0.01815	-0.31213	SLU 1	-0.00973	-0.16738
133	SLU 78	-0.01804	-0.3104	SLU 1	-0.00865	-0.14886
134	SLU 75	-0.01083	-0.26702	SLU 1	0.00246	0.06073
136	SLU 54	-0.00988	-0.24364	SLU 22	-0.00113	-0.02776
137	SLU 54	-0.01054	-0.25993	SLU 22	0.00287	0.07078
138	SLU 57	-0.01044	-0.12158	SLU 22	-0.00294	-0.03418
139	SLU 76	-0.03107	-0.28989	SLU 3	-0.01567	-0.14624

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
140	SLU 76	-0.036	-0.33593	SLU 3	-0.01979	-0.18461
141	SLU 74	-0.03822	-0.35665	SLU 3	-0.0217	-0.20246
142	SLU 66	-0.03668	-0.34226	SLU 11	-0.02095	-0.19545
143	SLU 75	-0.03028	-0.28255	SLU 1	-0.01612	-0.15044
144	SLU 75	-0.01974	-0.48676	SLU 1	-0.00768	-0.18922
146	SLU 76	-0.02585	-0.14899	SLU 3	-0.01126	-0.06493
147	SLU 76	-0.02282	-0.13152	SLU 3	-0.00869	-0.05009
148	SLU 57	-0.02204	-0.12705	SLU 22	-0.00758	-0.04372
149	SLU 57	-0.02207	-0.1272	SLU 22	-0.00744	-0.04289
150	SLU 57	-0.0221	-0.12742	SLU 22	-0.00773	-0.04455
151	SLU 78	-0.01155	-0.13445	SLU 1	-0.00421	-0.04899
152	SLU 57	-0.02213	-0.12759	SLU 22	-0.00796	-0.0459
153	SLU 78	-0.02217	-0.12781	SLU 1	-0.00806	-0.04643
154	SLU 78	-0.02221	-0.12802	SLU 1	-0.00807	-0.04655
155	SLU 78	-0.02225	-0.12826	SLU 1	-0.00808	-0.04659
156	SLU 57	-0.02235	-0.12883	SLU 22	-0.00806	-0.04646
157	SLU 57	-0.02246	-0.12948	SLU 22	-0.00804	-0.04636
158	SLU 78	-0.02241	-0.12916	SLU 1	-0.00814	-0.04691
159	SLU 78	-0.02214	-0.1276	SLU 1	-0.00825	-0.04753
160	SLU 76	-0.01317	-0.15331	SLU 3	-0.00519	-0.06042
161	SLU 78	-0.02131	-0.12285	SLU 1	-0.00851	-0.04908
162	SLU 76	-0.01526	-0.26253	SLU 3	-0.00682	-0.11735
163	SLU 76	-0.01726	-0.29698	SLU 3	-0.00857	-0.14738
164	SLU 76	-0.01795	-0.30877	SLU 3	-0.00925	-0.1591
165	SLU 78	-0.01807	-0.31076	SLU 1	-0.00929	-0.1598
166	SLU 78	-0.01853	-0.31868	SLU 1	-0.00915	-0.15746
167	SLU 78	-0.01987	-0.34186	SLU 1	-0.00886	-0.15234
168	SLU 75	-0.00889	-0.21924	SLU 1	0.00063	0.01558
170	SLU 54	-0.00899	-0.22165	SLU 22	-0.0022	-0.05418
171	SLU 54	-0.00842	-0.20764	SLU 22	0.00123	0.03039
172	SLU 57	-0.0104	-0.12101	SLU 22	-0.00353	-0.04106
173	SLU 76	-0.03348	-0.31238	SLU 3	-0.01701	-0.15869
174	SLU 76	-0.03856	-0.35979	SLU 3	-0.02134	-0.19913
175	SLU 64	-0.04095	-0.38213	SLU 12	-0.02325	-0.21692
176	SLU 64	-0.03936	-0.36727	SLU 12	-0.02216	-0.20673
177	SLU 78	-0.03139	-0.29293	SLU 1	-0.0177	-0.1652
178	SLU 75	-0.01935	-0.47698	SLU 1	-0.00916	-0.22585
180	SLU 76	-0.02806	-0.16176	SLU 3	-0.0123	-0.07092
181	SLU 78	-0.02484	-0.14318	SLU 1	-0.00948	-0.05462
182	SLU 57	-0.024	-0.13832	SLU 22	-0.00821	-0.04731
183	SLU 76	-0.01178	-0.13709	SLU 3	-0.00411	-0.04787
184	SLU 57	-0.02401	-0.1384	SLU 22	-0.00803	-0.04631
185	SLU 57	-0.02403	-0.13852	SLU 22	-0.00837	-0.04825
186	SLU 57	-0.02404	-0.13859	SLU 22	-0.00865	-0.04986
187	SLU 78	-0.02407	-0.13874	SLU 1	-0.00876	-0.05048
188	SLU 78	-0.0241	-0.13891	SLU 1	-0.00877	-0.05058
189	SLU 78	-0.02413	-0.13911	SLU 1	-0.00878	-0.05061
190	SLU 57	-0.02422	-0.13964	SLU 22	-0.00877	-0.05054
191	SLU 57	-0.02434	-0.1403	SLU 22	-0.00875	-0.05042
192	SLU 76	-0.01284	-0.14947	SLU 3	-0.00474	-0.05513
193	SLU 57	-0.02424	-0.13972	SLU 22	-0.00877	-0.05053
194	SLU 78	-0.02361	-0.1361	SLU 1	-0.00869	-0.05008
195	SLU 78	-0.0219	-0.12624	SLU 1	-0.00836	-0.04818
196	SLU 76	-0.0139	-0.16184	SLU 3	-0.00558	-0.065
197	SLU 76	-0.01498	-0.15892	SLU 3	-0.0065	-0.06894
198	SLU 78	-0.01535	-0.16289	SLU 1	-0.00687	-0.07293
199	SLU 78	-0.01552	-0.16465	SLU 1	-0.00693	-0.07357
200	SLU 78	-0.01648	-0.17489	SLU 1	-0.00713	-0.07567
201	SLU 78	-0.01904	-0.20199	SLU 1	-0.00771	-0.08176
202	SLU 54	-0.00704	-0.17366	SLU 22	-0.00108	-0.02651
204	SLU 57	-0.00855	-0.2108	SLU 22	-0.00283	-0.06978
205	SLU 55	-0.01037	-0.12073	SLU 24	-0.00346	-0.04028
206	SLU 54	-0.0065	-0.16019	SLU 22	-0.00017	-0.00421
207	SLU 55	-0.01169	-0.13608	SLU 24	-0.00384	-0.04472
208	SLU 76	-0.0337	-0.31442	SLU 3	-0.01717	-0.1602
209	SLU 76	-0.03873	-0.36142	SLU 3	-0.02153	-0.20088
210	SLU 64	-0.04116	-0.38408	SLU 12	-0.02338	-0.21811
211	SLU 64	-0.03959	-0.36938	SLU 12	-0.02219	-0.20707
212	SLU 74	-0.03143	-0.29329	SLU 3	-0.01773	-0.16547
213	SLU 78	-0.01862	-0.4591	SLU 1	-0.00977	-0.24077
215	SLU 76	-0.02832	-0.16327	SLU 3	-0.01243	-0.07163
216	SLU 78	-0.02512	-0.14483	SLU 1	-0.00956	-0.05511
217	SLU 57	-0.02435	-0.14037	SLU 22	-0.00823	-0.04743
218	SLU 57	-0.02436	-0.14044	SLU 22	-0.00809	-0.04661
219	SLU 57	-0.02438	-0.14051	SLU 22	-0.00846	-0.04879
220	SLU 57	-0.02438	-0.14053	SLU 22	-0.00877	-0.05058
221	SLU 78	-0.0244	-0.14064	SLU 1	-0.00889	-0.05127
222	SLU 78	-0.02442	-0.14078	SLU 1	-0.00891	-0.05136
223	SLU 76	-0.01225	-0.1426	SLU 3	-0.00431	-0.05019
224	SLU 78	-0.02446	-0.14099	SLU 1	-0.00892	-0.05139
225	SLU 57	-0.02455	-0.14153	SLU 22	-0.00892	-0.05141
226	SLU 57	-0.02468	-0.14226	SLU 22	-0.0089	-0.0513
227	SLU 57	-0.02458	-0.14169	SLU 22	-0.00885	-0.05099
228	SLU 78	-0.02373	-0.13677	SLU 1	-0.00864	-0.0498
229	SLU 78	-0.02155	-0.12425	SLU 1	-0.00793	-0.04573
230	SLU 76	-0.01279	-0.14887	SLU 3	-0.0047	-0.05468
231	SLU 76	-0.0133	-0.14111	SLU 3	-0.00508	-0.05388
232	SLU 78	-0.01344	-0.14255	SLU 1	-0.00521	-0.05525
233	SLU 78	-0.01363	-0.14457	SLU 1	-0.00529	-0.05608
234	SLU 78	-0.0149	-0.15803	SLU 1	-0.00571	-0.06062
235	SLU 78	-0.01806	-0.1916	SLU 1	-0.00677	-0.07185
236	SLU 57	-0.00608	-0.1498	SLU 22	-0.00196	-0.04832
238	SLU 55	-0.00834	-0.2057	SLU 24	-0.00296	-0.07306
239	SLU 55	-0.0103	-0.11993	SLU 24	-0.00331	-0.03849
240	SLU 55	-0.01156	-0.1346	SLU 24	-0.00365	-0.04246
241	SLU 57	-0.0056	-0.13803	SLU 22	-0.00088	-0.02173
242	SLU 55	-0.01211	-0.14097	SLU 24	-0.00388	-0.04511
243	SLU 76	-0.03331	-0.3108	SLU 3	-0.01699	-0.15852
244	SLU 76	-0.03832	-0.35757	SLU 3	-0.02135	-0.19924
245	SLU 64	-0.04074	-0.38011	SLU 12	-0.02321	-0.21653

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
246	SLU 64	-0.03919	-0.36564	SLU 12	-0.02205	-0.20575
247	SLU 74	-0.03117	-0.29083	SLU 3	-0.01755	-0.16378
248	SLU 76	-0.0183	-0.45122	SLU 3	-0.00982	-0.24215
250	SLU 78	-0.02798	-0.16128	SLU 1	-0.01224	-0.07058
251	SLU 78	-0.02481	-0.14303	SLU 1	-0.0094	-0.0542
252	SLU 57	-0.02414	-0.13918	SLU 22	-0.00802	-0.04622
253	SLU 57	-0.02416	-0.13925	SLU 22	-0.00791	-0.04562
254	SLU 57	-0.02417	-0.13931	SLU 22	-0.00832	-0.04798
255	SLU 57	-0.02417	-0.13932	SLU 22	-0.00865	-0.04987
256	SLU 57	-0.02417	-0.13931	SLU 22	-0.0088	-0.05072
257	SLU 78	-0.02419	-0.13944	SLU 1	-0.00882	-0.05086
258	SLU 57	-0.02424	-0.1397	SLU 22	-0.00883	-0.0509
259	SLU 57	-0.02436	-0.14042	SLU 22	-0.00883	-0.05089
260	SLU 55	-0.0245	-0.14125	SLU 24	-0.00882	-0.05085
261	SLU 55	-0.02443	-0.14082	SLU 24	-0.00874	-0.05039
262	SLU 55	-0.02358	-0.13595	SLU 24	-0.00841	-0.0485
263	SLU 55	-0.02126	-0.12257	SLU 24	-0.00759	-0.04373
264	SLU 55	-0.01248	-0.14522	SLU 24	-0.0041	-0.04774
265	SLU 57	-0.01275	-0.1353	SLU 22	-0.00433	-0.0459
266	SLU 57	-0.01276	-0.13538	SLU 22	-0.00441	-0.04674
267	SLU 57	-0.01293	-0.13715	SLU 22	-0.00454	-0.04812
268	SLU 57	-0.01427	-0.15138	SLU 22	-0.00507	-0.05383
269	SLU 57	-0.01759	-0.18658	SLU 22	-0.00628	-0.06665
270	SLU 55	-0.00593	-0.14628	SLU 24	-0.00189	-0.04647
272	SLU 55	-0.00835	-0.20588	SLU 24	-0.00282	-0.06947
273	SLU 55	-0.01025	-0.11934	SLU 24	-0.00337	-0.0392
274	SLU 55	-0.01151	-0.13403	SLU 24	-0.00377	-0.04392
275	SLU 55	-0.01207	-0.14046	SLU 24	-0.00394	-0.04587
276	SLU 55	-0.01242	-0.14456	SLU 24	-0.00403	-0.04696
277	SLU 57	-0.01267	-0.13447	SLU 22	-0.00409	-0.04335
278	SLU 57	-0.01266	-0.13436	SLU 22	-0.00411	-0.04361
279	SLU 57	-0.01283	-0.1361	SLU 22	-0.00426	-0.04515
280	SLU 55	-0.01416	-0.15024	SLU 24	-0.00482	-0.05116
281	SLU 55	-0.01746	-0.18523	SLU 24	-0.00605	-0.06418
282	SLU 55	-0.02111	-0.1217	SLU 24	-0.00738	-0.04255
283	SLU 55	-0.02341	-0.13496	SLU 24	-0.00824	-0.04749
284	SLU 55	-0.02424	-0.13972	SLU 24	-0.00857	-0.04941
285	SLU 55	-0.02429	-0.14004	SLU 24	-0.00863	-0.04974
286	SLU 55	-0.02413	-0.13912	SLU 24	-0.00861	-0.04962
287	SLU 55	-0.024	-0.13835	SLU 24	-0.00859	-0.04953
288	SLU 55	-0.02394	-0.138	SLU 24	-0.00859	-0.0495
289	SLU 55	-0.00551	-0.13588	SLU 24	-0.00086	-0.02126
290	SLU 55	-0.02393	-0.13792	SLU 24	-0.00855	-0.04929
291	SLU 55	-0.02393	-0.13793	SLU 24	-0.0084	-0.04842
292	SLU 55	-0.02393	-0.13792	SLU 24	-0.00807	-0.0465
293	SLU 57	-0.02392	-0.13786	SLU 22	-0.00765	-0.04411
294	SLU 57	-0.02391	-0.13782	SLU 22	-0.00775	-0.04466
295	SLU 78	-0.02448	-0.14112	SLU 1	-0.00923	-0.05321
296	SLU 78	-0.02766	-0.15944	SLU 1	-0.01207	-0.06959
297	SLU 78	-0.03302	-0.30805	SLU 1	-0.01683	-0.157
298	SLU 76	-0.03804	-0.35498	SLU 3	-0.02123	-0.19806
299	SLU 64	-0.04047	-0.37761	SLU 15	-0.02311	-0.2156
300	SLU 64	-0.03893	-0.36324	SLU 15	-0.022	-0.20525
301	SLU 76	-0.03099	-0.28915	SLU 3	-0.01752	-0.16348
302	SLU 76	-0.01825	-0.4498	SLU 3	-0.00971	-0.23937
304	SLU 55	-0.00596	-0.14702	SLU 24	-0.00158	-0.03894
306	SLU 76	-0.0085	-0.20951	SLU 3	-0.00316	-0.07788
307	SLU 76	-0.01072	-0.12485	SLU 3	-0.00403	-0.04689
308	SLU 76	-0.01218	-0.14173	SLU 3	-0.00461	-0.05371
309	SLU 78	-0.01261	-0.14678	SLU 1	-0.00473	-0.0551
310	SLU 78	-0.01259	-0.14657	SLU 1	-0.00463	-0.05393
311	SLU 57	-0.01253	-0.13294	SLU 22	-0.00431	-0.04575
312	SLU 57	-0.01241	-0.13168	SLU 22	-0.0041	-0.04345
313	SLU 57	-0.01255	-0.13318	SLU 22	-0.0042	-0.04454
314	SLU 55	-0.0139	-0.14745	SLU 24	-0.00476	-0.05047
315	SLU 55	-0.01723	-0.1828	SLU 24	-0.00595	-0.06308
316	SLU 55	-0.02094	-0.12068	SLU 24	-0.00723	-0.04168
317	SLU 55	-0.02329	-0.13423	SLU 24	-0.00804	-0.04634
318	SLU 55	-0.02413	-0.13912	SLU 24	-0.00832	-0.04799
319	SLU 55	-0.02419	-0.13943	SLU 24	-0.00834	-0.04806
320	SLU 55	-0.02402	-0.13846	SLU 24	-0.00828	-0.04774
321	SLU 55	-0.02388	-0.13766	SLU 24	-0.00825	-0.04753
322	SLU 55	-0.02382	-0.13729	SLU 24	-0.00823	-0.04745
323	SLU 55	-0.0238	-0.13721	SLU 24	-0.00819	-0.04721
324	SLU 55	-0.02381	-0.13722	SLU 24	-0.00804	-0.04635
325	SLU 55	-0.02381	-0.13723	SLU 24	-0.00772	-0.04449
326	SLU 55	-0.0238	-0.13721	SLU 24	-0.00733	-0.04224
327	SLU 57	-0.02381	-0.13723	SLU 22	-0.00746	-0.04302
328	SLU 78	-0.02429	-0.14004	SLU 1	-0.00911	-0.0525
329	SLU 55	-0.00558	-0.13759	SLU 24	-0.00083	-0.02047
330	SLU 78	-0.02753	-0.15871	SLU 1	-0.01199	-0.06911
331	SLU 78	-0.03296	-0.30753	SLU 1	-0.01679	-0.15663
332	SLU 78	-0.03805	-0.35506	SLU 1	-0.02122	-0.19804
333	SLU 66	-0.04051	-0.37802	SLU 13	-0.02314	-0.21588
334	SLU 64	-0.03898	-0.36367	SLU 15	-0.02205	-0.20574
335	SLU 76	-0.03103	-0.28949	SLU 3	-0.01761	-0.16433
336	SLU 76	-0.01829	-0.4508	SLU 3	-0.00976	-0.24057
338	SLU 55	-0.00598	-0.14734	SLU 24	-0.00152	-0.03742
340	SLU 76	-0.00976	-0.24056	SLU 3	-0.00406	-0.1001
341	SLU 76	-0.01308	-0.15232	SLU 3	-0.00573	-0.06669
342	SLU 78	-0.01506	-0.17537	SLU 1	-0.00666	-0.07758
343	SLU 78	-0.01507	-0.17545	SLU 1	-0.00652	-0.07595
344	SLU 78	-0.01392	-0.16199	SLU 1	-0.00569	-0.06623
345	SLU 78	-0.01243	-0.13186	SLU 1	-0.00466	-0.04947
346	SLU 57	-0.01178	-0.12495	SLU 22	-0.00398	-0.04222
347	SLU 57	-0.01186	-0.12585	SLU 22	-0.00394	-0.04185
348	SLU 55	-0.01326	-0.14063	SLU 24	-0.00451	-0.04782
349	SLU 55	-0.01675	-0.17767	SLU 24	-0.00571	-0.06063
350	SLU 55	-0.02067	-0.11912	SLU 24	-0.00702	-0.04047
351	SLU 55	-0.02318	-0.13364	SLU 24	-0.00783	-0.04515

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
352	SLU 55	-0.02411	-0.13895	SLU 24	-0.00809	-0.04661
353	SLU 55	-0.02418	-0.13937	SLU 24	-0.00805	-0.04643
354	SLU 55	-0.02401	-0.1384	SLU 24	-0.00796	-0.04589
355	SLU 55	-0.02387	-0.13758	SLU 24	-0.0079	-0.04556
356	SLU 55	-0.0238	-0.1372	SLU 24	-0.00788	-0.04542
357	SLU 55	-0.02379	-0.13711	SLU 24	-0.00784	-0.04519
358	SLU 55	-0.02379	-0.13713	SLU 24	-0.0077	-0.0444
359	SLU 55	-0.0238	-0.13717	SLU 24	-0.00741	-0.04271
360	SLU 55	-0.0238	-0.13721	SLU 24	-0.00707	-0.04078
361	SLU 57	-0.02382	-0.13733	SLU 22	-0.00729	-0.04203
362	SLU 78	-0.02428	-0.13997	SLU 1	-0.00908	-0.05233
363	SLU 78	-0.02759	-0.15903	SLU 1	-0.012	-0.0692
364	SLU 78	-0.03308	-0.30865	SLU 1	-0.01684	-0.15716
365	SLU 78	-0.03823	-0.35672	SLU 1	-0.02132	-0.19893
366	SLU 66	-0.04075	-0.38023	SLU 13	-0.02325	-0.21696
367	SLU 66	-0.03923	-0.36606	SLU 13	-0.02217	-0.20685
368	SLU 76	-0.03122	-0.29132	SLU 3	-0.01776	-0.16573
369	SLU 76	-0.01844	-0.45452	SLU 3	-0.00988	-0.24352
371	SLU 55	-0.00565	-0.13925	SLU 24	-0.00103	-0.0253
373	SLU 76	-0.0123	-0.30318	SLU 3	-0.00584	-0.14408
374	SLU 76	-0.01769	-0.2153	SLU 3	-0.00898	-0.10935
375	SLU 78	-0.02044	-0.24887	SLU 1	-0.01051	-0.12799
376	SLU 78	-0.01961	-0.23878	SLU 1	-0.00984	-0.11974
377	SLU 78	-0.01624	-0.23033	SLU 1	-0.00754	-0.10693
378	SLU 78	-0.01239	-0.17565	SLU 1	-0.00495	-0.07024
379	SLU 57	-0.01077	-0.15267	SLU 22	-0.00369	-0.05229
380	SLU 57	-0.01077	-0.15278	SLU 22	-0.00346	-0.0491
381	SLU 55	-0.01223	-0.17344	SLU 24	-0.00408	-0.05782
382	SLU 55	-0.01601	-0.22704	SLU 24	-0.00546	-0.07745
383	SLU 55	-0.00602	-0.14845	SLU 24	-0.00162	-0.03997
384	SLU 55	-0.0203	-0.11704	SLU 24	-0.00702	-0.04047
385	SLU 55	-0.02307	-0.13301	SLU 24	-0.00802	-0.04622
386	SLU 55	-0.02409	-0.13888	SLU 24	-0.00833	-0.048
387	SLU 55	-0.02419	-0.13943	SLU 24	-0.00827	-0.0477
388	SLU 55	-0.02402	-0.13847	SLU 24	-0.00815	-0.04698
389	SLU 55	-0.02388	-0.13763	SLU 24	-0.00807	-0.04654
390	SLU 55	-0.02381	-0.13724	SLU 24	-0.00805	-0.04639
391	SLU 55	-0.02379	-0.13715	SLU 24	-0.00802	-0.04622
392	SLU 55	-0.0238	-0.13718	SLU 24	-0.00791	-0.0456
393	SLU 55	-0.02381	-0.13725	SLU 24	-0.00768	-0.04426
394	SLU 55	-0.02383	-0.13738	SLU 24	-0.00743	-0.04285
395	SLU 57	-0.02387	-0.1376	SLU 22	-0.00773	-0.04457
396	SLU 78	-0.02456	-0.14155	SLU 1	-0.0093	-0.0536
397	SLU 78	-0.02778	-0.16015	SLU 1	-0.01216	-0.07009
398	SLU 78	-0.03314	-0.30924	SLU 1	-0.01689	-0.1576
399	SLU 78	-0.03819	-0.35632	SLU 1	-0.02128	-0.19858
400	SLU 66	-0.04061	-0.37888	SLU 13	-0.02324	-0.21688
401	SLU 64	-0.03915	-0.3653	SLU 15	-0.02216	-0.20681
402	SLU 76	-0.03127	-0.29177	SLU 3	-0.01776	-0.16575
403	SLU 76	-0.01856	-0.45755	SLU 3	-0.00995	-0.24532
405	SLU 55	-0.00574	-0.14151	SLU 24	-0.00134	-0.03303
407	SLU 76	-0.01491	-0.36754	SLU 3	-0.00767	-0.18909
408	SLU 55	-0.00603	-0.14862	SLU 24	-0.00182	-0.04498
409	SLU 76	-0.0225	-0.27392	SLU 3	-0.01234	-0.15027
410	SLU 76	-0.02617	-0.31857	SLU 3	-0.01457	-0.17732
411	SLU 76	-0.02452	-0.29845	SLU 3	-0.0134	-0.16311
412	SLU 78	-0.01878	-0.26636	SLU 1	-0.00955	-0.13543
413	SLU 78	-0.01236	-0.1752	SLU 1	-0.00525	-0.07442
414	SLU 57	-0.00975	-0.13832	SLU 22	-0.0033	-0.04679
415	SLU 57	-0.00969	-0.13743	SLU 22	-0.00292	-0.04139
416	SLU 55	-0.01121	-0.15903	SLU 24	-0.00379	-0.05381
417	SLU 76	-0.01538	-0.21816	SLU 3	-0.0057	-0.08079
418	SLU 76	-0.02043	-0.11776	SLU 3	-0.00772	-0.04449
419	SLU 76	-0.02364	-0.13625	SLU 3	-0.00902	-0.05201
420	SLU 76	-0.02476	-0.14275	SLU 3	-0.00947	-0.05459
421	SLU 76	-0.02482	-0.14308	SLU 3	-0.00947	-0.0546
422	SLU 76	-0.02461	-0.14184	SLU 3	-0.00937	-0.054
423	SLU 76	-0.02444	-0.1409	SLU 3	-0.0093	-0.0536
424	SLU 76	-0.02438	-0.14053	SLU 3	-0.00928	-0.05347
425	SLU 76	-0.02436	-0.14044	SLU 3	-0.00927	-0.05343
426	SLU 76	-0.02434	-0.1403	SLU 3	-0.00924	-0.05327
427	SLU 76	-0.02428	-0.13997	SLU 3	-0.00918	-0.05289
428	SLU 76	-0.02424	-0.13974	SLU 3	-0.00912	-0.05257
429	SLU 78	-0.02444	-0.1409	SLU 1	-0.00928	-0.05349
430	SLU 78	-0.02544	-0.14662	SLU 1	-0.01017	-0.05862
431	SLU 78	-0.02808	-0.16188	SLU 1	-0.01258	-0.07252
432	SLU 78	-0.0326	-0.3042	SLU 1	-0.01666	-0.15549
433	SLU 78	-0.03691	-0.34438	SLU 1	-0.0205	-0.19123
434	SLU 76	-0.03887	-0.36273	SLU 3	-0.02224	-0.20749
435	SLU 74	-0.03734	-0.34838	SLU 3	-0.02138	-0.19946
436	SLU 76	-0.03023	-0.2821	SLU 3	-0.01701	-0.15875
437	SLU 76	-0.01816	-0.44759	SLU 3	-0.00967	-0.23841
439	SLU 55	-0.00578	-0.14252	SLU 24	-0.00171	-0.04215
441	SLU 76	-0.01612	-0.39736	SLU 3	-0.00858	-0.21157
442	SLU 57	-0.00592	-0.14599	SLU 22	-0.00207	-0.05114
443	SLU 76	-0.02479	-0.30179	SLU 3	-0.01389	-0.16906
444	SLU 74	-0.02894	-0.35232	SLU 3	-0.01643	-0.20004
445	SLU 76	-0.02685	-0.3268	SLU 3	-0.01501	-0.18273
446	SLU 76	-0.02008	-0.28467	SLU 3	-0.01049	-0.14877
447	SLU 78	-0.01253	-0.17764	SLU 1	-0.00545	-0.07724
448	SLU 57	-0.00948	-0.13439	SLU 22	-0.00308	-0.04367
449	SLU 57	-0.0094	-0.13326	SLU 22	-0.00272	-0.03855
450	SLU 78	-0.01113	-0.15785	SLU 1	-0.00417	-0.05919
451	SLU 76	-0.01638	-0.23222	SLU 3	-0.00671	-0.09515
452	SLU 76	-0.02234	-0.1288	SLU 3	-0.00958	-0.05521
453	SLU 76	-0.02603	-0.15004	SLU 3	-0.01136	-0.06548
454	SLU 76	-0.02725	-0.1571	SLU 3	-0.01194	-0.06882
455	SLU 76	-0.02729	-0.1573	SLU 3	-0.01194	-0.06883
456	SLU 76	-0.02705	-0.15594	SLU 3	-0.01182	-0.06813
457	SLU 76	-0.02689	-0.155	SLU 3	-0.01174	-0.06769

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
458	SLU 76	-0.02683	-0.15466	SLU 3	-0.01172	-0.06757
459	SLU 76	-0.02683	-0.15463	SLU 3	-0.01172	-0.06757
460	SLU 76	-0.02683	-0.15464	SLU 3	-0.01172	-0.06754
461	SLU 76	-0.02682	-0.15461	SLU 3	-0.01169	-0.06741
462	SLU 78	-0.02685	-0.15475	SLU 1	-0.01169	-0.06736
463	SLU 78	-0.02699	-0.15559	SLU 1	-0.0118	-0.068
464	SLU 78	-0.02744	-0.15819	SLU 1	-0.01227	-0.07071
465	SLU 78	-0.02856	-0.16462	SLU 1	-0.01351	-0.07789
466	SLU 78	-0.03062	-0.28571	SLU 1	-0.01574	-0.14686
467	SLU 76	-0.03269	-0.30499	SLU 3	-0.01786	-0.1666
468	SLU 76	-0.03356	-0.31315	SLU 3	-0.01874	-0.17483
469	SLU 76	-0.03219	-0.30033	SLU 3	-0.01792	-0.16725
470	SLU 76	-0.02642	-0.24651	SLU 3	-0.01443	-0.13465
471	SLU 76	-0.01628	-0.40146	SLU 3	-0.00851	-0.20986
473	SLU 57	-0.00595	-0.14673	SLU 22	-0.00159	-0.03926
475	SLU 78	-0.0165	-0.40675	SLU 1	-0.00872	-0.21489
476	SLU 54	-0.00663	-0.16355	SLU 22	-0.00115	-0.02838
477	SLU 74	-0.02541	-0.3093	SLU 3	-0.0143	-0.1741
478	SLU 74	-0.02978	-0.36254	SLU 3	-0.01688	-0.20554
479	SLU 76	-0.0276	-0.33596	SLU 3	-0.01542	-0.1877
480	SLU 76	-0.02069	-0.29335	SLU 3	-0.01079	-0.15301
481	SLU 76	-0.01294	-0.18345	SLU 3	-0.0056	-0.07944
482	SLU 57	-0.00979	-0.13887	SLU 22	-0.00308	-0.04371
483	SLU 57	-0.00974	-0.13813	SLU 22	-0.00289	-0.041
484	SLU 78	-0.01219	-0.17282	SLU 1	-0.00491	-0.0696
485	SLU 78	-0.01888	-0.26767	SLU 1	-0.00883	-0.12516
486	SLU 78	-0.02598	-0.27859	SLU 1	-0.01294	-0.13877
487	SLU 78	-0.03002	-0.32184	SLU 1	-0.01525	-0.16352
488	SLU 78	-0.03121	-0.33462	SLU 1	-0.01592	-0.17067
489	SLU 78	-0.03118	-0.33429	SLU 1	-0.01589	-0.17041
490	SLU 78	-0.03092	-0.33154	SLU 1	-0.01575	-0.16885
491	SLU 78	-0.03076	-0.32983	SLU 1	-0.01566	-0.16792
492	SLU 78	-0.03071	-0.32924	SLU 1	-0.01563	-0.16761
493	SLU 78	-0.0307	-0.32917	SLU 1	-0.01563	-0.16757
494	SLU 78	-0.03071	-0.32927	SLU 1	-0.01563	-0.16757
495	SLU 78	-0.03074	-0.3296	SLU 1	-0.01563	-0.16761
496	SLU 78	-0.03081	-0.33032	SLU 1	-0.01565	-0.16783
497	SLU 78	-0.03085	-0.33077	SLU 1	-0.01568	-0.16808
498	SLU 78	-0.03056	-0.32773	SLU 1	-0.01557	-0.16699
499	SLU 78	-0.02935	-0.31474	SLU 1	-0.01505	-0.16142
500	SLU 76	-0.02702	-0.35915	SLU 3	-0.01398	-0.18581
501	SLU 76	-0.02495	-0.3316	SLU 3	-0.01298	-0.17253
502	SLU 76	-0.02403	-0.31943	SLU 3	-0.01248	-0.16593
503	SLU 76	-0.02289	-0.30418	SLU 3	-0.01176	-0.15628
504	SLU 76	-0.01917	-0.25485	SLU 3	-0.00968	-0.12865
505	SLU 78	-0.01282	-0.31604	SLU 1	-0.00594	-0.14635
507	SLU 54	-0.00676	-0.16665	SLU 22	-0.00057	-0.01406
509	SLU 75	-0.01706	-0.42069	SLU 1	-0.0081	-0.1996
510	SLU 78	-0.02535	-0.3086	SLU 1	-0.01429	-0.174
511	SLU 54	-0.00845	-0.20835	SLU 22	0.00053	0.01315
512	SLU 74	-0.02972	-0.36175	SLU 3	-0.01684	-0.20498
513	SLU 76	-0.02765	-0.33655	SLU 3	-0.01534	-0.1868
514	SLU 76	-0.02089	-0.27168	SLU 3	-0.01079	-0.14027
515	SLU 76	-0.01328	-0.17269	SLU 3	-0.00568	-0.07387
516	SLU 55	-0.01016	-0.13218	SLU 24	-0.00319	-0.04146
517	SLU 57	-0.01014	-0.13192	SLU 22	-0.00317	-0.04127
518	SLU 78	-0.01319	-0.17151	SLU 1	-0.00558	-0.07252
519	SLU 78	-0.02093	-0.27216	SLU 1	-0.01056	-0.13731
520	SLU 78	-0.02876	-0.30836	SLU 1	-0.01557	-0.16696
521	SLU 78	-0.03292	-0.35298	SLU 1	-0.01821	-0.19529
522	SLU 78	-0.03402	-0.36483	SLU 1	-0.01892	-0.20282
523	SLU 78	-0.03395	-0.36401	SLU 1	-0.01888	-0.2024
524	SLU 78	-0.0337	-0.3614	SLU 1	-0.01873	-0.20087
525	SLU 78	-0.03357	-0.35997	SLU 1	-0.01866	-0.20003
526	SLU 78	-0.03353	-0.35957	SLU 1	-0.01864	-0.19981
527	SLU 78	-0.03354	-0.3596	SLU 1	-0.01864	-0.19984
528	SLU 78	-0.03356	-0.35985	SLU 1	-0.01865	-0.19997
529	SLU 78	-0.03362	-0.36051	SLU 1	-0.01868	-0.2003
530	SLU 78	-0.03373	-0.36167	SLU 1	-0.01874	-0.2009
531	SLU 78	-0.03372	-0.36155	SLU 1	-0.01872	-0.20068
532	SLU 78	-0.03289	-0.35267	SLU 1	-0.01819	-0.19507
533	SLU 76	-0.02977	-0.31919	SLU 3	-0.01622	-0.17395
534	SLU 76	-0.02361	-0.31382	SLU 3	-0.01225	-0.16281
535	SLU 76	-0.01786	-0.2374	SLU 3	-0.00849	-0.11282
536	SLU 76	-0.01537	-0.20429	SLU 3	-0.0068	-0.09041
537	SLU 76	-0.01439	-0.19128	SLU 3	-0.00621	-0.08255
538	SLU 78	-0.01251	-0.16625	SLU 1	-0.00537	-0.07141
539	SLU 75	-0.00989	-0.24377	SLU 1	-0.00311	-0.07664
541	SLU 54	-0.00847	-0.20873	SLU 22	0.00119	0.02933
543	SLU 75	-0.0176	-0.43391	SLU 1	-0.00673	-0.1659
544	SLU 75	-0.02477	-0.30151	SLU 1	-0.01309	-0.1594
545	SLU 54	-0.0106	-0.26126	SLU 22	0.00247	0.06082
546	SLU 75	-0.0282	-0.34326	SLU 1	-0.01602	-0.19497
547	SLU 76	-0.02632	-0.32046	SLU 3	-0.01454	-0.17696
548	SLU 76	-0.02006	-0.26082	SLU 3	-0.01021	-0.13283
549	SLU 76	-0.01299	-0.16898	SLU 3	-0.00547	-0.07108
550	SLU 55	-0.01012	-0.1316	SLU 24	-0.0032	-0.04157
551	SLU 57	-0.01011	-0.13148	SLU 22	-0.00329	-0.04279
552	SLU 78	-0.01323	-0.172	SLU 1	-0.00569	-0.07397
553	SLU 78	-0.02091	-0.27192	SLU 1	-0.01081	-0.14062
554	SLU 78	-0.02853	-0.30597	SLU 1	-0.01589	-0.17039
555	SLU 78	-0.03242	-0.34766	SLU 1	-0.01848	-0.19818
556	SLU 78	-0.03337	-0.35776	SLU 1	-0.01912	-0.20504
557	SLU 78	-0.03326	-0.35661	SLU 1	-0.01907	-0.20445
558	SLU 78	-0.03304	-0.35428	SLU 1	-0.01893	-0.20303
559	SLU 78	-0.03294	-0.35316	SLU 1	-0.01887	-0.20233
560	SLU 78	-0.03291	-0.3529	SLU 1	-0.01886	-0.20218
561	SLU 78	-0.03292	-0.35297	SLU 1	-0.01886	-0.20221
562	SLU 78	-0.03294	-0.35323	SLU 1	-0.01887	-0.20237
563	SLU 78	-0.03301	-0.35399	SLU 1	-0.01891	-0.20281

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
564	SLU 78	-0.03314	-0.35539	SLU 1	-0.01899	-0.20363
565	SLU 78	-0.03314	-0.35532	SLU 1	-0.01898	-0.20346
566	SLU 78	-0.03214	-0.34466	SLU 1	-0.01832	-0.19642
567	SLU 76	-0.02837	-0.3042	SLU 3	-0.0158	-0.16936
568	SLU 76	-0.02096	-0.27865	SLU 3	-0.0108	-0.14361
569	SLU 76	-0.01399	-0.18595	SLU 3	-0.00607	-0.08067
570	SLU 76	-0.01089	-0.14476	SLU 3	-0.00397	-0.05272
571	SLU 78	-0.01001	-0.13311	SLU 1	-0.0036	-0.04789
572	SLU 78	-0.00953	-0.12661	SLU 1	-0.00281	-0.03731
573	SLU 54	-0.00929	-0.22897	SLU 22	-0.00102	-0.0251
575	SLU 54	-0.0104	-0.25639	SLU 22	0.00293	0.07231
577	SLU 75	-0.01644	-0.40525	SLU 1	-0.00468	-0.11548
578	SLU 75	-0.0218	-0.26538	SLU 1	-0.0099	-0.12051
579	SLU 75	-0.02394	-0.29139	SLU 1	-0.01255	-0.15273
580	SLU 78	-0.02189	-0.26644	SLU 1	-0.01192	-0.14505
581	SLU 76	-0.0169	-0.21979	SLU 3	-0.00846	-0.11007
582	SLU 76	-0.01138	-0.14799	SLU 3	-0.00467	-0.06072
583	SLU 55	-0.00922	-0.11987	SLU 24	-0.00291	-0.03787
584	SLU 55	-0.0092	-0.1196	SLU 24	-0.00303	-0.03936
585	SLU 78	-0.01158	-0.15064	SLU 1	-0.00494	-0.06422
586	SLU 78	-0.01768	-0.22992	SLU 1	-0.00905	-0.11764
587	SLU 78	-0.02368	-0.25396	SLU 1	-0.01309	-0.14041
588	SLU 78	-0.02661	-0.28533	SLU 1	-0.01508	-0.16167
589	SLU 78	-0.02724	-0.29211	SLU 1	-0.01552	-0.1664
590	SLU 78	-0.02712	-0.2908	SLU 1	-0.01545	-0.16566
591	SLU 78	-0.02695	-0.28899	SLU 1	-0.01534	-0.16452
592	SLU 78	-0.02688	-0.28821	SLU 1	-0.0153	-0.16403
593	SLU 78	-0.02687	-0.28808	SLU 1	-0.01529	-0.16394
594	SLU 78	-0.02687	-0.28813	SLU 1	-0.01529	-0.16397
595	SLU 78	-0.02689	-0.28832	SLU 1	-0.0153	-0.16408
596	SLU 78	-0.02695	-0.28897	SLU 1	-0.01534	-0.16448
597	SLU 78	-0.02708	-0.29031	SLU 1	-0.01542	-0.16532
598	SLU 78	-0.02712	-0.29075	SLU 1	-0.01544	-0.16558
599	SLU 76	-0.02638	-0.28288	SLU 3	-0.01494	-0.16015
600	SLU 76	-0.02336	-0.25047	SLU 3	-0.01285	-0.13781
601	SLU 76	-0.01724	-0.22909	SLU 3	-0.00867	-0.1152
602	SLU 76	-0.01141	-0.1517	SLU 3	-0.00472	-0.06269
603	SLU 57	-0.009	-0.11963	SLU 22	-0.00291	-0.03871
604	SLU 57	-0.00899	-0.11944	SLU 22	-0.00188	-0.025
605	SLU 54	-0.00918	-0.12208	SLU 22	-0.0011	-0.0146
606	SLU 54	-0.00955	-0.23551	SLU 22	0.00007	0.00185
608	SLU 54	-0.01048	-0.25828	SLU 22	0.00232	0.05724
609	SLU 54	-0.01	-0.24649	SLU 22	0.0021	0.05187
611	SLU 75	-0.01162	-0.30268	SLU 1	-0.00367	-0.09564
612	SLU 75	-0.01611	-0.4195	SLU 1	-0.00456	-0.11869
613	SLU 75	-0.01682	-0.43811	SLU 1	-0.00631	-0.16429
614	SLU 75	-0.01492	-0.38864	SLU 1	-0.00668	-0.17402
615	SLU 78	-0.01173	-0.30551	SLU 1	-0.00545	-0.14197
616	SLU 76	-0.00869	-0.22635	SLU 3	-0.00352	-0.09173
617	SLU 55	-0.00766	-0.19944	SLU 24	-0.0024	-0.06254
618	SLU 55	-0.00764	-0.199	SLU 24	-0.00245	-0.06379
619	SLU 76	-0.00878	-0.22858	SLU 3	-0.00359	-0.09362
620	SLU 76	-0.01195	-0.31132	SLU 3	-0.00578	-0.15044
621	SLU 76	-0.01505	-0.39206	SLU 3	-0.00789	-0.20558
622	SLU 76	-0.01652	-0.43031	SLU 3	-0.0089	-0.23179
623	SLU 76	-0.01677	-0.4367	SLU 3	-0.00907	-0.23626
624	SLU 76	-0.01664	-0.43344	SLU 3	-0.00899	-0.23406
625	SLU 76	-0.01653	-0.43045	SLU 3	-0.00891	-0.23198
626	SLU 76	-0.01649	-0.42932	SLU 3	-0.00888	-0.23116
627	SLU 76	-0.01648	-0.42918	SLU 3	-0.00887	-0.23102
628	SLU 76	-0.01648	-0.42925	SLU 3	-0.00887	-0.23106
629	SLU 76	-0.01649	-0.42952	SLU 3	-0.00888	-0.23127
630	SLU 76	-0.01654	-0.43065	SLU 3	-0.00891	-0.23204
631	SLU 76	-0.01664	-0.43339	SLU 3	-0.00898	-0.23379
632	SLU 76	-0.01674	-0.43604	SLU 3	-0.00903	-0.23515
633	SLU 76	-0.01646	-0.42863	SLU 3	-0.0088	-0.22923
634	SLU 76	-0.01493	-0.38887	SLU 3	-0.00773	-0.20122
635	SLU 76	-0.01172	-0.30518	SLU 3	-0.00556	-0.1449
636	SLU 78	-0.00863	-0.22478	SLU 1	-0.00351	-0.09151
637	SLU 57	-0.00784	-0.20424	SLU 22	-0.00189	-0.04932
638	SLU 54	-0.00864	-0.22511	SLU 22	-0.00069	-0.01807
639	SLU 54	-0.00945	-0.24604	SLU 22	0.0001	0.00273
640	SLU 54	-0.00805	-0.20968	SLU 22	-0.00118	-0.03067
642	SLU 53	-0.01177	-0.29008	SLU 24	0.00387	0.09553
643	SLU 53	-0.01196	-0.29478	SLU 24	0.00349	0.08596
676	SLU 53	-0.05185	-1.27822	SLU 24	0.04522	1.11486
677	SLU 53	-0.01035	-0.26966	SLU 24	0.0024	0.06253
678	SLU 75	-0.01019	-0.26538	SLU 1	0.00193	0.05025
679	SLU 75	-0.01032	-0.26864	SLU 1	0.00203	0.05297
680	SLU 75	-0.00824	-0.21467	SLU 1	0.0003	0.0078
681	SLU 54	-0.00638	-0.1661	SLU 22	-0.00107	-0.02788
682	SLU 57	-0.0055	-0.14325	SLU 22	-0.00168	-0.04367
683	SLU 55	-0.00558	-0.14521	SLU 24	-0.00126	-0.03273
684	SLU 55	-0.00558	-0.14534	SLU 24	-0.00118	-0.03066
685	SLU 55	-0.00557	-0.1451	SLU 24	-0.0013	-0.03373
686	SLU 55	-0.00557	-0.14516	SLU 24	-0.00151	-0.03943
687	SLU 55	-0.00557	-0.14499	SLU 24	-0.00165	-0.04289
688	SLU 55	-0.00553	-0.14391	SLU 24	-0.00159	-0.04131
689	SLU 55	-0.00545	-0.14192	SLU 24	-0.00136	-0.03542
690	SLU 55	-0.00538	-0.14013	SLU 24	-0.00113	-0.02939
691	SLU 55	-0.00534	-0.13916	SLU 24	-0.00098	-0.02563
692	SLU 55	-0.00533	-0.13887	SLU 24	-0.00092	-0.02407
693	SLU 55	-0.00533	-0.13888	SLU 24	-0.00091	-0.02366
694	SLU 55	-0.00533	-0.13893	SLU 24	-0.00091	-0.02366
695	SLU 55	-0.00534	-0.13905	SLU 24	-0.00092	-0.02405
696	SLU 55	-0.00536	-0.13956	SLU 24	-0.00098	-0.02553
697	SLU 55	-0.00541	-0.14092	SLU 24	-0.00111	-0.02898
698	SLU 55	-0.0055	-0.14331	SLU 24	-0.00132	-0.03432
699	SLU 55	-0.0056	-0.14593	SLU 24	-0.00151	-0.03928
700	SLU 55	-0.00564	-0.14676	SLU 24	-0.00158	-0.04125

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
701	SLU 55	-0.00551	-0.14345	SLU 24	-0.00169	-0.0439
702	SLU 54	-0.00583	-0.15178	SLU 22	-0.00108	-0.0281
703	SLU 54	-0.00742	-0.19312	SLU 22	0.00035	0.00914
704	SLU 54	-0.00964	-0.25095	SLU 22	0.00217	0.05648
705	SLU 54	-0.01026	-0.26718	SLU 22	0.00229	0.05972
706	SLU 74	-0.01033	-0.26904	SLU 3	0.0018	0.04697
707	SLU 74	-0.05203	-1.28278	SLU 3	0.04314	1.06362

4.4 Tagli ai livelli

***Livello**: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.*
***Nome**: nome completo del livello.*
***Cont.**: Contesto nel quale viene valutato il taglio.*
***N.br.**: nome breve della condizione o combinazione di carico.*
***Totale**: totale del taglio al livello.*
***F**: forza del taglio. [daN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [daN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [daN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [daN]*
***Aste verticali**: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.*
***F**: forza del taglio. [daN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [daN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [daN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [daN]*
***Pareti**: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.*
***F**: forza del taglio. [daN]*
***X**: componente lungo l'asse X globale. [daN]*
***Y**: componente lungo l'asse Y globale. [daN]*
***Z**: componente lungo l'asse Z globale. [daN]*

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	Port.	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Variabile	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	neve	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	ΔT	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	722	-1	1	0	0	0	722	-1	1
Fondazione	Y SLV	1	728	0	0	0	0	1	728	0
Fondazione	X SLD	236	0	0	0	0	0	236	0	0
Fondazione	Y SLD	0	240	0	0	0	0	0	240	0
Fondazione	X SLO	181	0	0	0	0	0	181	0	0
Fondazione	Y SLO	0	184	0	0	0	0	0	184	0
Fondazione	R Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	R Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 2	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 3	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 4	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 5	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 6	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 7	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 8	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 9	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 10	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 11	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 12	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 13	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 14	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 15	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 16	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 17	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 18	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 19	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 20	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 21	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 22	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 23	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 24	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 25	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 26	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 27	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 28	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 29	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 30	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 31	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 32	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 33	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 34	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 35	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 36	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 37	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 38	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 39	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 40	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 41	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 42	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLU 43	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 44	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 45	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 46	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 47	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 48	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 49	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 50	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 51	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 52	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 53	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 54	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 55	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 56	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 57	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 58	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 59	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 60	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 61	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 62	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 63	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 64	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 65	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 66	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 67	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 68	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 69	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 70	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 71	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 72	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 73	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 74	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 75	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 76	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 77	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 78	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 79	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 80	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 81	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 82	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 83	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLU 84	0	0	-10228	0	0	0	0	0	-10228
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 3	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 4	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 5	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 6	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 7	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 8	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 9	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 10	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 11	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 12	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 13	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 14	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 15	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 16	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 17	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 18	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 19	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 20	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE RA 21	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 3	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 4	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 5	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 6	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 7	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE FR 8	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-7868	0	0	0	0	0	-7868
Fondazione	SLO 1	-181	-55	-7868	0	0	0	-181	-55	-7868
Fondazione	SLO 2	-181	-55	-7868	0	0	0	-181	-55	-7868
Fondazione	SLO 3	-181	55	-7868	0	0	0	-181	55	-7868
Fondazione	SLO 4	-181	55	-7868	0	0	0	-181	55	-7868
Fondazione	SLO 5	-54	-184	-7868	0	0	0	-54	-184	-7868
Fondazione	SLO 6	-54	-184	-7868	0	0	0	-54	-184	-7868
Fondazione	SLO 7	-54	184	-7868	0	0	0	-54	184	-7868
Fondazione	SLO 8	-54	184	-7868	0	0	0	-54	184	-7868
Fondazione	SLO 9	54	-184	-7868	0	0	0	54	-184	-7868
Fondazione	SLO 10	54	-184	-7868	0	0	0	54	-184	-7868
Fondazione	SLO 11	54	184	-7868	0	0	0	54	184	-7868
Fondazione	SLO 12	54	184	-7868	0	0	0	54	184	-7868
Fondazione	SLO 13	181	-55	-7868	0	0	0	181	-55	-7868
Fondazione	SLO 14	181	-55	-7868	0	0	0	181	-55	-7868
Fondazione	SLO 15	181	55	-7868	0	0	0	181	55	-7868
Fondazione	SLO 16	181	55	-7868	0	0	0	181	55	-7868
Fondazione	SLD 1	-236	-72	-7868	0	0	0	-236	-72	-7868
Fondazione	SLD 2	-236	-72	-7868	0	0	0	-236	-72	-7868
Fondazione	SLD 3	-236	72	-7868	0	0	0	-236	72	-7868
Fondazione	SLD 4	-236	72	-7868	0	0	0	-236	72	-7868
Fondazione	SLD 5	-71	-240	-7868	0	0	0	-71	-240	-7868
Fondazione	SLD 6	-71	-240	-7868	0	0	0	-71	-240	-7868
Fondazione	SLD 7	-71	240	-7868	0	0	0	-71	240	-7868
Fondazione	SLD 8	-71	240	-7868	0	0	0	-71	240	-7868
Fondazione	SLD 9	71	-240	-7868	0	0	0	71	-240	-7868
Fondazione	SLD 10	71	-240	-7868	0	0	0	71	-240	-7868
Fondazione	SLD 11	71	240	-7868	0	0	0	71	240	-7868
Fondazione	SLD 12	71	240	-7868	0	0	0	71	240	-7868
Fondazione	SLD 13	236	-72	-7868	0	0	0	236	-72	-7868

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
Nome	N.br.	F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLD 14	236	-72	-7868	0	0	0	236	-72	-7868
Fondazione	SLD 15	236	72	-7868	0	0	0	236	72	-7868
Fondazione	SLD 16	236	72	-7868	0	0	0	236	72	-7868
Fondazione	SLV 1	-722	-218	-7869	0	0	0	-722	-218	-7869
Fondazione	SLV 2	-722	-218	-7869	0	0	0	-722	-218	-7869
Fondazione	SLV 3	-722	219	-7869	0	0	0	-722	219	-7869
Fondazione	SLV 4	-722	219	-7869	0	0	0	-722	219	-7869
Fondazione	SLV 5	-217	-728	-7868	0	0	0	-217	-728	-7868
Fondazione	SLV 6	-217	-728	-7868	0	0	0	-217	-728	-7868
Fondazione	SLV 7	-216	729	-7868	0	0	0	-216	729	-7868
Fondazione	SLV 8	-216	729	-7868	0	0	0	-216	729	-7868
Fondazione	SLV 9	216	-729	-7868	0	0	0	216	-729	-7868
Fondazione	SLV 10	216	-729	-7868	0	0	0	216	-729	-7868
Fondazione	SLV 11	217	728	-7868	0	0	0	217	728	-7868
Fondazione	SLV 12	217	728	-7868	0	0	0	217	728	-7868
Fondazione	SLV 13	722	-219	-7867	0	0	0	722	-219	-7867
Fondazione	SLV 14	722	-219	-7867	0	0	0	722	-219	-7867
Fondazione	SLV 15	722	218	-7867	0	0	0	722	218	-7867
Fondazione	SLV 16	722	218	-7867	0	0	0	722	218	-7867
Fondazione	SLV FO 1	-795	-239	-7869	0	0	0	-795	-239	-7869
Fondazione	SLV FO 2	-795	-239	-7869	0	0	0	-795	-239	-7869
Fondazione	SLV FO 3	-794	241	-7869	0	0	0	-794	241	-7869
Fondazione	SLV FO 4	-794	241	-7869	0	0	0	-794	241	-7869
Fondazione	SLV FO 5	-239	-801	-7869	0	0	0	-239	-801	-7869
Fondazione	SLV FO 6	-239	-801	-7869	0	0	0	-239	-801	-7869
Fondazione	SLV FO 7	-238	801	-7868	0	0	0	-238	801	-7868
Fondazione	SLV FO 8	-238	801	-7868	0	0	0	-238	801	-7868
Fondazione	SLV FO 9	238	-801	-7868	0	0	0	238	-801	-7868
Fondazione	SLV FO 10	238	-801	-7868	0	0	0	238	-801	-7868
Fondazione	SLV FO 11	239	801	-7867	0	0	0	239	801	-7867
Fondazione	SLV FO 12	239	801	-7867	0	0	0	239	801	-7867
Fondazione	SLV FO 13	794	-241	-7867	0	0	0	794	-241	-7867
Fondazione	SLV FO 14	794	-241	-7867	0	0	0	794	-241	-7867
Fondazione	SLV FO 15	795	239	-7867	0	0	0	795	239	-7867
Fondazione	SLV FO 16	795	239	-7867	0	0	0	795	239	-7867
Fondazione	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

4.5 Risposta modale

***Modo**: identificativo del modo di vibrare.*
***Periodo**: periodo. [s]*
***Massa X**: massa partecipante in direzione globale X. Il valore è adimensionale.*
***Massa Y**: massa partecipante in direzione globale Y. Il valore è adimensionale.*
***Massa Z**: massa partecipante in direzione globale Z. Il valore è adimensionale.*
***Massa rot. X**: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale X. Il valore è adimensionale.*
***Massa rot. Y**: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Y. Il valore è adimensionale.*
***Massa rot. Z**: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Z. Il valore è adimensionale.*
***Massa sX**: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.*
***Massa sY**: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.*

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 0.991721
Traslazione Y: 0.98391
Traslazione Z: 0
Rotazione X: 0.98391
Rotazione Y: 0.991721
Rotazione Z: 0.355639

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.005418776	0.00000323	0.714505117	0	0.714505117	0.00000323	0.140528087	0.00000323	0.714505117
2	0.005314394	0.45911772	0.00000776	0	0.00000776	0.45911772	0.063026056	0.45911772	0.00000776
3	0.004597008	0.025528	0.007776918	0	0.007776918	0.025528	0.000047965	0.025528	0.007776918
4	0.004421986	0.004496354	0.031167899	0	0.031167899	0.004496354	0.063205061	0.004496354	0.031167899
5	0.002521284	0.021634907	0.220148381	0	0.220148381	0.021634907	0.044871467	0.021634907	0.220148381
6	0.002502206	0.480940689	0.010304204	0	0.010304204	0.480940689	0.043960593	0.480940689	0.010304204

4.6 Equilibrio globale forze

***Contributo**: Nome attribuito al sistema risultante.*
***Fx**: Componente X di forza del sistema risultante. [daN]*
***Fy**: Componente Y di forza del sistema risultante. [daN]*
***Fz**: Componente Z di forza del sistema risultante. [daN]*
***Mx**: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [daN*cm]*
***My**: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [daN*cm]*
***Mz**: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [daN*cm]*

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-188004	96421555	118864521	0
Reazioni	0	0	188004	-96421555	-118864521	0

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-193884	73999996	162573319	0
Reazioni	0	0	193884	-73999996	-162573319	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-105332	59111308	58597352	0
Reazioni	0	0	105332	-59111308	-58597352	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: neve

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-21066.4	11822262	11719470	0
Reazioni	0	0	21066.4	-11822262	-11719470	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: ΔT

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	716.142	0	0	0	14323	367062
Reazioni	-716.142	0	0	0	-14323	-367062
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	727.562	0	-14551	0	460034
Reazioni	0	-727.562	0	14551	0	-460034
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	231.903	0	0	0	4638	118863
Reazioni	-231.903	0	0	0	-4638	-118863
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	241.026	0	-4821	0	152399
Reazioni	0	-241.026	0	4821	0	-152399
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	177.268	0	0	0	3545	90859
Reazioni	-177.268	0	0	0	-3545	-90859
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	185.287	0	-3706	0	117156
Reazioni	0	-185.287	0	3706	0	-117156
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Ux

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	1	0	0	0	20	-194
Reazioni	-1	0	0	0	-20	194
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Uy

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	1	0	-20	0	672
Reazioni	0	-1	0	20	0	-672
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Rz

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	1
Reazioni	0	0	0	0	0	-1
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

4.7 Risposta di spettro

***Spettro**: condizione elementare corrispondente allo spettro.*
***N.b.**: nome breve della condizione elementare.*
***Fx**: componente della forza lungo l'asse X. [daN]*
***Fy**: componente della forza lungo l'asse Y. [daN]*
***Fz**: componente della forza lungo l'asse Z. [daN]*
***Mx**: componente della coppia attorno all'asse X. [daN*cm]*
***My**: componente della coppia attorno all'asse Y. [daN*cm]*
***Mz**: componente della coppia attorno all'asse Z. [daN*cm]*
***Max X**: massima reazione lungo l'asse X.*
***Valore**: valore massimo della reazione. [daN]*
***Angolo**: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]*
***Max Y**: massima reazione lungo l'asse Y.*
***Valore**: valore massimo della reazione. [daN]*
***Angolo**: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]*
***Max Z**: massima reazione lungo l'asse Z.*
***Valore**: valore massimo della reazione. [daN]*
***Angolo**: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]*

Spettro	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
N.b.							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
X SLV	499.95	7.43	0	148.62	9999.04	253406.65	499.95	179	554.22	90	0	0
Y SLV	7.43	554.22	0	11084.39	148.62	344709.75	499.95	179	554.22	90	0	0
X SLD	163.6	2.43	0	48.51	3271.97	82976.34	163.6	0	183.2	90	0	0
Y SLD	2.43	183.2	0	3664.09	48.51	114018.93	163.6	0	183.2	90	0	0
X SLO	125.39	1.86	0	37.15	2507.72	63605.51	125.39	0	140.76	90	0	0
Y SLO	1.86	140.76	0	2815.27	37.15	87618.41	125.39	0	140.76	90	0	0

4.8 Statistiche soluzione

Tipo di equazioni	Lineari
Tecnica di soluzione	Intel MKL PARDISO
Numero equazioni	4236
Elemento min. diagonale	240179.83568052
Elemento max diagonale	8972461259.50964
Rapporto max/min	37357.26287799
Elementi non nulli	106511

5 Verifiche

5.1 Verifiche piastre C.A.

***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*
***σc**: tensione nel calcestruzzo [daN/cm²]*
***σlim**: tensione limite [daN/cm²]*
***Es/Ec**: coefficiente di omogenizzazione*
***σf**: tensione nell'acciaio d'armatura [daN/cm²]*
***Comb.**: combinazione*
***Fh**: componente orizzontale del carico [daN]*
***Fv**: componente verticale del carico [daN]*
***Cnd**: resistenza valutata a breve o lungo termine (BT - LT)*
***Ad**: adesione di progetto [daN/cm²]*
***Phi**: angolo di attrito di progetto [deg]*
***RPl**: resistenza passiva laterale unitaria di progetto [daN/cm²]*
***γR**: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto*
***Rd**: resistenza alla traslazione di progetto [daN]*
***Ed**: azione di progetto [daN]*
***Rd/Ed**: coefficiente di sicurezza allo scorrimento*
***ID**: indice della verifica di capacità portante*
***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]*
***C**: coesione di progetto [daN/cm²]*
***Qs**: sovraccarico laterale da piano di posa [daN/cm²]*
***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*

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

basamento apparecchiature

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

Geometria

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-632.8; -1224.9; 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

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
32	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLU 64	-78820	0	-233355	0	2.9606	Si
67	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLU 64	-78912	0	-234385	0	2.9702	Si
642	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLU 64	-78787	0	-234385	0	2.9749	Si
677	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLU 64	-78002	0	-233355	0	2.9916	Si
66	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLU 53	-74809	0	-234385	0	3.1331	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
535	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	-20649	0	-387372	0	18.7598	Si
97	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 9	-20476	0	-387372	0	18.9185	Si
109	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	20217	0	387372	0	19.1607	Si
536	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	-20104	0	-387372	0	19.2686	Si
538	X	100	20	7.7	6.6	7.7	6.6	SLD 5	-19976	0	-387372	0	19.3922	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
67	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLE RA 1	-52908	0	-15.3	199.2	15	Si
642	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLE RA 1	-52808	0	-15.2	199.2	15	Si
32	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52864	0	-14.7	199.2	15	Si
677	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52294	0	-14.5	199.2	15	Si
66	X	50	20	3.85	6.6	3.85	6.6	SLE RA 11	-50153	0	-14.5	199.2	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
32	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52864	0	105.7	3600	15	Si
677	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 1	-52294	0	104.6	3600	15	Si
3	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 11	-49855	0	99.7	3600	15	Si
706	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 11	-49654	0	99.3	3600	15	Si
706	Y	50	20	3.85	5.2	3.85	5.2	SLE RA 3	45174	0	90.4	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
Centro impronta, nel sistema globale: 632.2; -512.9; -20

Lato minore B dell'impronta: 1424
Lato maggiore L dell'impronta: 2530
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 3602720

Verifica di scorrimento sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per scorrimento 234.65

Comb.	Fh	Fv	Cnd	Ad	Phi	RPl	γR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
SLU 3	0	-343111	LT	0	20	0	1.1	113529	0	48338191.03	Si
SLV FO 7	657	-466153	LT	0	20	0	1.1	154242	657	234.65	Si

Verifica di capacità portante sul piano di posa

Coefficiente di sicurezza minimo per portanza 270.5
Peso specifico del terreno di progetto γs: 1910
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLD: 0.017
Accelerazione normalizzata massima attesa al suolo Amax per verifiche in SLV: 0.054

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 76	0	0	-724829	-28994358	45589968	0	0	63	-40	1344	2404	LT	2.9	30	0	2.3	196066738	-724829	270.5	Si
2	SLV FO 11	169	633	-466153	-21391563	33599133	0	0	72	-46	1332	2386	LT	2.9	30	0	2.3	188721030	-466153	404.85	Si
3	SLD 11	50	190	-466153	-21373290	33594559	0	0	72	-46	1332	2386	LT	2.9	30	0	2.3	191364013	-466153	410.52	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	18	30	22	1.32	1.34	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	18	30	22	1.32	1.34	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.97	0.98	0.97
3	18	30	22	1.32	1.34	0.78	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99