SETTORE 3 - UFFICIO LAVORI PUBBLICI

COMUNE DI SANTA MARIA A MONTE

Provincia di Pisa

AMPLIAMENTO CIMITERO SANTA MARIA A MONTE - LOTTO 1 -

PROGETTO DEFINITIVO ESECUTIVO

UBICAZIONE: VIA QUERCE

RELAZIONE GENERALE, DI CALCOLO, SULLE FONDAZIONI, GEOTECNICA

Maggio 2017

S01

RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO, PROGETTISTA E DIRETTORE LAVORI	**Dott. Ing. Maurizio Iannotta** Servizio LL.PP. Comune di Santa Maria a Monte
COLLABORATORI ALLA PROGETTAZIONE	**Dott. Ing. Nico Marchetti - Dott. Ing. Alessandro Veracini** Servizio LL.PP. Comune di Santa Maria a Monte
GEOLOGO	**Dott. Geol. Alessandra Giannetti** Servizio LL.PP. Comune di Santa Maria a Monte
COLLAUDATORE STATICO	**Dott. Ing. Luciano Pasqualetti** Servizio LL.PP. Comune di Santa Maria a Monte
COORDINATORE DELLA SICUREZZA	**Dott. Ing. Alessandro Veracini**

Sommario

RELAZIONE TECNICA GENERALE **2**
Introduzione *2*
Normativa di riferimento *2*
Descrizione dell'intervento *2*
RELAZIONE DI CALCOLO **5**
Definizione dell'azione sismica e preferenze di analisi *5*
Modellazione ed analisi strutturale dell'edificio *8*
Dati generali *11*
Azioni e carichi *12*
Copertura ad una falda § 3.4.5.2 DM14-01-2008 ..... *12*
Descrizione del software *18*
Preferenze di verifica *20*
RELAZIONE SULLE FONDAZIONI **22**
Introduzione *22*
Descrizione del terreno di fondazione *22*
Categoria di sottosuolo *23*
Valutazione della capacità portante del sistema di fondazione *23*
Valutazione dei cedimenti *23*
Preferenze del suolo *24*
Sondaggi del sito *24*
RELAZIONE GEOTECNICA **27**
Normativa di riferimento *27*
Descrizione delle opere in sito *27*
Risposta sismica locale *28*
Parametri di analisi *29*
Problemi geotecnici e scelte tipologiche *32*
Tipologia di fondazione *33*
Elementi di fondazione *34*
Fondazioni di piastre *34*
Programma delle indagini e delle prove geotecniche *35*
Sondaggi del sito *35*
Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito *38*
Terreni *38*
Modellazione del sottosuolo e metodi di analisi e di verifica *38*
Modello di fondazione *38*
Verifiche delle fondazioni *42*
Verifiche piastre e pareti C.A. *42*
Pressioni terreno in SLU *46*
Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc *59*
Pressioni terreno in SLE/SLD *72*
Cedimenti fondazioni superficiali *84*

RELAZIONE TECNICA GENERALE

Introduzione

L'intervento oggetto del presente lavoro è da realizzarsi nel Comune di Santa Maria a Monte (PI) in Via Querce, e consiste nella realizzazione di una nuova struttura in c.a. con destinazione d'uso cimiteriale. Il progetto è relativo ai primi due blocchi dei tre previsti da un progetto più ampio e prevede la realizzazione di due edifici strutturalmente indipendenti su due piani fuori terra. All'interno del primo edificio denominato "Blocco 1" sono collocate al piano terra 4 cappelle gentilizie dotate ciascuna di 10 loculi e 10 ossari in CAV, mentre al piano primo sono collocati n. 100 loculi in CAV raggruppati in quattro blocchi da 5 file per 5 colonne ciascuno. Nel secondo edificio denominato "Blocco 2", realizzato in adiacenza al primo e separato da quest'ultimo da un giunto sismico, si realizzeranno, sia al piano terra che al piano primo, 120 loculi in CAV organizzati in 5 file per 24 colonne. Nel "Blocco 2" trova collocamento anche il vano scala per l'accesso al piano primo.
La progettazione strutturale della nuova costruzione è stata eseguita secondo i criteri stabiliti nella normativa tecnica per le costruzioni (D.M. 14 gennaio 2008) e nelle istruzioni per la loro l'applicazione (Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici). Nella presente relazione sono state analizzate esclusivamente le opere strutturali relative alla nuova struttura in costruzione.
Tutte le opere strutturali sono state dimensionate sulla base del progetto architettonico e degli elaborati grafici redatti dal sottoscritto progettista Ing. Iannotta Maurizio.

Normativa di riferimento

La normativa di riferimento è la seguente:

- Legge n. 64 del 2/2/1974 - Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche;
- Legge n. 1086 del 5/11/1971 - Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica;
- D.M. 14/01/2008 Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni;
- Nuova circolare delle Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni n.617 del 02/02/2009.

Descrizione dell'intervento

La struttura in oggetto sarà dotata di una fondazione a platea in calcestruzzo armato e di un sistema portante in elevazione realizzato con setti, pilastri e orizzontamenti sempre in calcestruzzo armato.
L'edificio denominato "Blocco 1" è costituito da due livelli fuori terra e da uno scannafosso che si estende per un solo piano fuori terra. Sul lato posteriore, dove è realizzato lo scannafosso, il "Blocco 1" risulta interrato. Rispetto alla quota del piano di posa delle fondazioni a platea assunta pari a +0.00, l'impalcato del piano primo è posto a quota + 4.55 m mentre l'impalcato di copertura è posto a quota di + 9.05 m. Il primo impalcato presenta una zona ribassata di 40 cm per la realizzazione della rampa di collegamento necessaria per compensare la differenza di quota tra l'ultimo blocco esistente e i nuovi blocchi da realizzare.
La sagoma dell'edificio è regolare e compatta con pianta rettangolare di dimensioni al pianto terra pari a 10.20 m di lunghezza e 11.45 + 1.55 di scannafosso m di larghezza.

La struttura di fondazione è in calcestruzzo armato del tipo a platea con spessore di 40 cm. Il piano di calpestio al piano terra è realizzato direttamente sulla platea previa realizzazione di massetti.
La struttura portante in elevazione è del tipo a pareti costituita da setti in calcestruzzo armato di spessore 25 cm sia per il piano terra che per il piano primo.
L'orizzontamento del piano primo è realizzato con diverse tipologie di solaio:

- La porzione sopra alle cappelle gentilizie che deve portare i loculi del piano primo è realizzata con un solettone pieno in calcestruzzo armato dello spessore di 24 cm il cui estradosso è impostato a quota Q = + 4.55 m rispetto all'estradosso della platea;
- La porzione di solaio in corrispondenza dei corridoi e delle zone di disimpegno è in latero-cemento del tipo "Bausta" di altezza 20+4 cm con estradosso anch'esso impostato a quota Q = + 4.55 m rispetto all'estradosso della platea;
- La porzione di solaio in corrispondenza delle rampe di collegamento è in latero-cemento del tipo "Bausta" di altezza 20+4 cm con estradosso impostato a quota Q = + 4.15 m rispetto all'estradosso della platea per permettere la posa del riempimento necessario per la realizzazione delle rampe stesse;
- La porzione di solaio dello scannafosso è in latero-cemento del tipo "Bausta" di altezza 16+4 cm con estradosso impostato a quota Q = + 4.51 m rispetto all'estradosso della platea.

Al piano primo del "Blocco 1" sono presenti cordoli in spessore di solaio di sezioni 25xh24 cm, 20xh24 cm e 25xh20 cm nonché cordoli di sezione 25xh64 nelle zone di raccordo tra i solai impostati a quote diverse. Inoltre sono presenti travi in c.a. di sezione 20xh70 cm, 25xh64 cm, 25xh24 cm e 25xh30 cm.
L'orizzontamento di copertura è in latero-cemento del tipo "Bausta" di altezza 20+4 cm con estradosso impostato a quota Q = +9.05 m rispetto all'estradosso della platea.
Al piano copertura sono presenti cordoli in spessore di solaio di sezioni 25xh24 cm e 20xh24 cm e travi in c.a. di sezione 20xh70 cm, 25xh70 cm e 25xh24 cm.
L'edificio denominato "Blocco 2" è anch'esso costituito da due livelli fuori terra con il lato posteriore interrato. Come per il "Blocco 1", le quote di estradosso dell'impalcato del piano primo e del piano copertura sono impostate rispettivamente a + 4.55 m e + 9.05 m rispetto all'estradosso della platea.
La sagoma dell'edificio è ha pianta rettangolare di dimensioni 26.30 x 6.03 m.
La struttura di fondazione è in calcestruzzo armato del tipo a platea con spessore di 40 cm. Il piano di calpestio al piano terra è realizzato direttamente sulla platea previa realizzazione di massetti.
La struttura portante in elevazione è del tipo misto (pareti e pilastri) in c.a. con comportamento equivalente a strutture a pareti. I setti in calcestruzzo armato sono di spessore 25 cm sia per il piano terra che per il piano primo mentre i pilastri hanno sezione 25x60 cm per tutto lo sviluppo del fabbricato.
L'orizzontamento del piano primo è realizzato con due diverse tipologie di solaio:

- La porzione sopra ai loculi è realizzata con un solettone di riempimento in calcestruzzo alleggerito armato direttamente poggiante sui loculi sottostanti il cui estradosso è impostato a quota Q = + 4.55 m rispetto all'estradosso della platea;
- La porzione di solaio in corrispondenza dei corridoi e delle zone di disimpegno è in latero-cemento del tipo "Bausta" di altezza 20+4 cm con estradosso anch'esso impostato a quota Q = + 4.55 m rispetto all'estradosso della platea;

Al piano primo del "Blocco 2" sono presenti cordoli in spessore di solaio di sezioni 25xh24 cm, 20xh24 cm e 45xh24 cm. Inoltre sono presenti travi in c.a. di sezione 25xh70 cm, 25xh24 cm e 45xh24 cm.

Come per il "Blocco 1", anche per il "Blocco 2", l'orizzontamento di copertura è in latero-cemento del tipo "Bausta" di altezza 20+4 cm con estradosso impostato a quota Q = +9.05 m rispetto all'estradosso della platea.
Al piano copertura sono presenti cordoli in spessore di solaio di sezioni 25xh24 cm e 20xh24 cm e travi in c.a. di sezione, 25xh70 cm e 25xh24 cm.
Tutte le informazioni geometriche e dimensionali possono essere reperite nelle tavole grafiche allegate.

RELAZIONE DI CALCOLO

Definizione dell'azione sismica e preferenze di analisi

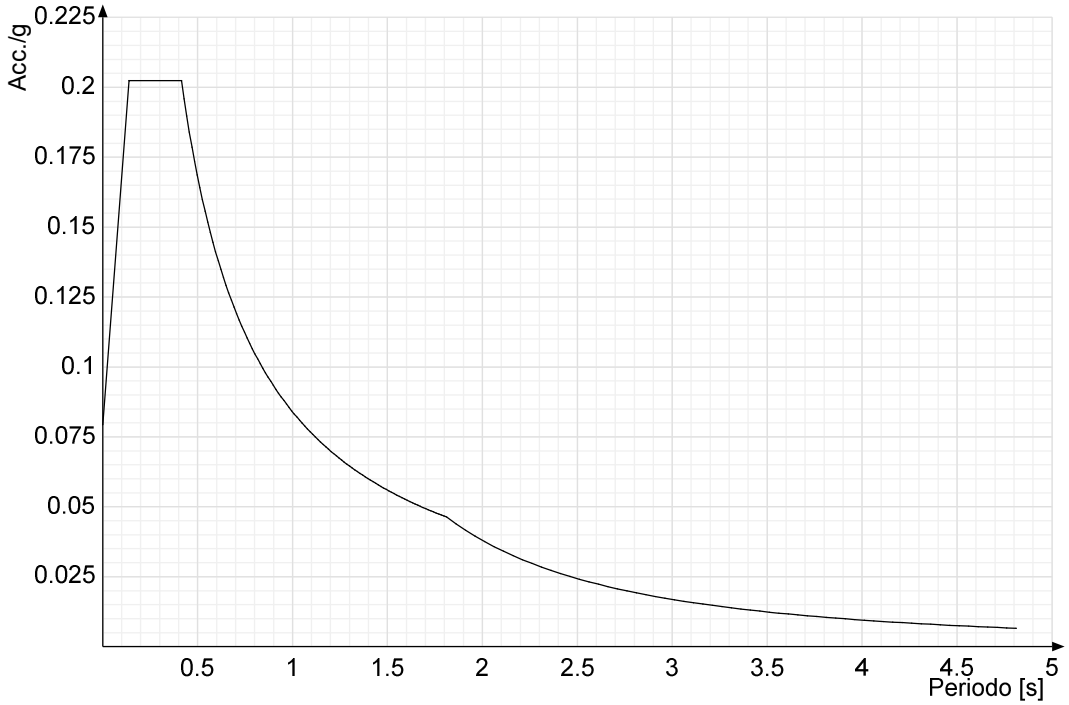
L'azione sismica (componente orizzontale) è stata calcolata in termini di spettri di risposta secondo quanto indicato nelle NTC 2008.

Si sono utilizzati pertanto i seguenti dati di progetto:

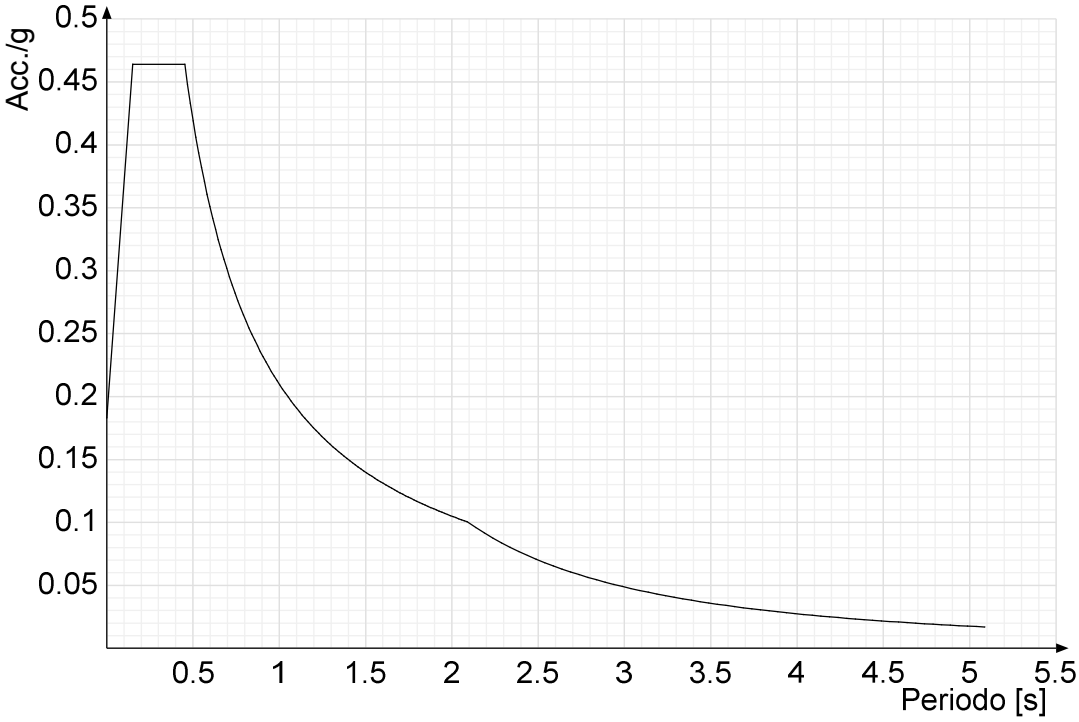
Metodo di analisi	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	2	
Vn	50	
Classe d'uso	II	
Vr	50	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Località	Pisa, Santa Maria A Monte; Latitudine ED50 43,7002° (43° 42' 1''); Longitudine ED50 10,6868° (10° 41' 12''); Altitudine s.l.m. 105,88 m.	
Zona sismica	Zona 3	
Categoria del suolo	C - sabbie ed argille medie	
Categoria topografica	T1	
Ss orizzontale SLD	1.5	
Tb orizzontale SLD	0.138	[s]
Tc orizzontale SLD	0.415	[s]
Td orizzontale SLD	1.812	[s]
Ss orizzontale SLV	1.5	
Tb orizzontale SLV	0.151	[s]
Tc orizzontale SLV	0.452	[s]
Td orizzontale SLV	2.088	[s]
St	1	
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	50	
Ag/g SLD	0.0529	
Fo SLD	2.552	
Tc* SLD	0.25	
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	475	
Ag/g SLV	0.122	
Fo SLV	2.536	
Tc* SLV	0.284	
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 miste equivalenti a pareti q0=3.0*αu/α1	
αu/α1 C.A.	Strutture a pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti αu/α1=(1.0+1.2)/2	
Kw	0.79	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	893	[cm]
C1	0.05	
T1	0.258	[s]
Lambda SLD	0.85	
Lambda SLV	0.85	
Numero modi	7	
Metodo di Ritz	applicato	
Torsione accidentale semplificata	No	
Torsione accidentale per piani (livelli e falde) flessibili	No	
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Pianerottolo 1"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Pianerottolo 1"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 1"	131.5	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 1"	63.6	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Copertura"	131.5	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Copertura"	56	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Parapetto basso"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Parapetto basso"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Parapetto alto"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Parapetto alto"	0	[cm]
Limite spostamenti interpiano	0.005	
Moltiplicatore sisma X per combinazioni di default	1	
Moltiplicatore sisma Y per combinazioni di default	1	
Fattore di struttura per sisma X	2.09	
Fattore di struttura per sisma Y	2.09	
Fattore di struttura per sisma Z	1.5	
Applica 1% (§ 3.1.1)	No	
Coefficiente di sicurezza portanza fondazioni superficiali	2.3	
Coefficiente di sicurezza 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	

Di seguito si riportano gli Spettri NTC 08 in cui sono indicati con **Acc./g** l'accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità, e con **Periodo** il periodo di vibrazione.

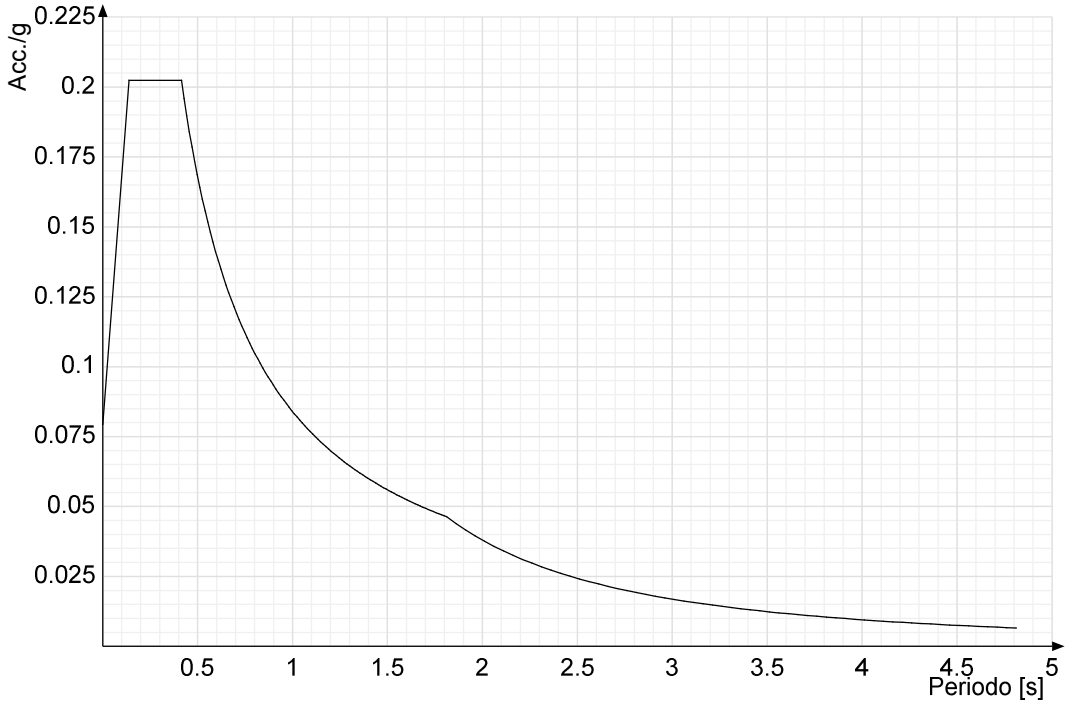
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)



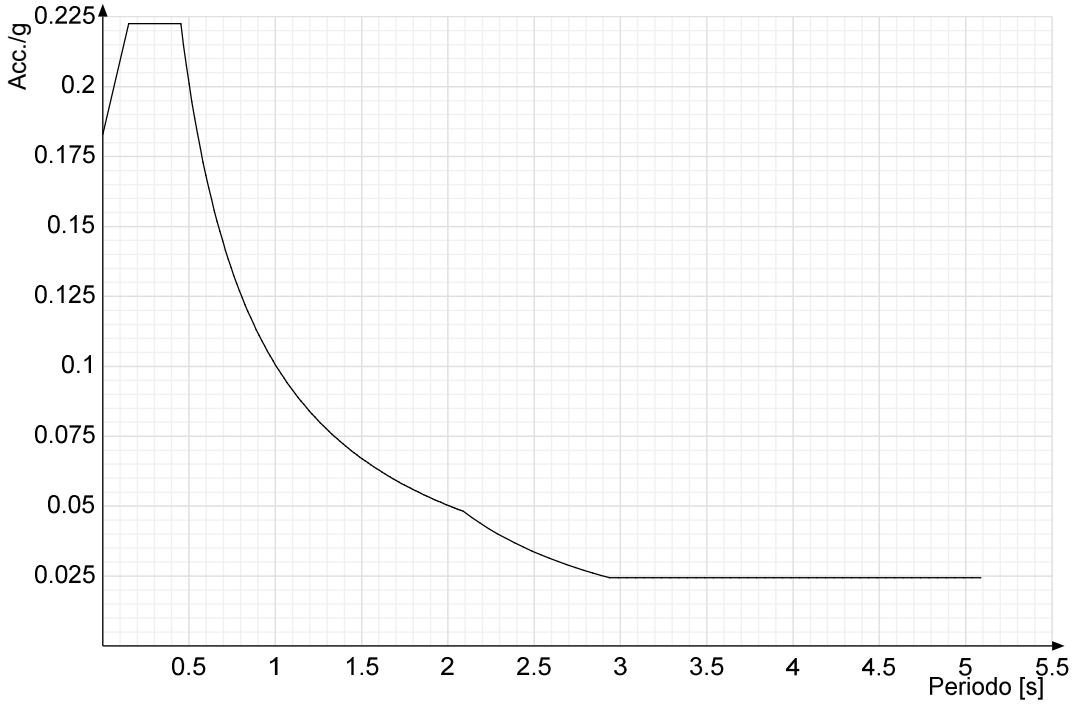
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)



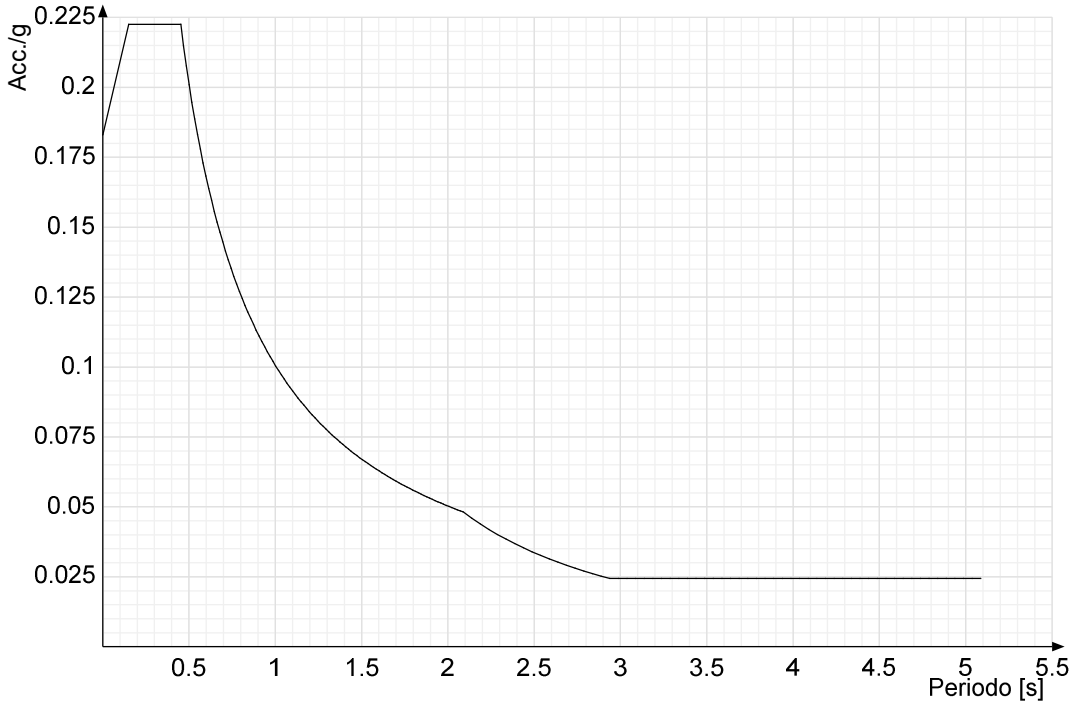
Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.4



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

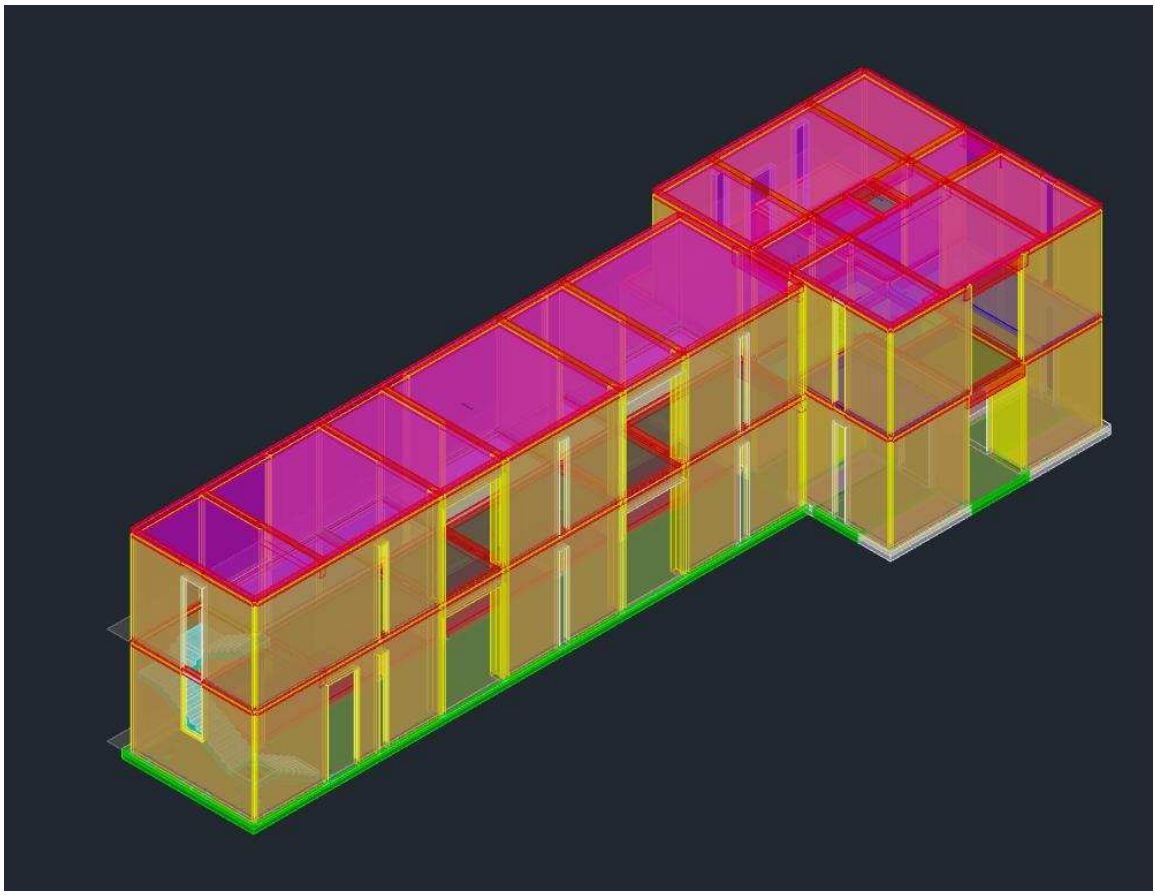


Modellazione ed analisi strutturale dell'edificio

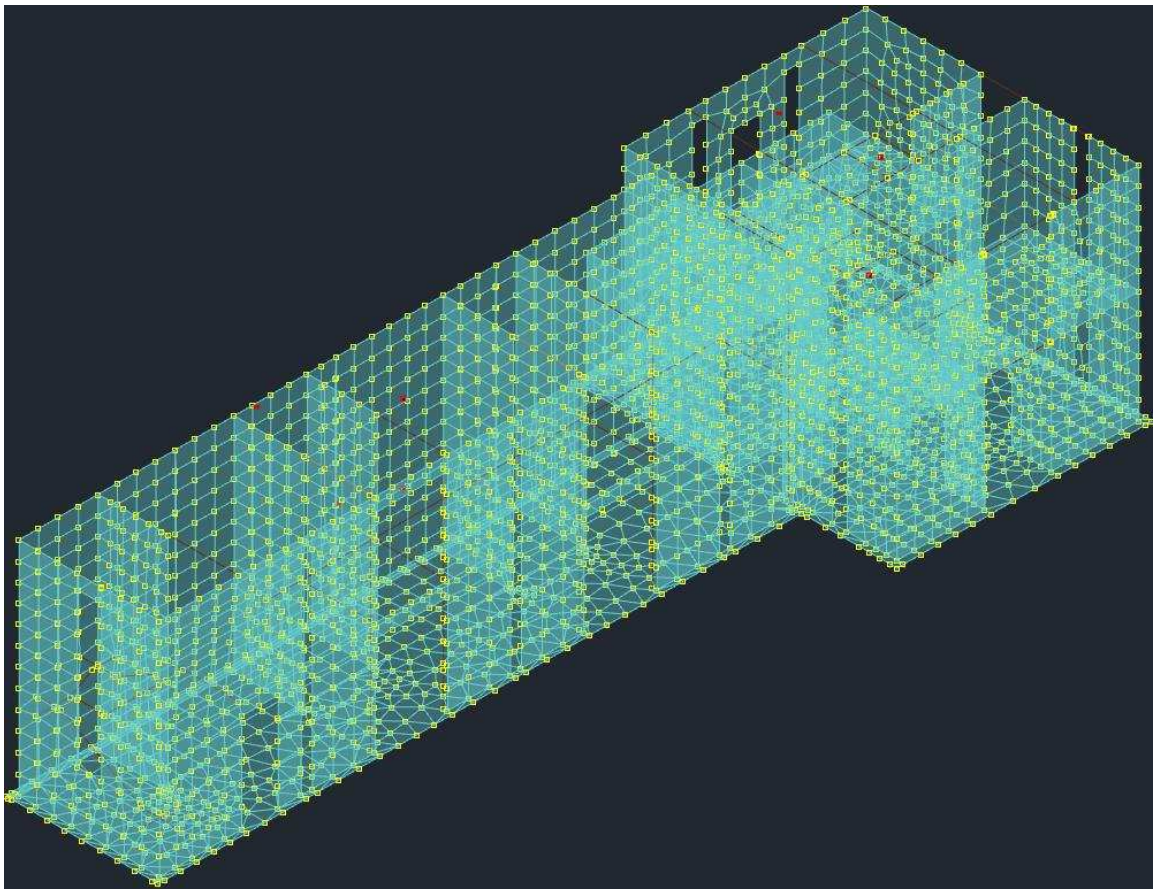
Il modello tridimensionale della nuova struttura in ampliamento è stato realizzato con il programma di calcolo strutturale SISMICAD ver.12.7.

La modellazione rappresenta la struttura portante mediante elementi in c.a. quali pareti pilastri e travi, così come mostrato nella figura seguente.

L'interazione tra la struttura in elevazione ed il terreno è stata simulata impiegando un modello di terreno alla Winkler elastico lineare.



Modello 3D della nuova struttura in c.a.



Vista assonometrica del modello ad elementi finiti.

L'analisi condotta per individuare le sollecitazioni di progetto è del tipo dinamica lineare con spettro di risposta di progetto mentre per la valutazione delle caratteristiche dinamiche dell'edificio è stata condotta mediante un'analisi modale eseguita sul modello strutturale descritto. Tutti i risultati delle analisi numeriche sono riportate nel fascicolo di calcolo.

La valutazione delle azioni di progetto è stata condotta alla luce della vigente normativa, assumendo le combinazioni indicate per i diversi stati limite.

Per quanto riguarda la condizione statica la combinazione fondamentale per lo Stato Limite Ultimo (SLU), è del tipo:

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k3} + \ldots$$

in cui G_1 rappresenta l'azione dovuta ai pesi propri e ai carichi permanenti strutturali, G_2 quella dovuta ai carichi permanenti non strutturali e Q_{ki} quella dovuta ad azioni variabili.

Per la condizione sismica è stata impiegata la combinazione sismica SLV, indicata dalla normativa:

$$E + G_1 + G_2 + \cdot \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \ldots$$

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza e di quelli di partecipazione sono stati desunti dalla normativa in funzione della tipologia delle azioni e della destinazione dei locali e sono riportati nel fascicolo di calcolo insieme al dettaglio delle varie combinazioni impiegate.

Sono state condotte verifiche di resistenza su tutti gli elementi strutturali del fabbricato al fine di valutare la sicurezza della struttura. Come specificato in precedenza, nelle verifiche sono state impiegate le sollecitazioni e le resistenze di progetto in accordo a quanto previsto dalla normativa vigente.

Gli elementi strutturali sono stati verificati secondo le indicazioni delle NTC 2008 per le nuove costruzioni; le resistenze di progetto sono ottenute dalle proprietà nominali dei materiali divise per il relativo fattore di sicurezza.

Le verifiche degli elementi strutturali sono state effettuate sia con combinazioni allo Stato Limite Ultimo, considerando i carichi statici, sia con combinazioni sismiche allo Stato Limite di Salvaguardia della Vita.

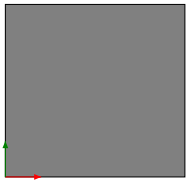
Tutti i dati relativi agli esiti e alle modalità di verifica sono riportati nella fascicolo di calcolo.

In questo caso, i setti in c.a. sono stati calcolati e dimensionati come elementi non dissipativi, considerando quindi un comportamento elastico. Di conseguenza il loro dimensionamento è stato effettuato considerando un fattore di struttura q=1, mettendo in conto cioè l'azione sismica derivante dallo spettro elastico non ridotto.

Dati generali

Di seguito si riportano i dati generali del modello numerico elaborato:

Sezioni C.A.



Descrizione: *descrizione o nome assegnato all'elemento.*
Area Tx FEM: *area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]*
Area Ty FEM: *area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]*
JxFEM: *momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]*
JyFEM: *momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]*
JtFEM: *momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]*
H: *altezza della sezione. [cm]*
B: *larghezza della sezione. [cm]*
c.s.: *copriferro superiore della sezione. [cm]*
c.i.: *copriferro inferiore della sezione. [cm]*
c.l.: *copriferro laterale della sezione. [cm]*

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B	c.s.	c.i.	c.l.
R 25x24	500	500	28800	31250	45527.04	24	25	3.5	3.5	3.5
R 25x64	1333.33	1333.33	546133.33	83333.33	251302.08	64	25	3.5	3.5	3.5
R 20x24	400	400	23040	16000	30400	24	20	3.5	3.5	3.5
R 45x24	900	900	51840	182250	137687.04	24	45	3.5	3.5	3.5
R 25x60	1250	1250	450000	78125	230468.75	60	25	3.5	3.5	3.5
R 25x70	1458.33	1458.33	714583.33	91145.83	282552.08	70	25	3.5	3.5	3.5
R 20x70	1166.67	1166.67	571666.67	46666.67	153066.67	70	20	3.5	3.5	3.5
R 25x30	625	625	56250	39062.5	74218.75	30	25	3.5	3.5	3.5
R 120x24	2400	2400	138240	3456000	483287.04	24	120	3	3	3
R 120x18	1800	1800	58320	2592000	211235.04	18	120	3	3	3
R 120x20	2000	2000	80000	2880000	286400	20	120	3	3	3
R 25x20	416.67	416.67	16666.67	26041.67	33066.67	20	25	3.5	3.5	3.5

Caratteristiche inerziali sezioni C.A.

Descrizione: *descrizione o nome assegnato all'elemento.*
Xg: *ascissa del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]*
Yg: *ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]*
Area: *area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm²]*
Jx: *momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]*
Jy: *momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]*
Jxy: *momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [cm4]*
Jm: *momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [cm4]*
Jn: *momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [cm4]*
Alfa: *angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]*
Area Tx FEM: *area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]*
Area Ty FEM: *area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]*
JxFEM: *momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]*
JyFEM: *momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]*
JtFEM: *momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]*

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM
R 25x24	12.5	12	600	28800	31250	0	28800	31250	0	500	500	28800	31250	45527.04
R 25x64	12.5	32	1600	5.5E5	8.3E4	0	5.5E5	8.3E4	0	1333.33	1333.33	5.46E05	83333.33	2.51E05
R 20x24	10	12	480	23040	16000	0	23040	16000	0	400	400	23040	16000	30400
R 45x24	22.5	12	1080	51840	182250	0	51840	182250	0	900	900	51840	182250	1.38E05
R 25x60	12.5	30	1500	450000	78125	0	450000	78125	0	1250	1250	450000	78125	2.30E05
R 25x70	12.5	35	1750	7.1E5	9.1E4	0	7.1E5	9.1E4	0	1458.33	1458.33	7.15E05	91145.83	2.83E05
R 20x70	10	35	1400	5.7E5	4.7E4	0	5.7E5	4.7E4	0	1166.67	1166.67	5.72E05	46666.67	1.53E05
R 25x30	12.5	15	750	56250	3.9E4	0	56250	3.9E4	0	625	625	56250	39062.5	74218.75
R 120x24	60	12	2880	138240	3.5E6	0	138240	3.5E6	0	2400	2400	138240	3456000	4.83E05
R 120x18	60	9	2160	58320	2.6E6	0	58320	2.6E6	0	1800	1800	58320	2592000	2.11E05
R 120x20	60	10	2400	80000	2.9E6	0	80000	2.9E6	0	2000	2000	80000	2880000	286400
R 25x20	12.5	10	500	1.7E4	2.6E4	0	1.7E4	2.6E4	0	416.67	416.67	16666.67	26041.67	33066.67

Solai a nervatura

Descrizione: *descrizione o nome assegnato all'elemento.*
Peso proprio: *peso proprio per unità di superficie. [daN/cm²]*
Int.: *interasse tra le nervature. [cm]*
B anima: *larghezza anima. [cm]*
H: *altezza totale. [cm]*
H cappa: *altezza cappa. [cm]*
c.s.: *copriferro superiore. [cm]*
c.i.: *copriferro inferiore. [cm]*
c.i.a.: *copriferro inferiore ferri aggiuntivi. [cm]*
n. tondi: *numero tondi di confezionamento.*

***Diam. tondi**: diametro tondi di confezionamento. [mm]*
***Passo rete**: passo rete cappa. [cm]*
***Diam. rete**: diametro rete cappa. [mm]*

Descrizione	Peso proprio	Int.	B anima	H	H cappa	c.s.	c.i.	c.i.a.	n. tondi	Diam. tondi	Passo rete	Diam. rete
Ner 12x(20+4)/50	0.0315	50	12	24	4	1	1	1	1	10	20	6
Ner 12x(16+4)/50	0.0272	50	12	20	4	1	1	1	1	10	20	6

Terreni

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione del terreno. [daN/cm²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno. [daN/cm²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls. Il valore è adimensionale.*
***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]*
***Poisson**: 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.*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Adesione	K0	γ naturale	γ saturo	E	Poisson	Rqd
Unità litologica A	0	0	31	21	1	0.48	0.00195	0.00215	28	0.3	0
Unità litologica B	0.15	0.62	29	19	1	0.52	0.00192	0.00215	34	0.3	0
Unità litologica C	0	0	28	19	1	0.53	0.00192	0.00215	52	0.3	0

Azioni e carichi

Di seguito si riportano i dati relativi ai carichi e alle azioni:

Azione del vento

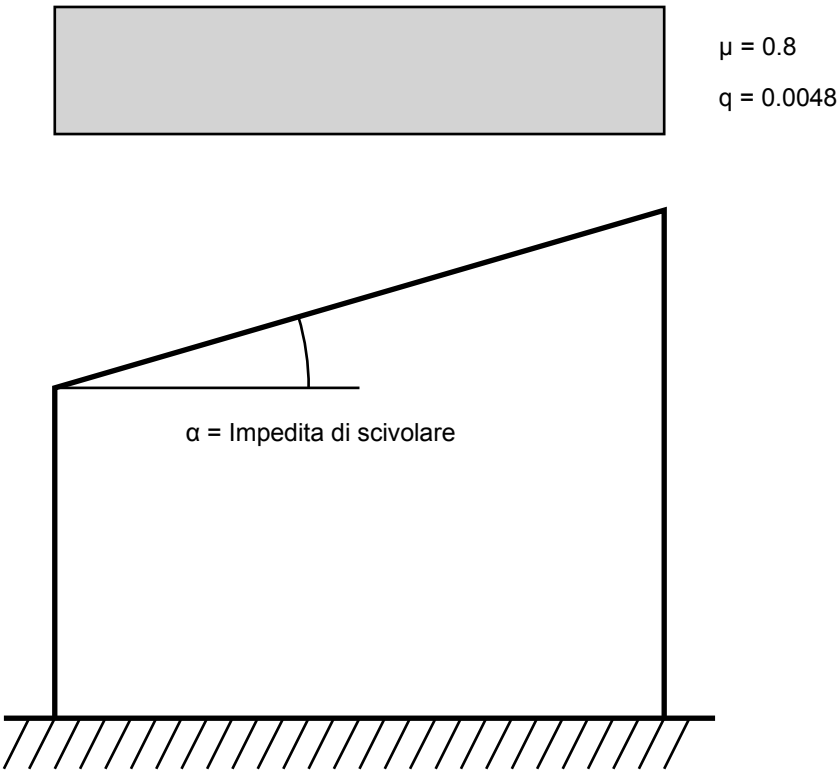
Zona	Zona 3	
Rugosità	B	
Categoria esposizione	IV	
Vb	2700	[cm/s]
Ct	1	
qb	0.00456	[daN/cm²]

Azione della neve

Zona	Zona III	
Classe topografica	Normale	
Ce	1	
Ct	1	
qsk	0.006	[daN/cm²]

Copertura ad una falda § 3.4.5.2 DM14-01-2008

α	Impedita di scivolare	
μ	0.8	
q	0.0048	[daN/cm²]



Condizioni elementari di carico

***Descrizione**: nome assegnato alla condizione elementare.*
***Nome breve**: nome breve assegnato alla condizione elementare.*
***I/II**: descrive la classificazione della condizione (necessario per strutture in acciaio e in legno).*
***Durata**: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).*
***Psi0**: coefficiente moltiplicatore Psi0. Il valore è adimensionale.*
***Psi1**: coefficiente moltiplicatore Psi1. Il valore è adimensionale.*
***Psi2**: coefficiente moltiplicatore Psi2. Il valore è adimensionale.*
***Var.segno**: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.*

Descrizione	Nome breve	I/II	Durata	Psi0	Psi1	Psi2	Var.segno
Pesi strutturali	Pesi		Permanente	0	0	0	
Permanenti portati	Port.	I	Permanente	0	0	0	
Variabile C	Variabile C	I	Media	0.7	0.7	0.6	
Variabile H	Variabile H	I	Media	0	0	0	
Neve	Neve	I	Media	0.5	0.2	0	
Vento	Vento	I	Media	0.6	0.2	0	
Delta T	Dt	II	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV			0	0	0	
Sisma Y SLV	Y SLV			0	0	0	
Sisma Z SLV	Z SLV			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV			0	0	0	
Sisma X SLD	X SLD			0	0	0	
Sisma Y SLD	Y SLD			0	0	0	
Sisma Z SLD	Z SLD			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD			0	0	0	
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV			0	0	0	
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV			0	0	0	
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV			0	0	0	
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD			0	0	0	
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD			0	0	0	
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD			0	0	0	
Rig. Ux	R Ux			0	0	0	
Rig. Uy	R Uy			0	0	0	
Rig. Rz	R Rz			0	0	0	

Combinazioni di carico

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 C	Variabile H	Neve	Vento	Dt
1	**SLU 1**	1	0	0	0	0	0	0
2	**SLU 2**	1	0	0	0	0	1.5	0
3	**SLU 3**	1	0	0	0	0.75	1.5	0
4	**SLU 4**	1	0	0	0	1.5	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile C	Variabile H	Neve	Vento	Dt
5	SLU 5	1	0	0	0	1.5	0.9	0
6	SLU 6	1	0	0	1.5	0	0	0
7	SLU 7	1	0	0	1.5	0	0.9	0
8	SLU 8	1	0	0	1.5	0.75	0	0
9	SLU 9	1	0	0	1.5	0.75	0.9	0
10	SLU 10	1	0	1.05	0	0	1.5	0
11	SLU 11	1	0	1.05	0	0.75	1.5	0
12	SLU 12	1	0	1.05	0	1.5	0	0
13	SLU 13	1	0	1.05	0	1.5	0.9	0
14	SLU 14	1	0	1.05	1.5	0	0	0
15	SLU 15	1	0	1.05	1.5	0	0.9	0
16	SLU 16	1	0	1.05	1.5	0.75	0	0
17	SLU 17	1	0	1.05	1.5	0.75	0.9	0
18	SLU 18	1	0	1.5	0	0	0	0
19	SLU 19	1	0	1.5	0	0	0.9	0
20	SLU 20	1	0	1.5	0	0.75	0	0
21	SLU 21	1	0	1.5	0	0.75	0.9	0
22	SLU 22	1	1.5	0	0	0	0	0
23	SLU 23	1	1.5	0	0	0	1.5	0
24	SLU 24	1	1.5	0	0	0.75	1.5	0
25	SLU 25	1	1.5	0	0	1.5	0	0
26	SLU 26	1	1.5	0	0	1.5	0.9	0
27	SLU 27	1	1.5	0	1.5	0	0	0
28	SLU 28	1	1.5	0	1.5	0	0.9	0
29	SLU 29	1	1.5	0	1.5	0.75	0	0
30	SLU 30	1	1.5	0	1.5	0.75	0.9	0
31	SLU 31	1	1.5	1.05	0	0	1.5	0
32	SLU 32	1	1.5	1.05	0	0.75	1.5	0
33	SLU 33	1	1.5	1.05	0	1.5	0	0
34	SLU 34	1	1.5	1.05	0	1.5	0.9	0
35	SLU 35	1	1.5	1.05	1.5	0	0	0
36	SLU 36	1	1.5	1.05	1.5	0	0.9	0
37	SLU 37	1	1.5	1.05	1.5	0.75	0	0
38	SLU 38	1	1.5	1.05	1.5	0.75	0.9	0
39	SLU 39	1	1.5	1.5	0	0	0	0
40	SLU 40	1	1.5	1.5	0	0	0.9	0
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0	0.75	0	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0	0.75	0.9	0
43	SLU 43	1.3	0	0	0	0	0	0
44	SLU 44	1.3	0	0	0	0	1.5	0
45	SLU 45	1.3	0	0	0	0.75	1.5	0
46	SLU 46	1.3	0	0	0	1.5	0	0
47	SLU 47	1.3	0	0	0	1.5	0.9	0
48	SLU 48	1.3	0	0	1.5	0	0	0
49	SLU 49	1.3	0	0	1.5	0	0.9	0
50	SLU 50	1.3	0	0	1.5	0.75	0	0
51	SLU 51	1.3	0	0	1.5	0.75	0.9	0
52	SLU 52	1.3	0	1.05	0	0	1.5	0
53	SLU 53	1.3	0	1.05	0	0.75	1.5	0
54	SLU 54	1.3	0	1.05	0	1.5	0	0
55	SLU 55	1.3	0	1.05	0	1.5	0.9	0
56	SLU 56	1.3	0	1.05	1.5	0	0	0
57	SLU 57	1.3	0	1.05	1.5	0	0.9	0
58	SLU 58	1.3	0	1.05	1.5	0.75	0	0
59	SLU 59	1.3	0	1.05	1.5	0.75	0.9	0
60	SLU 60	1.3	0	1.5	0	0	0	0
61	SLU 61	1.3	0	1.5	0	0	0.9	0
62	SLU 62	1.3	0	1.5	0	0.75	0	0
63	SLU 63	1.3	0	1.5	0	0.75	0.9	0
64	SLU 64	1.3	1.5	0	0	0	0	0
65	SLU 65	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0
66	SLU 66	1.3	1.5	0	0	0.75	1.5	0
67	SLU 67	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0
68	SLU 68	1.3	1.5	0	0	1.5	0.9	0
69	SLU 69	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0
70	SLU 70	1.3	1.5	0	1.5	0	0.9	0
71	SLU 71	1.3	1.5	0	1.5	0.75	0	0
72	SLU 72	1.3	1.5	0	1.5	0.75	0.9	0
73	SLU 73	1.3	1.5	1.05	0	0	1.5	0
74	SLU 74	1.3	1.5	1.05	0	0.75	1.5	0
75	SLU 75	1.3	1.5	1.05	0	1.5	0	0
76	SLU 76	1.3	1.5	1.05	0	1.5	0.9	0
77	SLU 77	1.3	1.5	1.05	1.5	0	0	0
78	SLU 78	1.3	1.5	1.05	1.5	0	0.9	0
79	SLU 79	1.3	1.5	1.05	1.5	0.75	0	0
80	SLU 80	1.3	1.5	1.05	1.5	0.75	0.9	0
81	SLU 81	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0
82	SLU 82	1.3	1.5	1.5	0	0	0.9	0
83	SLU 83	1.3	1.5	1.5	0	0.75	0	0
84	SLU 84	1.3	1.5	1.5	0	0.75	0.9	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile C	Variabile H	Neve	Vento	Dt
1	SLE RA 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE RA 2	1	1	0	0	0	1	0
3	SLE RA 3	1	1	0	0	0.5	1	0
4	SLE RA 4	1	1	0	0	1	0	0
5	SLE RA 5	1	1	0	0	1	0.6	0
6	SLE RA 6	1	1	0	1	0	0	0
7	SLE RA 7	1	1	0	1	0	0.6	0
8	SLE RA 8	1	1	0	1	0.5	0	0
9	SLE RA 9	1	1	0	1	0.5	0.6	0
10	SLE RA 10	1	1	0.7	0	0	1	0
11	SLE RA 11	1	1	0.7	0	0.5	1	0
12	SLE RA 12	1	1	0.7	0	1	0	0
13	SLE RA 13	1	1	0.7	0	1	0.6	0
14	SLE RA 14	1	1	0.7	1	0	0	0
15	SLE RA 15	1	1	0.7	1	0	0.6	0
16	SLE RA 16	1	1	0.7	1	0.5	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile C	Variabile H	Neve	Vento	Dt
17	SLE RA 17	1	1	0.7	1	0.5	0.6	0
18	SLE RA 18	1	1	1	0	0	0	0
19	SLE RA 19	1	1	1	0	0	0.6	0
20	SLE RA 20	1	1	1	0	0.5	0	0
21	SLE RA 21	1	1	1	0	0.5	0.6	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile C	Variabile H	Neve	Vento	Dt
1	SLE FR 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE FR 2	1	1	0	0	0	0.2	0
3	SLE FR 3	1	1	0	0	0.2	0	0
4	SLE FR 4	1	1	0.6	0	0	0.2	0
5	SLE FR 5	1	1	0.6	0	0.2	0	0
6	SLE FR 6	1	1	0.7	0	0	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile C	Variabile H	Neve	Vento	Dt
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0	0	0
2	SLE QP 2	1	1	0.6	0	0	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile C	Variabile H	Neve	Vento	Dt

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 C	Variabile H	Neve	Vento	Dt	X SLD
1	SLD 1	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
2	SLD 2	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
3	SLD 3	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
4	SLD 4	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
5	SLD 5	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
6	SLD 6	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
7	SLD 7	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
8	SLD 8	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
9	SLD 9	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
10	SLD 10	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
11	SLD 11	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
12	SLD 12	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
13	SLD 13	1	1	0.6	0	0	0	0	1
14	SLD 14	1	1	0.6	0	0	0	0	1
15	SLD 15	1	1	0.6	0	0	0	0	1
16	SLD 16	1	1	0.6	0	0	0	0	1

Nome	Nome breve	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLD 2	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLD 3	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLD 4	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLD 5	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLD 6	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLD 7	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0
8	SLD 8	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLD 9	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLD 10	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLD 11	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLD 12	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLD 13	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLD 14	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLD 15	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLD 16	0.3	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 C	Variabile H	Neve	Vento	Dt	X SLV
1	SLV 1	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
2	SLV 2	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
3	SLV 3	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
4	SLV 4	1	1	0.6	0	0	0	0	-1
5	SLV 5	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
6	SLV 6	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
7	SLV 7	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
8	SLV 8	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.3
9	SLV 9	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
10	SLV 10	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
11	SLV 11	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
12	SLV 12	1	1	0.6	0	0	0	0	0.3
13	SLV 13	1	1	0.6	0	0	0	0	1
14	SLV 14	1	1	0.6	0	0	0	0	1
15	SLV 15	1	1	0.6	0	0	0	0	1
16	SLV 16	1	1	0.6	0	0	0	0	1

Nome	Nome breve	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	-0.3	0	-1	0.3	-1	-0.3	0
2	SLV 2	-0.3	0	1	-0.3	-1	-0.3	0
3	SLV 3	0.3	0	-1	0.3	-1	0.3	0
4	SLV 4	0.3	0	1	-0.3	-1	0.3	0
5	SLV 5	-1	0	-0.3	1	-0.3	-1	0
6	SLV 6	-1	0	0.3	-1	-0.3	-1	0
7	SLV 7	1	0	-0.3	1	-0.3	1	0

Nome	Nome breve	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
8	SLV 8	1	0	0.3	-1	-0.3	1	0
9	SLV 9	-1	0	-0.3	1	0.3	-1	0
10	SLV 10	-1	0	0.3	-1	0.3	-1	0
11	SLV 11	1	0	-0.3	1	0.3	1	0
12	SLV 12	1	0	0.3	-1	0.3	1	0
13	SLV 13	-0.3	0	-1	0.3	1	-0.3	0
14	SLV 14	-0.3	0	1	-0.3	1	-0.3	0
15	SLV 15	0.3	0	-1	0.3	1	0.3	0
16	SLV 16	0.3	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 C	Variabile H	Neve	Vento	Dt	X SLV
1	SLV FO 1	1	1	0.6	0	0	0	0	-1.1
2	SLV FO 2	1	1	0.6	0	0	0	0	-1.1
3	SLV FO 3	1	1	0.6	0	0	0	0	-1.1
4	SLV FO 4	1	1	0.6	0	0	0	0	-1.1
5	SLV FO 5	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.33
6	SLV FO 6	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.33
7	SLV FO 7	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.33
8	SLV FO 8	1	1	0.6	0	0	0	0	-0.33
9	SLV FO 9	1	1	0.6	0	0	0	0	0.33
10	SLV FO 10	1	1	0.6	0	0	0	0	0.33
11	SLV FO 11	1	1	0.6	0	0	0	0	0.33
12	SLV FO 12	1	1	0.6	0	0	0	0	0.33
13	SLV FO 13	1	1	0.6	0	0	0	0	1.1
14	SLV FO 14	1	1	0.6	0	0	0	0	1.1
15	SLV FO 15	1	1	0.6	0	0	0	0	1.1
16	SLV FO 16	1	1	0.6	0	0	0	0	1.1

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

Definizioni di carichi lineari

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.*

Fx i.: *valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [daN/cm]*
Fx f.: *valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [daN/cm]*
Fy i.: *valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [daN/cm]*
Fy f.: *valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [daN/cm]*
Fz i.: *valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [daN/cm]*
Fz f.: *valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [daN/cm]*
Mx i.: *valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [daN]*
Mx f.: *valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [daN]*
My i.: *valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [daN]*
My f.: *valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [daN]*
Mz i.: *valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [daN]*
Mz f.: *valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [daN]*

Nome	Valori

	Condizione	Fx i.	Fx f.	Fy i.	Fy f.	Fz i.	Fz f.	Mx i.	Mx f.	My i.	My f.	Mz i.	Mz f.
	Descrizione												
Massa loculi P1	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0	-59.3	-59.3	0	0	0	0	0	0
	Variabile C	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Variabile H	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Vento	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

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		
Platea	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.02	Verticale
	Variabile C	0.04	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Piano Primo Rampa	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.035	Verticale
	Variabile C	0.04	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Piano Primo Loculi 5 file	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.435	Verticale
	Variabile C	0	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Copertura	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.02	Verticale
	Variabile C	0	Verticale
	Variabile H	0.005	Verticale
	Neve	0.0048	Verticale
	Vento	0	Verticale
Platea Loculi 5 file	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.44	Verticale
	Variabile C	0	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Piano Primo	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.02	Verticale
	Variabile C	0.04	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Marciapiede	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.02	Verticale
	Variabile C	0.04	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0.0048	Verticale
	Vento	0	Verticale
Grigliato	Pesi strutturali	0.01	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile C	0.04	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0.0048	Verticale
	Vento	0	Verticale
Platea Loculi 10 file	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.942	Verticale
	Variabile C	0	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Fittizio	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile C	0	Verticale
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale
Scala	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile C	0.04	Verticale in proiezione
	Variabile H	0	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Vento	0	Verticale

Descrizione del software

Di seguito si riportano sinteticamente le caratteristiche del codice di calcolo:

Descrizione del programma Sismicad

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili .Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli: un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore; il solutore agli elementi finiti; un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

Specifiche tecniche

Denominazione del software: Sismicad 12.7
Produttore del software: Concrete
Concrete srl, via della Pieve, 15, 35121 PADOVA - Italy
http://www.concrete.it
Rivenditore: CONCRETE SRL - Via della Pieve 19 - 35121 Padova - tel.049-8754720
Versione: 12.7
Identificatore licenza: SW-5368711
Intestatario della licenza: IANNOTTA ING. MAURIZIO - VIA FOSSO, 34 - MONTECALVOLI (PI)
Versione regolarmente licenziata

Schematizzazione strutturale e criteri di calcolo delle sollecitazioni

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse. I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidezza finita. I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse. Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi. Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di

disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente. Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura. Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità: - travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidezza flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidezza assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione. - le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito; - le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; - le pareti in muratura possono essere schematizzate con elementi lastra-piastra con spessore flessionale ridotto rispetto allo spessore membranale.- I plinti su suolo alla Winkler sono modellati con la introduzione di molle verticali elastoplastiche. La traslazione orizzontale a scelta dell'utente è bloccata o gestita da molle orizzontali di modulo di reazione proporzionale al verticale. - I pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti. - i plinti su pali sono modellati attraverso aste di di rigidezza elevata che collegano un punto della struttura in elevazione con le aste che simulano la presenza dei pali;- le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidezze alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale.- La deformabilità nel proprio piano di piani dichiarati non infinitamente rigidi e di falde (piani inclinati) può essere controllata attraverso la introduzione di elementi membranali nelle zone di solaio. - I disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali.- Alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche.- Alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento. Il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate. Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

Verifiche delle membrature in cemento armato

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14-1-92) o agli stati limite in accordo al D.M. 09-01-96, al D.M. 14-01-08 o secondo Eurocodice 2. Le travi sono progettate e verificate a flessione retta e taglio; a richiesta è possibile la verifica per

le sei componenti della sollecitazione. I pilastri ed i pali sono verificati per le sei componenti della sollecitazione. Per gli elementi bidimensionali giacenti in un medesimo piano è disponibile la modalità di verifica che consente di analizzare lo stato di verifica nei singoli nodi degli elementi. Nelle verifiche (a presso flessione e punzonamento) è ammessa la introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'EC2, Appendice A.2.8. I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro. Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra può assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma nel rapporto tra la tensione normale che la barra può assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile. Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti così calcolate che vengono evidenziate in relazione. A seguito di analisi inelastiche eseguite in accordo a OPCM 3431 o D.M. 14-01-08 vengono condotte verifiche di resistenza per i meccanismi fragili (nodi e taglio) e verifiche di deformabilità per i meccanismi duttili.

Preferenze di verifica

Di seguito si riportano sinteticamente le caratteristiche del codice di calcolo:

Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno NTC08
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio EC3
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC3
Pannelli in gessofibra (N.T.C.)	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 14-01-08
Psi	

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 §4.1.2.2.4.1	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4.1	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4.1	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	No	
Copriferro secondo EC2	Si	

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 deformazione a taglio delle piastre	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	Matrici sparse	
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	

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

Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante	
Tolleranza iterazione	0.0001	
Numero massimo iterazioni	50	

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]

RELAZIONE SULLE FONDAZIONI

Introduzione

Sulla base dei dati emergenti dalla relazione geologica, in base alla natura dei terreni e ai relativi parametri meccanici è stata valutata la capacità portante del terreno al fine di verificare l'adeguatezza del terreno esistente nei confronti dell'intervento in progetto.

Le azioni trasmesse dalla struttura al terreno sono state calcolate in termini di pressioni di contatto, mediante il programma agli elementi finiti SISMICAD ed utilizzando le combinazioni di carico riportate nelle Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. 14 Gennaio 2008 e Circolare n. 617 del 2 Febbraio 2009. L'Approccio 2, utilizzato in questa sede, è rappresentato da una combinazione dei coefficienti parziali di sicurezza per le azioni, i materiali e le resistenze definita per gli stati limite ultimi (punto 6.4.2.1 delle NTC08) in cui Approccio 2 (A1+M1+R3).

Nell'espressione sopra riportata, i coefficienti parziali valgono:

A1) γ_{G1}, γ_{G2} = 1.3; γ_{Qi} = 1.5;

M1) $\gamma_{\varphi'}$, γ_{γ} = 1;

R3) γ_R = 2.3

In condizioni sismiche i coefficienti parziali delle azioni A1 si assumono unitari (punto C7.11.5.3.1 della Circolare 617 02/02/09), per cui:

A1) γ_{G1}, γ_{G2} = 1, γ_{Qi} = 1.

Descrizione del terreno di fondazione

I dati impiegati nelle elaborazioni sono stati ricavati a partire dalla relazione geologica. Tale relazione si basa su di una campagna geognostica finalizzata alla valutazione della categoria di sottosuolo.

L'area in oggetto si trova nel comune di Santa Maria a Monte. La stratigrafia del terreno è stata dedotta dai dati derivanti dalle prove geologiche condotte; esse rilevano una successione stratigrafica costituita essenzialmente sia da litotipi con comportamento attritivo che da litotipi con comportamento coesivo.

Nella seguente tabella sono riportate le caratteristiche meccaniche delle tipologie di terreno individuate in sito con la campagna geognostica.

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione del terreno. [daN/cm²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno. [daN/cm²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls. Il valore è adimensionale.*
***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]*
***Poisson**: 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.*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Adesione	K0	γ naturale	γ saturo	E	Poisson	Rqd

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Adesione	K0	γ naturale	γ saturo	E	Poisson	Rqd
Unità litologica A	0	0	31	21	1	0.48	0.00195	0.00215	28	0.3	0
Unità litologica B	0.15	0.62	29	19	1	0.52	0.00192	0.00215	34	0.3	0
Unità litologica C	0	0	28	19	1	0.53	0.00192	0.00215	52	0.3	0

Categoria di sottosuolo

Il parametro $V_{s,30}$ per la classificazione del suolo ai fini della determinazione dell'azione sismica è stato ricavato dagli esiti di una prospezione sismica effettuata sul sito.

Tale indagine è basata su una prova sismica di tipo MASW attraverso la quale è stato possibile determinare in profilo della velocità delle onde S e calcolare il valore $V_{s,30}$ nell'area di intervento.

Per quanto riguarda la modalità di acquisizione dati effettuati in campagna ed ulteriori specifiche tecniche sui metodi utilizzati, si rimanda alla della relazione sulle indagini geofisiche allegata alla presente.

Sulla base dei dati a disposizione è possibile classificare il terreno come appartenente alla **categoria C - sabbie ed argille medie** (punto 3.2.2 NTC08).

Valutazione della capacità portante del sistema di fondazione

In relazione al modello geologico e all'intervento in oggetto è stato definito il modello geotecnico per le verifiche di sicurezza previste dalle vigenti norme.

Sulla base delle caratteristiche del terreno si è analizzata la resistenza del sistema geotecnico per il sistema di fondazione in progetto, così come descritto negli elaborati grafici, rappresentato da platea in c.a. di spessore 40cm.

Il calcolo della capacità portante del sistema di fondazione, è stato condotto facendo riferimento sia alle condizioni statiche che alle condizioni sismiche e valutando per entrambe la condizione più gravosa tra quella drenata e quella non drenata. L'Approccio 2 delle NTC08 previsto dalle NTC08 prevede l'utilizzo di un coefficiente parziale delle resistenze fornito al punto 6.4.2.1 e pari a R3) γ_R R = 2.3.

Sono state effettuate le verifiche di capacità portante sul piano di posa delle fondazioni riportate nel fascicolo dei calcoli; tutte risultano soddisfatte per le condizioni di carico considerate.

Valutazione dei cedimenti

Per quanto riguarda la verifica del sistema di fondazione agli stati limite di esercizio si sono effettuate valutazioni sui cedimenti teorici. Con i parametri geotecnici disponibili, si è valutata la compatibilità dei cedimenti previsti in fondazione con le prestazioni attesa dalla sovrastruttura.

Come limite massimo per il cedimento teorico ammissibile, essendo in presenza di limi argillosi sabbiosi, può essere assunto un valore di circa 5 cm per la fondazione in progetto. Con il modello geotecnico di riferimento e con il valore del modulo di elasticità edometrico si sono stimati i cedimenti massimi in funzione del carico in fondazione. I cedimenti sono inoltre stati calcolati tenendo conto dell'effetto dovuto dall'asportazione del terrapieno presente considerando quindi le condizioni di fondazione con cedimenti compensati.
Considerando la pressione massima in fondazione, emergono cedimenti attesi inferiori al valore limite assunto, compatibili con la struttura prevista. I risultati del calcolo sono allegati nel fascicolo dei calcoli.

Preferenze del suolo

Di seguito si riportano le preferenze del suolo inputate nel codice di calcolo:

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	no	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	10	[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	Hansen	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	Unità litologica A	
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	si	
Spessore massimo strato	50	[cm]
Profondità massima	1735	[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	si	
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	

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: 2015, 50
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 465
I valori sono espressi in cm

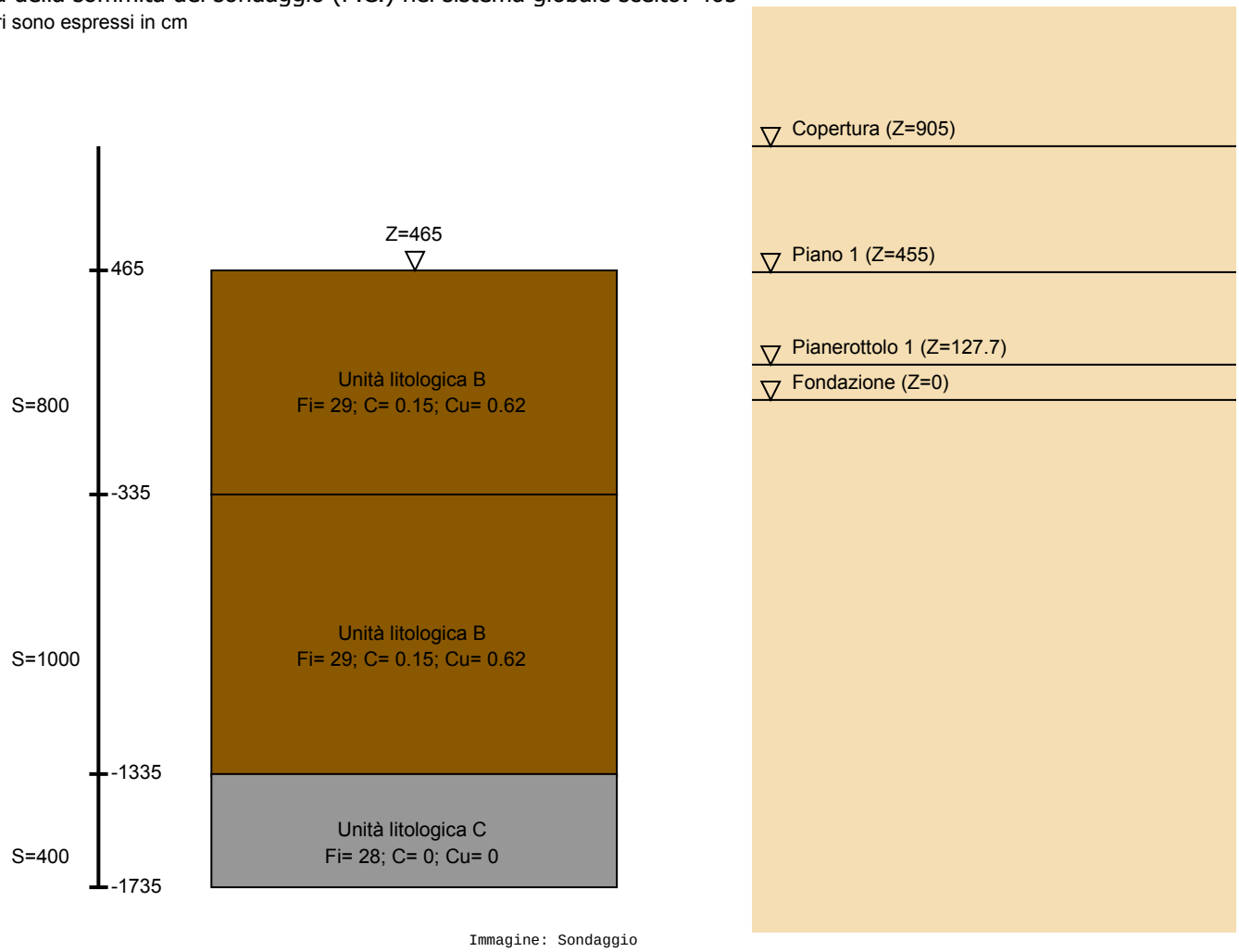


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie
Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
Sp.: *spessore dello strato. [cm]*
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.	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
Unità litologica B	800	1.5	1	1	1	34	34	38	38	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica B	1000	1.5	1	1	1	34	34	46	46	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica C	400	1.5	1	1	1	52	52	71	71	0	0	0	0	0	0	1	1

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio fittizio
Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 2015, 1200
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 10
I valori sono espressi in cm

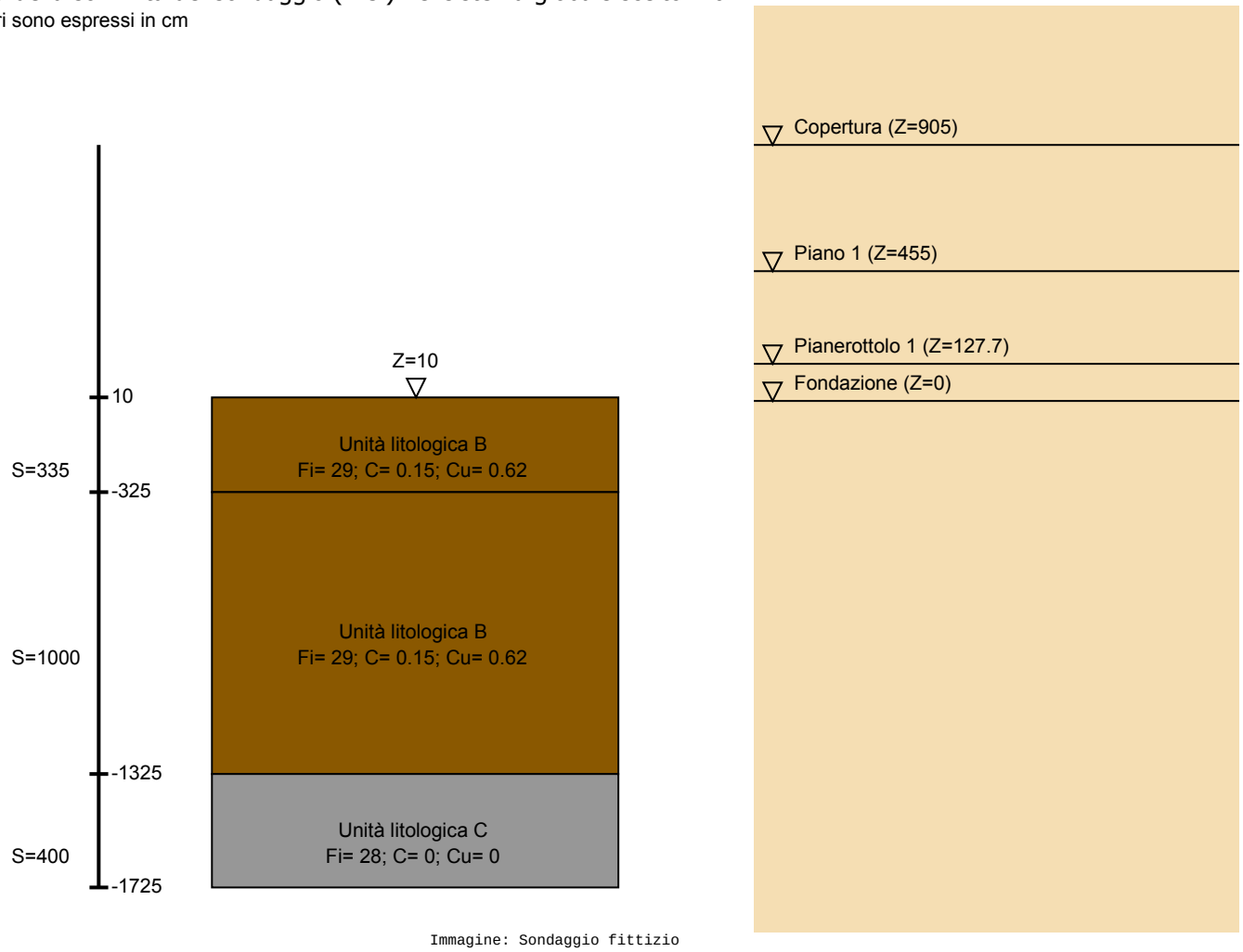


Immagine: Sondaggio fittizio

Stratigrafie
Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
Sp.: *spessore dello strato. [cm]*
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.	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
Unità litologica B	335	1.5	1	1	1	34	34	46	46	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica B	1000	1.5	1	1	1	34	34	46	46	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica C	400	1.5	1	1	1	52	52	71	71	0	0	0	0	0	0	1	1

RELAZIONE GEOTECNICA

Normativa di riferimento

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).

Descrizione delle opere in sito

La struttura di fondazione dell'edificio in oggetto è una platea in c.a. con spessore 40 cm da realizzarsi all'interno del Cimitero del Capoluogo, nel Comune di Santa Maria a Monte (PI).

La struttura in oggetto è stata analizzata secondo la norma D.M. 14-01-08 (N.T.C.), considerandola come tipo di costruzione 2. In particolare si è prevista, in accordo con il committente, una vita nominale dell'opera di Vn=50 anni per una classe d'uso II, e quindi una vita di riferimento di 50 anni (§2.4.3).

L'opera è edificata in località Pisa, Santa Maria A Monte; Latitudine ED50 43,7002° (43° 42' 1"); Longitudine ED50 10,6868° (10° 41' 12"); Altitudine s.l.m. 105,88 m. (coordinate esatte: 43,700158 10,686785), punto che risulta corrispondere come zonazione sismica ad una Zona 3.

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, come previsto nell'allegato A della norma. 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 (cfr. anche il §C3.2.1).
Nella presente progettazione si sono considerati i seguenti parametri sismici:

PVr SLD (%)	63
Tr SLD	50
Ag/g SLD	0.0529
Fo SLD	2.552
Tc* SLD	0.25
PVr SLV (%)	10
Tr SLV	475
Ag/g SLV	0.122
Fo SLV	2.536
Tc* SLV	0.284

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 (§3.2.2).Per la valutazione del coefficiente di amplificazione stratigrafica SS la caratterizzazione geotecnica condotta nel volume significativo consente di identificare il sottosuolo prevalente nella categoria C - sabbie ed argille medie. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (Tab. 3.2.II e Tab. 3.2.III).

Categoria C : *Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fine mediamente consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero $15<N_{spt,30}<50$ nei terreni a grana grossa e $70<c_{u,30}<250$ kPa nei terreni a grana fine)

Per la valutazione del coefficiente di amplificazione topografica ST, viste le condizioni in sito e l'orografia della zona, si è attribuita la categoria topografica T1. Si riporta per completezza la corrispondente descrizione indicata nella norma (Tab. 3.2.IV).

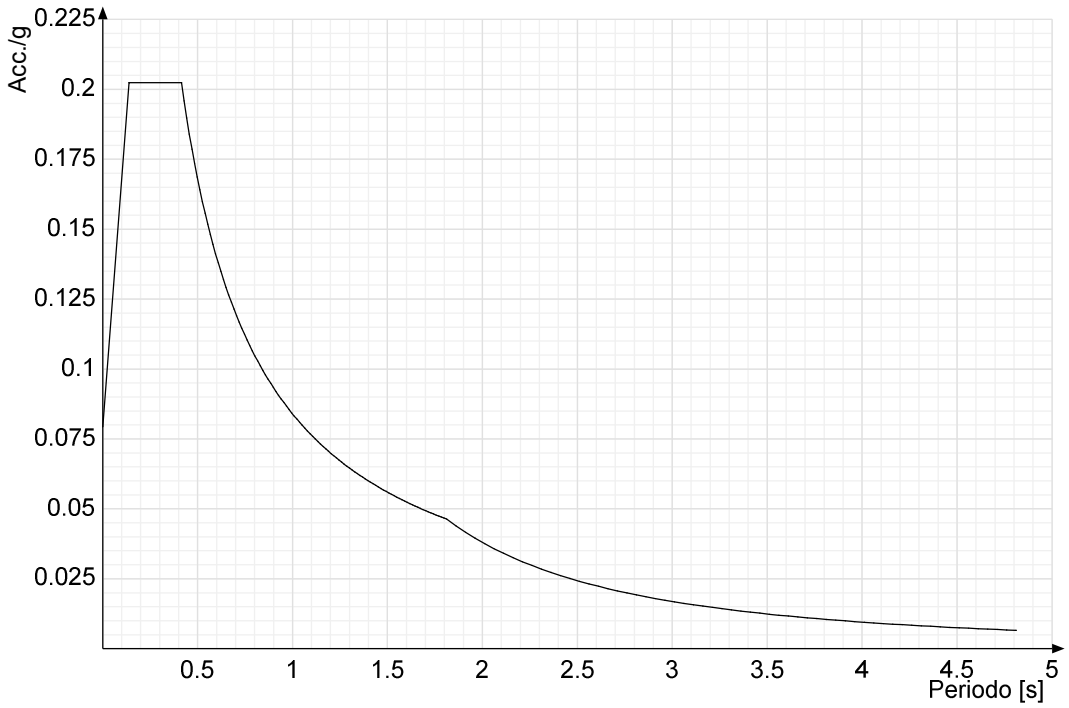
Categoria T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°

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

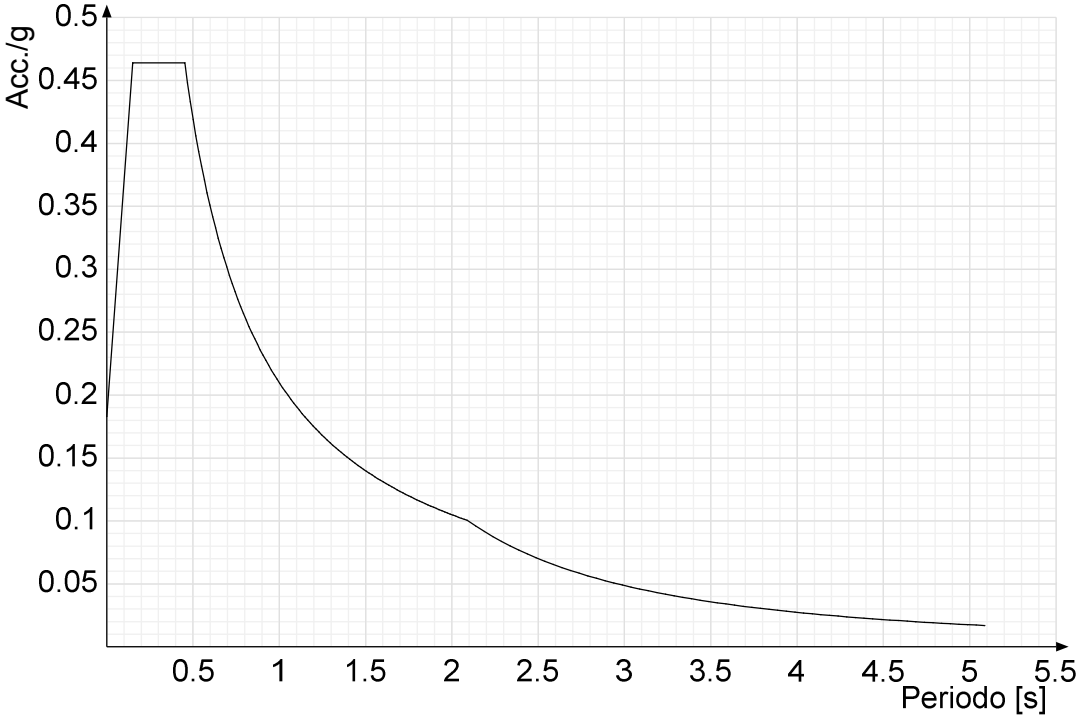
Ss orizzontale SLD	1.5	
Tb orizzontale SLD	0.138	[s]
Tc orizzontale SLD	0.415	[s]
Td orizzontale SLD	1.812	[s]
Ss orizzontale SLV	1.5	
Tb orizzontale SLV	0.151	[s]
Tc orizzontale SLV	0.452	[s]
Td orizzontale SLV	2.088	[s]

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

orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



Viene mostrato lo spettro di risposta elastico "Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)".



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 miste equivalenti a pareti q0=3.0*αu/α1,

con rapporto alfaU/alfa1 corrispondente a Strutture a pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti αu/α1=(1.0+1.2)/2.

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

Fattore di struttura per sisma X	2.09
Fattore di struttura per sisma Y	2.09
Fattore di struttura per sisma Z	1.5

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]
Moltiplicatore sisma X per combinazioni di default	1
Moltiplicatore sisma Y per combinazioni di default	1

Nell'analisi dinamica modale si sono analizzati 7 modi di vibrare valutati secondo il metodo di Ritz.

Per tenere conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nella localizzazione delle masse, la normativa richiede di attribuire al centro di massa una eccentricità accidentale (§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.

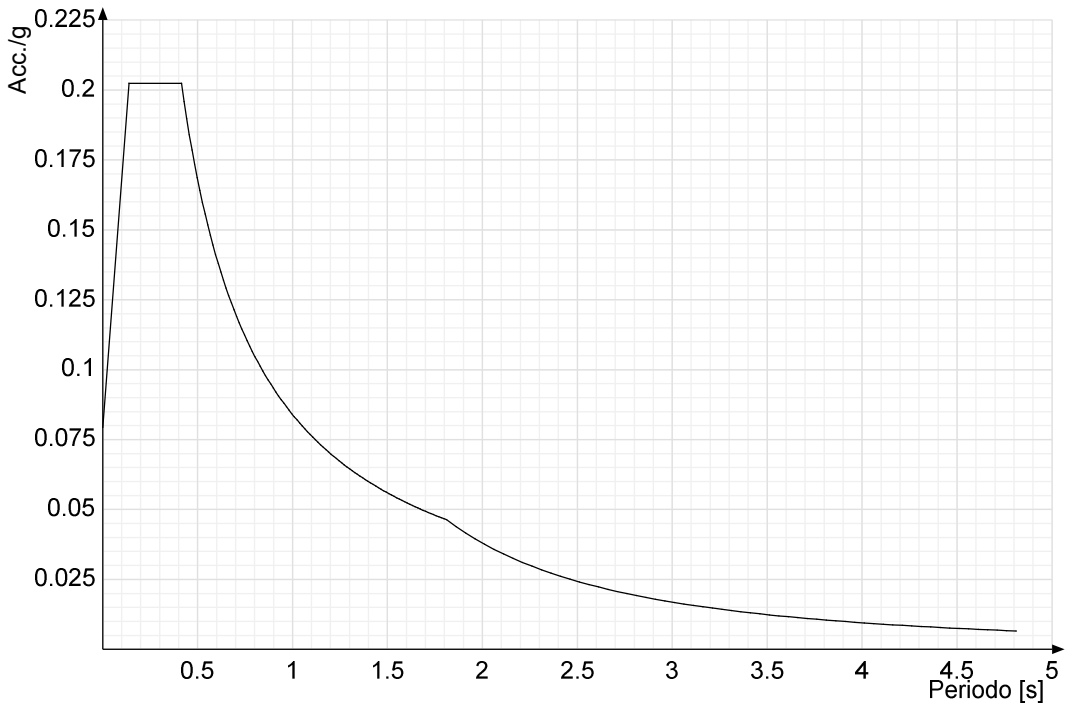
Nella struttura in oggetto si è applicata una eccentricità accidentale secondo il seguente prospetto:

Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Pianerottolo 1"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Pianerottolo 1"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Piano 1"	131.5	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Piano 1"	63.6	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Copertura"	131.5	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Copertura"	56	[cm]

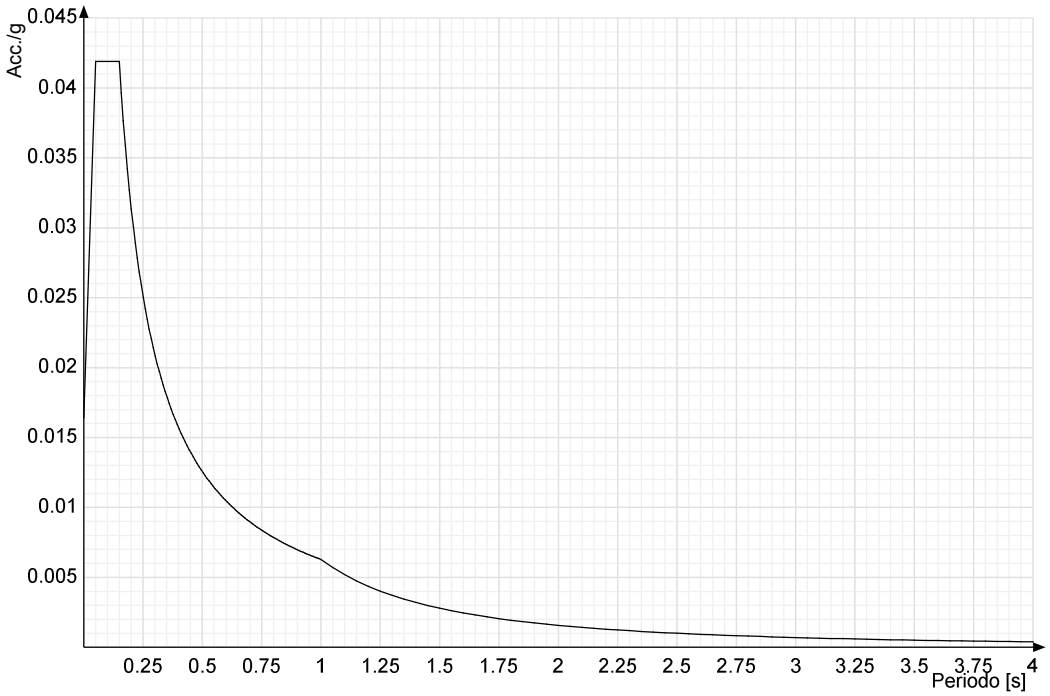
La torsione accidentale è stata applicata anche ai nodi della struttura appartenenti a piani flessibili, in aggiunta a quella sui piani dichiarati come infinitamente rigidi.

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

Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.4".

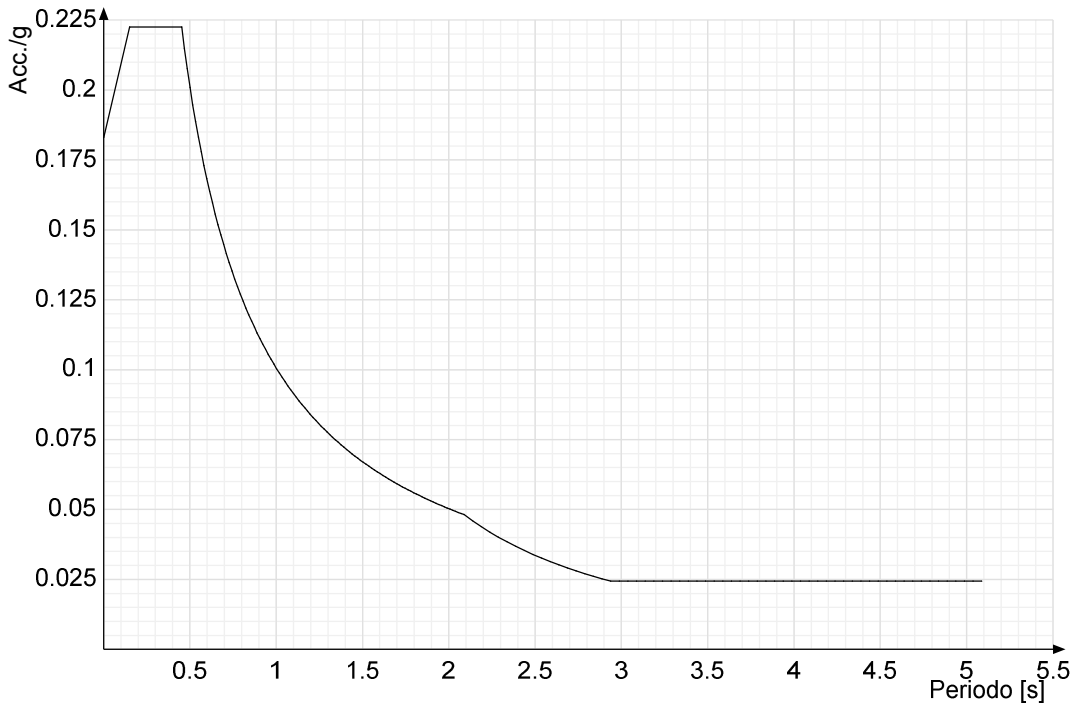


Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.4".

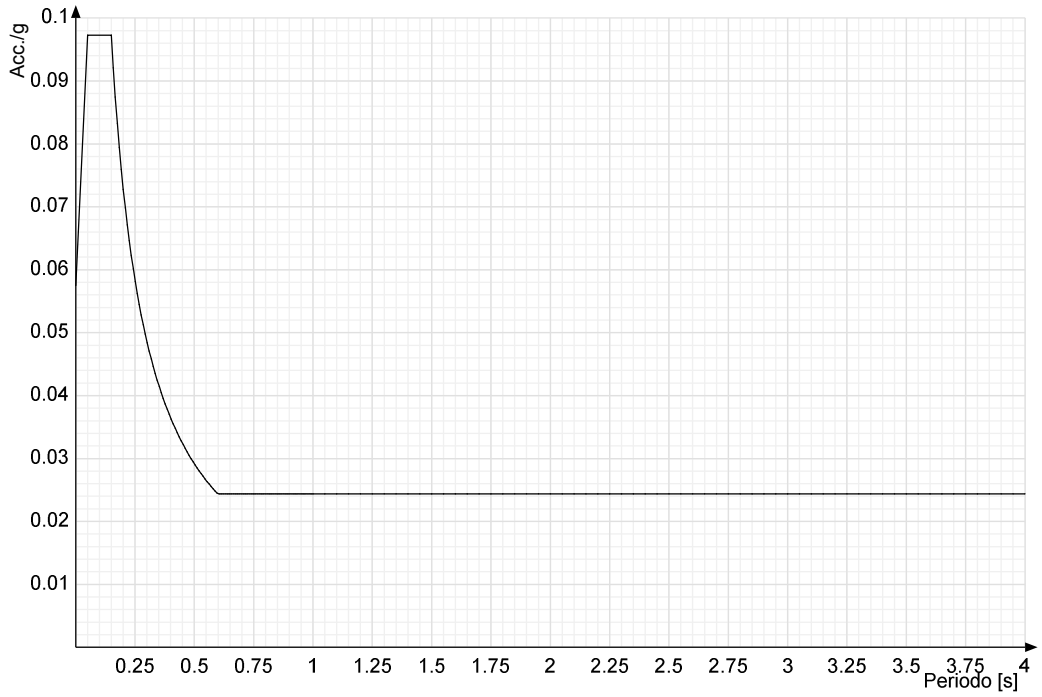


Viene mostrato lo spettro di progetto "Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5".

Questo spettro è valido anche per l'altra componente orizzontale, essendo coincidente.



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



Problemi geotecnici e scelte tipologiche

Problemi geotecnici e scelte tipologiche: contiene la valutazione eseguita dal progettista sulle problematiche geotecniche inerenti l'opera in oggetto, sulla base di quanto emerso dalle documentazioni esistenti, in

particolare dalla relazione geologica del sito; a questo proposito è possibile richiamare i termini presenti nella carta geologica. Viene indicata la tipologia di fondazioni previste, le modalità costruttive, gli accertamenti preliminari necessari, gli eventuali interventi aggiuntivi richiesti (sbancamenti, consolidamenti, sistemi di drenaggio, abbassamento di falda, ecc.).

Tipologia di fondazione

Nella modellazione si è considerata la presenza di fondazioni superficiali, schematizzando il suolo con un letto di molle elastiche di assegnata rigidezza. In direzione orizzontale si è considerata una rigidezza pari a 0.5 volte quella verticale.

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

Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	10	[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	Hansen
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 portanza fondazioni superficiali	2.3
Coefficiente di sicurezza 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.

Elementi di fondazione

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.*

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			K verticale	Limite compressione	Limite trazione
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica			
FS1	Piu' vicino in sito	0		Default (10)	Da Stratigrafia (9.549)	Da Stratigrafia (0.15)
FS2	Piu' vicino in sito	0		Default (10)	Da Stratigrafia (9.22)	Da Stratigrafia (0.15)
FS3	Piu' vicino in sito	0		Default (10)	Da Stratigrafia (35.19)	Da Stratigrafia (0.15)
FS4	Piu' vicino in sito	0		Default (10)	Da Stratigrafia (32.101)	Da Stratigrafia (0.15)
FS5	Piu' vicino in sito	0		Default (10)	Da Stratigrafia (35.614)	Da Stratigrafia (0.15)
FS6	Piu' vicino in sito	0		Default (10)	Da Stratigrafia (42.325)	Da Stratigrafia (0.15)

Programma delle indagini e delle prove geotecniche

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

Il sondaggio rappresentato come "Sondaggio fittizio" è servito per inserire nella modellazione il dislivello presente sul terreno. Il sondaggio realmente effettuato è quello chiamato "Sondaggio". Per la tipologia di prove effettuate, la localizzazione precisa dei sondaggi e i risultati emersi da dette prove,si rimanda alla relazione geologica allegata redatta dalla Dott. Geol. Alessandra Giannetti.

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: 2015, 50
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 465

I valori sono espressi in cm

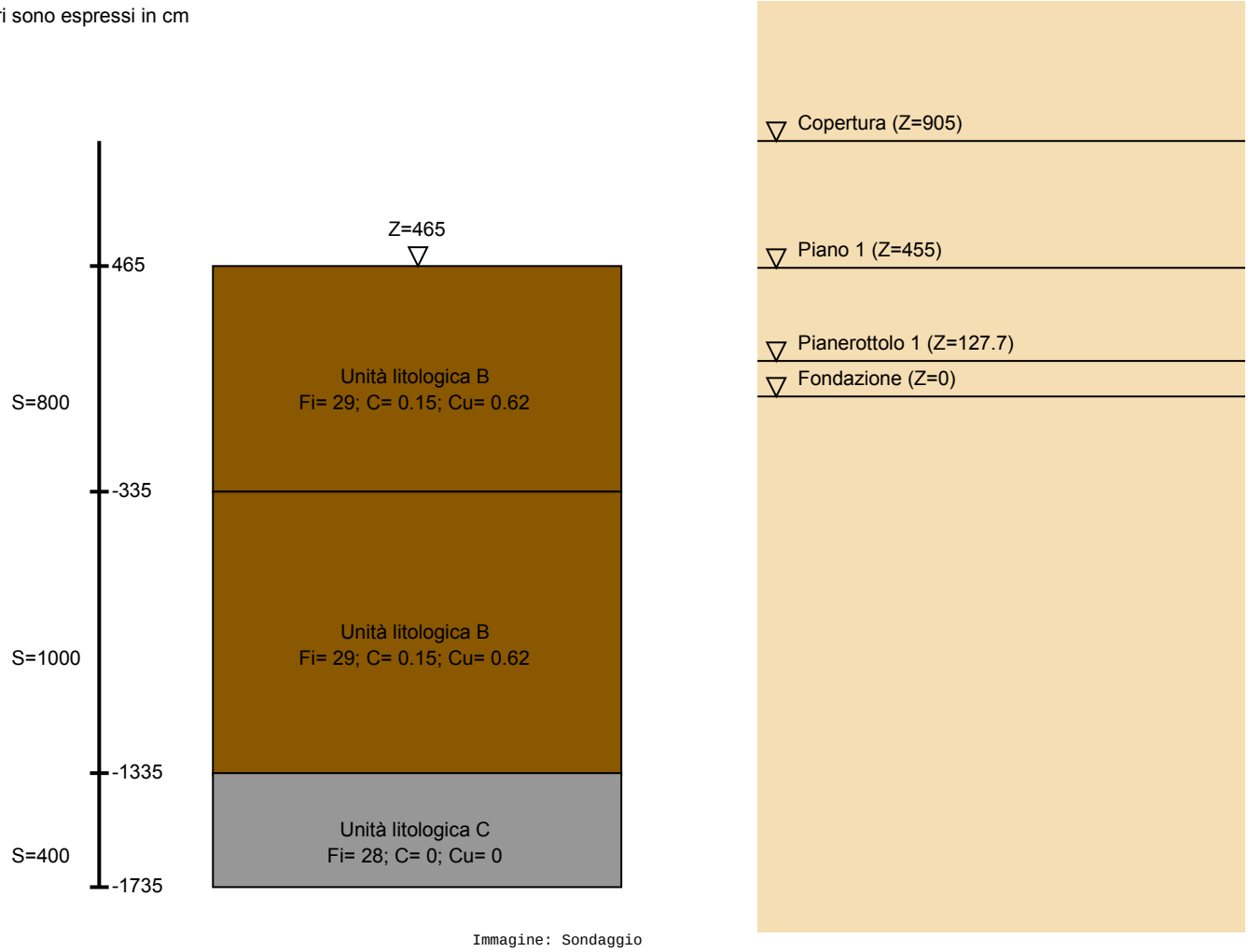


Immagine: Sondaggio

Stratigrafie

Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
Sp.: *spessore dello strato. [cm]*
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.	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
Unità litologica B	800	1.5	1	1	1	34	34	38	38	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica B	1000	1.5	1	1	1	34	34	46	46	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica C	400	1.5	1	1	1	52	52	71	71	0	0	0	0	0	0	1	1

Nome attribuito al sondaggio: Sondaggio fittizio
Coordinate planimetriche del sondaggio nel sistema globale scelto: 2015, 1200
Quota della sommità del sondaggio (P.C.) nel sistema globale scelto: 10
I valori sono espressi in cm

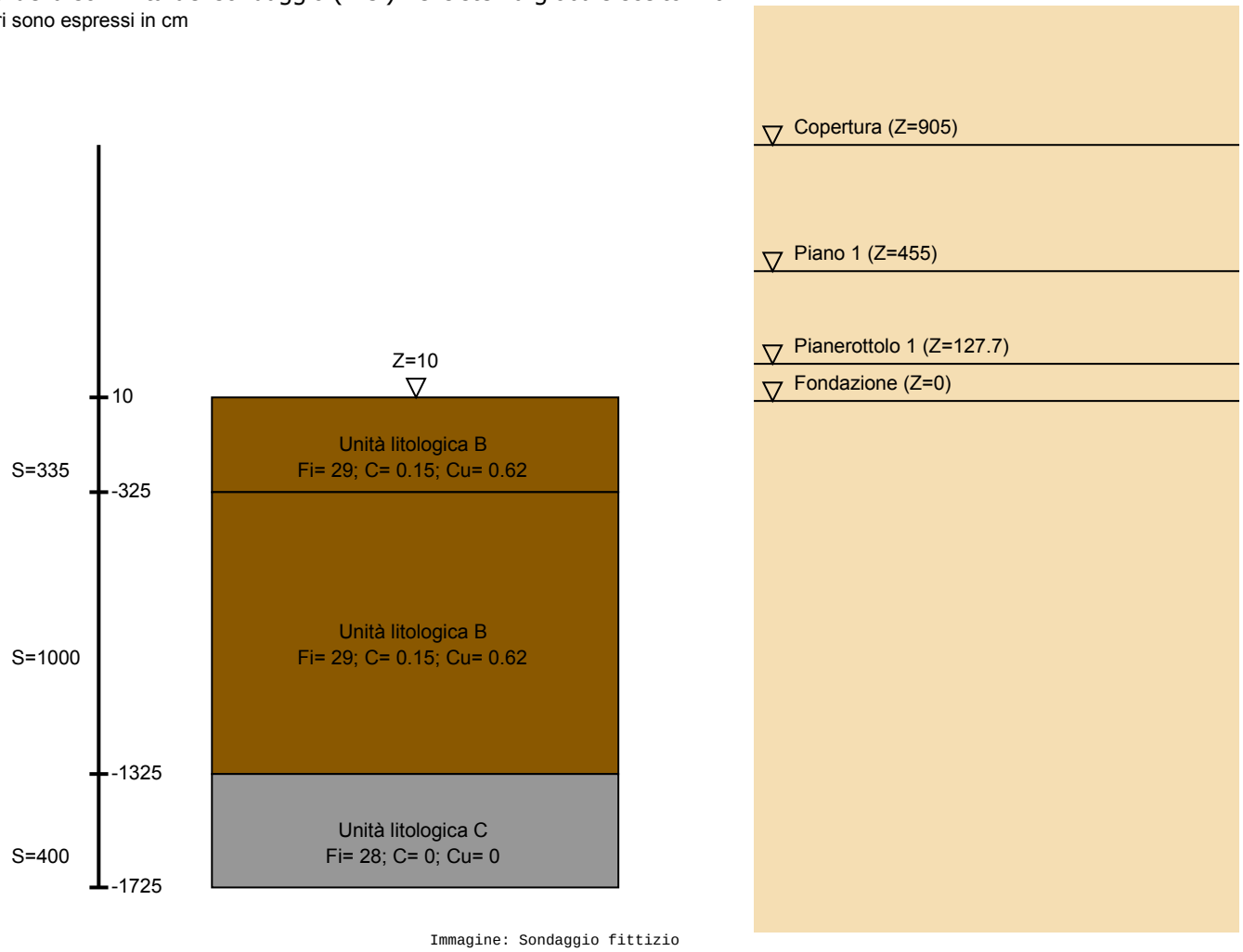


Immagine: Sondaggio fittizio

Stratigrafie
Terreno: *terreno mediamente uniforme presente nello strato.*
Sp.: *spessore dello strato. [cm]*
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.	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
Unità litologica B	335	1.5	1	1	1	34	34	46	46	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica B	1000	1.5	1	1	1	34	34	46	46	0	0	0	0	0	0	1	1
Unità litologica C	400	1.5	1	1	1	52	52	71	71	0	0	0	0	0	0	1	1

Caratterizzazione geotecnica dei terreni in sito

Terreni

***Descrizione**: descrizione o nome assegnato all'elemento.*
***Coesione**: coesione del terreno. [daN/cm²]*
***Coesione non drenata**: coesione non drenata (Cu) del terreno. [daN/cm²]*
***Attrito interno**: angolo di attrito interno del terreno. [deg]*
***δ**: angolo di attrito all'interfaccia terreno-cls. [deg]*
***Adesione**: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cls. Il valore è adimensionale.*
***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]*
***Poisson**: 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.*

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Adesione	K0	γ naturale	γ saturo	E	Poisson	Rqd
Unità litologica A	0	0	31	21	1	0.48	0.00195	0.00215	28	0.3	0
Unità litologica B	0.15	0.62	29	19	1	0.52	0.00192	0.00215	34	0.3	0
Unità litologica C	0	0	28	19	1	0.53	0.00192	0.00215	52	0.3	0

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 Brinch-Hansen

La capacità portante valutata attraverso la formula di Brinch-Hansen risulta, nel caso generale:

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

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

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

dove:
gamma ` = peso di volume efficace dello strato di fondazione;
B = larghezza efficace della fondazione (B = Bf - 2e);
L = lunghezza efficace della fondazione (L = Lf - 2e);
c = coesione dello strato di fondazione;
cu = coesione non drenata dello strato di fondazione;
q = sovraccarico del terreno sovrastante il piano di fondazione;
Ny, Nc, Nq = fattori di capacità portante;
sy, sc, sq = fattori di forma della fondazione;
dy, dc, dq = fattori di profondità del piano di posa della fondazione;
iy, ic, iq = fattori di inclinazione del carico;
by, bc, bq = fattori di inclinazione della base della fondazione;
gy, gc, gq = fattori di inclinazione del piano campagna;

Per la teoria di Brinch-Hansen i coefficienti sopra definiti assumono le espressioni che seguono:

$$N_c = (N_q - 1) \cdot ctg\phi; \quad N_q = tg^2\left(45^o + \frac{\phi}{2}\right) \cdot e^{(\pi \cdot tg\varphi)}; \quad N_\gamma = 1.5 \cdot (N_q - 1) \cdot tg\phi$$

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

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

$$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_q - 1}; \quad i'_c = 0.5 - 0.5\sqrt{1 - \frac{H}{B \cdot L \cdot c_a}}; \quad i_q = \left(1 - \frac{0.5 \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi}\right)^5;$$

$$i_\gamma = \left(1 - \frac{0.7 \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi}\right)^5 \text{ (se } \eta=0\text{)}; \quad i_\gamma = \left(1 - \frac{(0.7 - \eta^o / 450^o) \cdot H}{V + B \cdot L \cdot c_a \cdot ctg\phi}\right)^5 \text{ (se } \eta>0\text{)}$$

$$g_c = 1 - \frac{\beta^o}{147^o}; \quad g'_c = \frac{\beta^o}{147^o}; \quad g_q = (1 - 0.5 \cdot tg\beta)^5; \quad g_\gamma = g_q$$

$$b_c = 1 - \frac{\eta^o}{147^o}; \quad b'_c = \frac{\eta^o}{147^o}; \quad b_q = e^{(-2 \cdot \eta \cdot tg\phi)}; \quad b_\gamma = e^{(-2.7 \cdot \eta \cdot tg\phi)}$$

dove: $k = \frac{D}{B_f}$ (se $\frac{D}{B_f} \le 1$); $k = arctg\left(\frac{D}{B_f}\right)$ (se $\frac{D}{B_f} > 1$)

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

Influenza degli strati sulla capacità portante

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

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

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

La tensione limite di espulsione qult per terreno coesivo viene calcolata come:

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

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

Nel caso in esame, la metodologia sopra specificata non porta a risultati soddisfacenti in quanto i primi due strati hanno comportamenti nettamente differenti essendo il primo strato a comportamento attritivo e il secondo strato con comportamento coesivo. In questo caso non si ritiene corretto mediare i valori meccanici caratteristici di due terreni con comportamenti molto diversi tra loro. Si è preferito quindi modellare due situazioni separatamente considerando una volta il terreno completamente attritivo (estendendo le caratteristiche del primo strato anche al secondo strato) e una volta considerando il terreno completamente coesivo (estendendo le caratteristiche del secondo strato anche al primo strato). Così facendo si è visto che la condizione più gravosa delle due risulta essere quella dove si è considerato il terreno con comportamento coesivo. Si riportano quindi di seguito le verifiche relative alla condizione più gravosa.

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**:

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

Verifiche delle fondazioni

Nelle verifiche nei confronti degli Stati Limite ultimi SLU strutturali (STR) e geotecnici (GEO) si possono adottare, in alternativa, due diversi approcci progettuali:

DA1.1 - Approccio 1:

- Combinazione 1: (A1+M1+R1)
- Combinazione 2: (A2+M2+R2)

DA1.2 - Approccio 2:

- Combinazione 1:(A1+M1+R3)

Le seguenti verifiche delle fondazioni sono state condotte secondo l'approccio [2].

Verifiche piastre e pareti C.A.

nod.*: nodo del modello FEM*
sez.*: tipo di sezione (o = orizzontale, v = verticale)*
B*: base della sezione*
H*: altezza della sezione*
Af+*: area di acciaio dal lato B (inferiore per le piastre))*
Af-*: area di acciaio dal lato A (superiore per le piastre))*
c+*: copriferro dal lato B (inferiore per le piastre))*
c-*: copriferro dal lato A (superiore per le piastre))*
sc*: tensione sul calcestruzzo in esercizio*
comb ; c*: combinazione di carico*
c.s.*: coefficiente di sicurezza*
N*: sforzo normale di calcolo*
M*: momento flettente di calcolo*
Mu*: momento flettente ultimo*
Nu*: sforzo normale ultimo*
sf*: tensione sull'acciaio in esercizio*
Wk*: apertura caratteristica delle fessure*
Sm*: distanza media fra le fessure*
st*: sigma a trazione nel calcestruzzo in condizioni non fessurate*
fck*: resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo*
fcd*: resistenza a compressione di calcolo del calcestruzzo*
fctd*: resistenza a trazione di calcolo del calcestruzzo*
Hcr*: altezza critica*
q.Hcr*: *quota della sezione alla altezza critica*
hw*: altezza della parete*
lw*: lunghezza della parete*
n.p.*: numero di piani*
hs*: altezza dell'interpiano*
Mxd*: momento di progetto attorno all'asse x (fuori piano)*
Myd*: momento di progetto attorno all'asse y (nel piano)*
NEd*: sforzo normale di progetto*
MEd*: Momento flettente di progetto di progetto*
VEd*: sforzo di taglio di progetto*
Ngrav.*: sforzo normale dovuto ai carichi gravitazionali*
NReale.*: sforzo normale derivante dall'analisi*
VRcd*: resistenza a taglio dovuta alle bielle di calcestruzzo*
epsilon*: coefficiente di maggiorazione del taglio derivante dall'analisi*
alfaS*: MEd/(VEd*lw) formula 7.4.15*
At*: area tesa di acciaio*
roh*: rapporto tra area della sezione orizzotale dell'armatura di anima e l'area della sezione di calcestruzzo*
rov*: rapporto tra area della sezione verticale dell'armatura di anima e l'area della sezione di calcestruzzo*
VRsd*: resistenza a taglio della sezione con armature*
Somma(Asj)- Ai*: somma delle aree delle barre verticali che attraversano la superficie di scorrimento*
csi*: altezza della parte compressa normalizzata all'altezza della sezione*
Vdd*: contributo dell'effetto spinotto delle armature verticali*
Vfd*: contributo della resistenza per attrito*
Vid*: contributo delle armature inclinate presenti alla base*
VRd,s*: valore di progetto della resistenza a taglio nei confronti dello scorrimento*
M01*: momento flettente inferiore per verifica instabilità*
M02*: momento flettente superiore per verifica instabilità*
etot*: eccentricità complessiva EC2 12.6.5.2 (12.12)*
Fi*: coefficiente riduttivo EC2 12.6.5.2 (12.11)*
l0*: lunghezza libera di inflessione*

***beta**: coefficiente EC2 12.6.5.1 (12.9)*
***Nrd**: resistenza di progetto EC2 12.6.5.2 (12.10)*
***l,lim**: snellezza limite EC2 12.6.5.1 (4)*
***At**: area di calcestruzzo del traverso in parete con blocco cassero in legno*
***Vr,cls**: resistenza a taglio in assenza di armatura orizzontale in parete con blocco cassero in legno*
***Mu**: momento resistente ultimo del singolo traverso in parete con blocco cassero in legno*
***Hp**: resistenza a trazione dell'elemento teso in parete con blocco cassero in legno*
***R**: fattore di efficienza in parete con blocco cassero in legno*
***Vr,s**: contributo alla resistenza a taglio della armatura orizzontale in parete con blocco cassero in legno*
***Vrd**: resistenza a taglio per trazione del diagonale in parete con blocco cassero in legno*
***l**: luce netta della trave di collegamento*
***h**: altezza della trave di collegamento*
***b**: spessore della trave di collegamento*
***d**: altezza utile della trave di collegamento*
***Asi**: area complessiva della armatura a X*
***M,plast**: momenti resistenti della trave a filo appoggio*
***T,plast**: sforzi di taglio nella trave derivanti da gerarchia delle resistenze*
***N**: fattore di capacità portante, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***S**: fattore correttivo per la forma della fondazione, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***D**: fattore correttivo per la profondità del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***I**: fattore correttivo per l'inclinazione del carico, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***B**: fattore correttivo per l'inclinazione del piano di posa, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***G**: fattore correttivo per l'inclinazione del pendio, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***P**: fattore correttivo per punzonamento del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***E**: fattore correttivo per l'inerzia sismica del suolo, distinto nei 3 tipi (c, q, g)*
***Tipo**: tipologia del fattore di portanza, per coesione (c), sovraccarico (q) o attrito (g)*

Platea a "Fondazione"

Valori in daN, cm
C25/30: rck 300
fyk 4500

Verifica di stato limite ultimo

nod	sez	B	H	Af+	Af-	c+	c-	c.s.	comb	N	M	Nu	Mu
915	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	3.368	11 SLV F	0	310577	0	1046031
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	1.031	16 SLV F	0	986098	0	1016723

Combinazione rara

915	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	-13.8	20 r	0.00E00	2.03E05	785.6	20 r	0.00E00	2.03E05	0.00	999.00	7.3	0.0	20 r
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	-43.0	16 r	0.00E00	5.76E05	2329.3	16 r	0.00E00	5.76E05	0.00	999.00	20.7	0.0	1 ra

Combinazione frequente

915	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	-13.7	6 fr	0.00E00	2.01E05	778.4	6 fr	0.00E00	2.01E05	0.00	0.40	7.2	0.0	6 fr
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	-42.7	6 fr	0.00E00	5.71E05	2308.8	6 fr	0.00E00	5.71E05	0.00	0.40	20.6	0.0	1 fr

Combinazione quasi permanente

915	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	-13.7	2 q.	0.00E00	2.01E05	776.7	2 q.	0.00E00	2.01E05	0.00	0.30	7.2	0.0	2 q.
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	-42.6	2 q.	0.00E00	5.70E05	2305.3	2 q.	0.00E00	5.70E05	0.00	0.30	20.5	0.0	1 q.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo
Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Coordinata X del centro impronta: 530
Coordinata Y del centro impronta: 515
Coordinata Z del centro impronta: -40
Lato minore B dell'impronta: 1050
Lato maggiore L dell'impronta: 1330
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 1396500

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 83
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -1640687.76
Resistenza di progetto: 2192239.3
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 1.34

Parametri utilizzati nel calcolo:
Forza risultante agente in direzione x: -4182.07
Forza risultante agente in direzione y: 154854.01
Forza risultante agente in direzione z: -1640687.76
Momento agente in direzione x: -49914295.1
Momento agente in direzione y: 17173043.43
Inclinazione del carico in direzione x (deg): -0.15
Inclinazione del carico in direzione y (deg): 5.39
Eccentricità del carico in direzione x: 10.47
Eccentricità del carico in direzione y: -30.42
Impronta al suolo (BxL): 1050 x 1330
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 1029.07
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 1269.15
Coesione di progetto: .62
Sovraccarico di progetto: .2

Fattori di capacità portante

N	S	D	I	B	G	P	E	Tipo
5.14	0.16	0.04	0.05	0.00	0.00	1.00	0.00	Coesione
1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Sovraccarico
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Attrito

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 12
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -1123088.78
Resistenza di progetto: 1665000.31
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 1.48

Parametri utilizzati nel calcolo:
Forza risultante agente in direzione x: 71660.94
Forza risultante agente in direzione y: 339559.05
Forza risultante agente in direzione z: -1123088.78
Momento agente in direzione x: -150812899.1
Momento agente in direzione y: 27952588.18
Inclinazione del carico in direzione x (deg): 3.65
Inclinazione del carico in direzione y (deg): 16.82
Eccentricità del carico in direzione x: 24.89
Eccentricità del carico in direzione y: -134.28
Impronta al suolo (BxL): 1050 x 1330
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 1000.22
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 1061.43
Coesione di progetto: .62
Sovraccarico di progetto: .2
Accelerazione normalizzata massima al suolo: .05

Fattori di capacità portante

N	S	D	I	B	G	P	E	Tipo
5.14	0.19	0.04	0.16	0.00	0.00	1.00	0.00	Coesione
1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Sovraccarico
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Attrito

Platea a "Fondazione"

Valori in daN, cm
C25/30: rck 300
fyk 4500

Verifica di stato limite ultimo

nod	sez	B	H	Af+	Af-	c+	c-	c.s.	comb	N	M	Nu	Mu
497	o	100	40	17.8	7.7	5.3	3.7	1.958	11 SLV F	0	1140632	0	2232974
	v	100	40	17.8	7.7	5.2	5.1	1.605	11 SLV F	0	1391224	0	2233557
676	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	1.394	12 SLV F	0	-750310	0	-1046031
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	2.629	12 SLV F	0	386787	0	1016723

Combinazione rara

497	o	100	40	17.8	7.7	5.3	3.7	-22.9	20 r	0.00E00	4.32E05	832.8	20 r	0.00E00	4.32E05	0.00	999.00	15.1	0.0	1 ra
	v	100	40	17.8	7.7	5.2	5.1	-40.5	20 r	0.00E00	7.52E05	1365.7	20 r	0.00E00	7.52E05	0.00	999.00	26.4	0.0	1 ra
676	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	-36.3	20 r	0.00E00	-5.34E05	2065.1	20 r	0.00E00	-5.34E05	0.00	999.00	19.1	0.0	20 r
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	-9.2	20 r	0.00E00	1.23E05	498.0	20 r	0.00E00	1.23E05	0.00	999.00	4.4	0.0	1 ra

Combinazione frequente

497	o	100	40	17.8	7.7	5.3	3.7	-22.6	6 fr	0.00E00	4.27E05	823.0	6 fr	0.00E00	4.27E05	0.00	0.40	14.9	0.0	1 fr
	v	100	40	17.8	7.7	5.2	5.1	-39.7	6 fr	0.00E00	7.38E05	1340.3	6 fr	0.00E00	7.38E05	0.00	0.40	25.9	0.0	1 fr
676	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	-35.8	6 fr	0.00E00	-5.27E05	2037.3	6 fr	0.00E00	-5.27E05	0.00	0.40	18.8	0.0	6 fr
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	-9.1	6 fr	0.00E00	1.22E05	491.5	6 fr	0.00E00	1.22E05	0.00	0.40	4.4	0.0	1 fr

Combinazione quasi permanente

497	o	100	40	17.8	7.7	5.3	3.7	-22.5	2 q.	0.00E00	4.25E05	820.0	2 q.	0.00E00	4.25E05	0.00	0.30	14.9	0.0	1 q.
	v	100	40	17.8	7.7	5.2	5.1	-39.5	2 q.	0.00E00	7.34E05	1333.2	2 q.	0.00E00	7.34E05	0.00	0.30	25.8	0.0	1 q.
676	o	100	40	7.7	7.7	3.7	3.7	-35.7	2 q.	0.00E00	-5.25E05	2030.6	2 q.	0.00E00	-5.25E05	0.00	0.30	18.8	0.0	2 q.
	v	100	40	7.7	7.7	5.1	5.1	-9.0	2 q.	0.00E00	1.21E05	489.5	2 q.	0.00E00	1.21E05	0.00	0.30	4.4	0.0	1 q.

Verifiche geotecniche

Dati geometrici dell'impronta di calcolo
Forma dell'impronta di calcolo: rettangolare di area equivalente
Coordinata X del centro impronta: 2377
Coordinata Y del centro impronta: 473
Coordinata Z del centro impronta: -40
Lato minore B dell'impronta: 628
Lato maggiore L dell'impronta: 2645
Area dell'impronta rettangolare di calcolo: 1661060

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni non sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLU 83
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -2015195.39
Resistenza di progetto: 2105800.64
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 1.04

Parametri utilizzati nel calcolo:
Forza risultante agente in direzione x: 4182.07
Forza risultante agente in direzione y: 313573.87
Forza risultante agente in direzione z: -2015195.39
Momento agente in direzione x: 78514635.76
Momento agente in direzione y: -61071825.96
Inclinazione del carico in direzione x (deg): 0.12
Inclinazione del carico in direzione y (deg): 8.84
Eccentricità del carico in direzione x: -30.31
Eccentricità del carico in direzione y: 38.96
Impronta al suolo (BxL): 2645 x 628
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 550.08
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 2584.39
Coesione di progetto: .62
Sovraccarico di progetto: .2

Fattori di capacità portante

N	S	D	I	B	G	P	E	Tipo
5.14	0.04	0.06	0.10	0.00	0.00	1.00	0.00	Coesione
1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Sovraccarico
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Attrito

Verifica di capacità portante sul piano di posa - Combinazioni sismiche

Combinazione con fattore di sicurezza minore: SLV fondazioni 10
Verifica condotta in condizioni non drenate (a breve termine)
Azione di progetto (risultante del carico normale al piano di posa): -1424460.41
Resistenza di progetto: 1465201.09
Coefficiente parziale applicato alla resistenza: 2.3
Coefficiente di sicurezza normalizzato kp min (Rd/Ed): 1.03

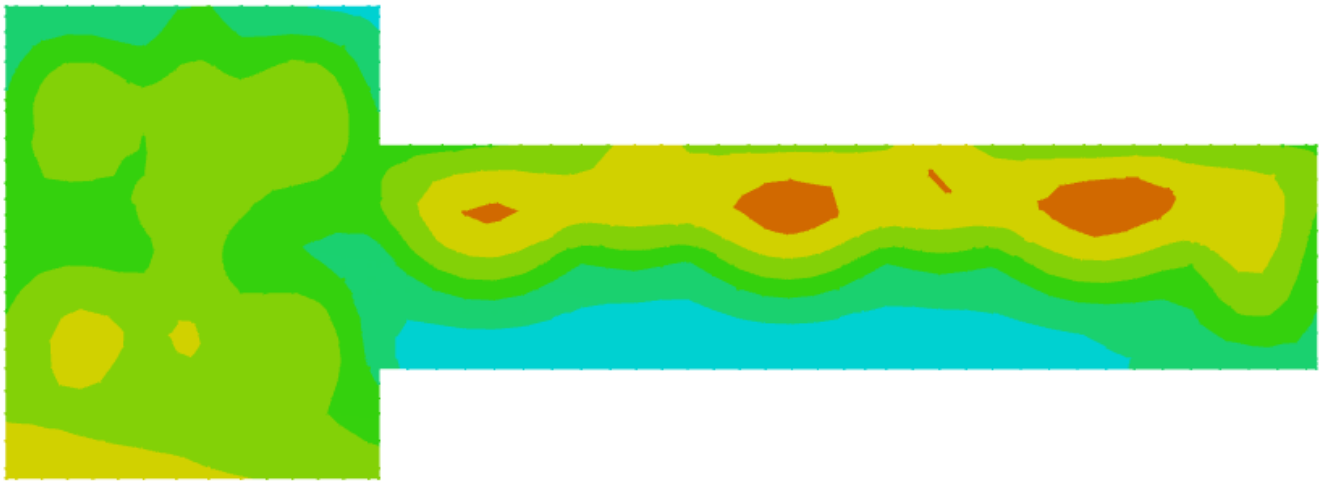
Parametri utilizzati nel calcolo:
Forza risultante agente in direzione x: 55748.73
Forza risultante agente in direzione y: -87007.56
Forza risultante agente in direzione z: -1424460.41
Momento agente in direzione x: 184170009.37
Momento agente in direzione y: -43874103.82
Inclinazione del carico in direzione x (deg): 2.24
Inclinazione del carico in direzione y (deg): -3.5
Eccentricità del carico in direzione x: -30.8
Eccentricità del carico in direzione y: 129.29
Impronta al suolo (BxL): 2645 x 628
Larghezza efficace (B'=B-2*e): 369.42
Lunghezza efficace (L'=L-2*e): 2583.4
Coesione di progetto: .62

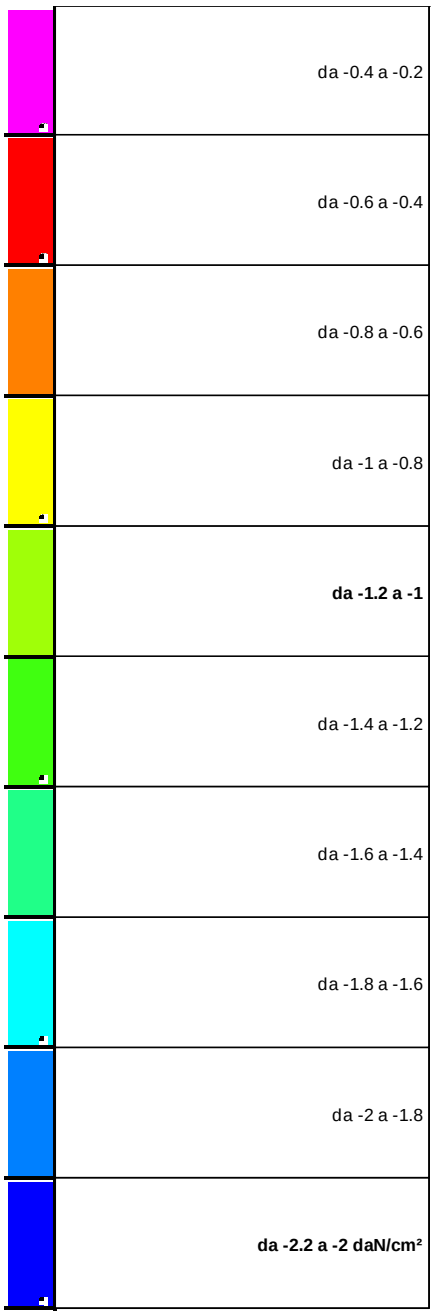
Sovraccarico di progetto: .2
Accelerazione normalizzata massima al suolo: .05

Fattori di capacità portante

N	S	D	I	B	G	P	E	Tipo
5.14	0.03	0.06	0.05	0.00	0.00	1.00	0.00	Coesione
1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Sovraccarico
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	Attrito

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 -1.77336 al nodo di indice 141, di coordinate x = 1928, y = 160, z = -20, nel contesto SLU 79.
Spostamento estremo minimo -0.17734 al nodo di indice 141, di coordinate x = 1928, y = 160, z = -20, nel contesto SLU 79.
Spostamento estremo massimo -0.02337 al nodo di indice 579, di coordinate x = 2182, y = 509, z = -20, nel contesto SLU 1.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
6	SLU 83	-0.08778	-0.87783	SLU 1	-0.03758	-0.37579
7	SLU 83	-0.08828	-0.88284	SLU 1	-0.03765	-0.37648
8	SLU 83	-0.0888	-0.88803	SLU 1	-0.03736	-0.3736
9	SLU 83	-0.08918	-0.89181	SLU 1	-0.03687	-0.36869
10	SLU 83	-0.09002	-0.90022	SLU 1	-0.03659	-0.36592
11	SLU 83	-0.09132	-0.91316	SLU 1	-0.03652	-0.36516
12	SLU 83	-0.09293	-0.92926	SLU 1	-0.03658	-0.36584
13	SLU 83	-0.09497	-0.9497	SLU 1	-0.03655	-0.36552
14	SLU 83	-0.09702	-0.97023	SLU 1	-0.03639	-0.36388
15	SLU 83	-0.09918	-0.99179	SLU 1	-0.03612	-0.3612
16	SLU 83	-0.10081	-1.00806	SLU 1	-0.03579	-0.35786
17	SLU 83	-0.10284	-1.02844	SLU 1	-0.0356	-0.35602
18	SLU 83	-0.10534	-1.05342	SLU 1	-0.03561	-0.35615
19	SLU 83	-0.10834	-1.08337	SLU 1	-0.03583	-0.35827
20	SLU 83	-0.11129	-1.11291	SLU 1	-0.03582	-0.3582
21	SLU 83	-0.11212	-1.12119	SLU 1	-0.03564	-0.35636
22	SLU 83	-0.09011	-0.90114	SLU 1	-0.03864	-0.38641
23	SLU 83	-0.09071	-0.90712	SLU 1	-0.03878	-0.38778
24	SLU 83	-0.09168	-0.91677	SLU 1	-0.03885	-0.38846
25	SLU 83	-0.09249	-0.92495	SLU 1	-0.03873	-0.3873
26	SLU 83	-0.09353	-0.93532	SLU 1	-0.03863	-0.38627
27	SLU 83	-0.09469	-0.94691	SLU 1	-0.03851	-0.38506
28	SLU 83	-0.09607	-0.9607	SLU 1	-0.03846	-0.38462
29	SLU 83	-0.09776	-0.97759	SLU 1	-0.03825	-0.38254
30	SLU 83	-0.09983	-0.99829	SLU 1	-0.0381	-0.38105
31	SLU 83	-0.10228	-1.02278	SLU 1	-0.03799	-0.37986
32	SLU 83	-0.1042	-1.042	SLU 1	-0.03777	-0.3777
33	SLU 83	-0.10639	-1.06391	SLU 1	-0.03763	-0.37628
34	SLU 83	-0.10874	-1.08744	SLU 1	-0.03746	-0.37459
35	SLU 83	-0.11139	-1.11391	SLU 1	-0.03729	-0.37288
36	SLU 83	-0.11399	-1.13988	SLU 1	-0.03691	-0.36913
37	SLU 83	-0.11473	-1.14731	SLU 1	-0.03666	-0.36657
38	SLU 83	-0.09733	-0.97328	SLU 1	-0.0392	-0.39201
39	SLU 83	-0.10351	-1.0351	SLU 1	-0.03872	-0.38721
40	SLU 83	-0.10511	-1.05112	SLU 1	-0.03922	-0.39217
41	SLU 83	-0.10376	-1.03756	SLU 1	-0.03932	-0.39323
42	SLU 83	-0.09906	-0.99062	SLU 1	-0.03982	-0.39819
43	SLU 83	-0.10511	-1.05107	SLU 1	-0.03957	-0.39569
44	SLU 83	-0.09905	-0.99055	SLU 1	-0.04026	-0.40258
45	SLU 83	-0.1064	-1.06399	SLU 1	-0.03988	-0.39881
46	SLU 83	-0.10765	-1.0765	SLU 1	-0.03995	-0.39955
47	SLU 83	-0.10429	-1.04288	SLU 1	-0.03994	-0.39935
48	SLU 83	-0.10607	-1.06069	SLU 1	-0.04002	-0.40022
49	SLU 83	-0.10116	-1.01155	SLU 1	-0.04019	-0.40192
50	SLU 83	-0.10251	-1.0251	SLU 1	-0.04001	-0.40014
51	SLU 83	-0.10765	-1.07648	SLU 1	-0.04016	-0.40158
52	SLU 83	-0.10108	-1.01078	SLU 1	-0.0405	-0.40497
53	SLU 83	-0.10015	-1.00153	SLU 1	-0.04112	-0.41117
54	SLU 83	-0.111	-1.11004	SLU 1	-0.04035	-0.40348
55	SLU 83	-0.0993	-0.993	SLU 1	-0.04145	-0.41453
56	SLU 83	-0.11397	-1.13967	SLU 1	-0.04033	-0.40329
57	SLU 83	-0.09812	-0.98125	SLU 1	-0.04143	-0.41431
58	SLU 83	-0.11666	-1.16662	SLU 1	-0.03996	-0.39962
59	SLU 83	-0.09599	-0.95987	SLU 1	-0.04104	-0.41043
60	SLU 83	-0.09652	-0.9652	SLU 1	-0.04115	-0.4115
61	SLU 83	-0.12058	-1.20578	SLU 1	-0.03915	-0.39152
62	SLU 83	-0.12156	-1.21562	SLU 1	-0.03888	-0.38883
63	SLU 83	-0.10664	-1.06639	SLU 1	-0.04017	-0.40174
64	SLU 83	-0.10819	-1.08188	SLU 1	-0.04024	-0.40245
65	SLU 83	-0.10979	-1.09793	SLU 1	-0.04035	-0.4035
66	SLU 83	-0.10233	-1.02328	SLU 1	-0.04047	-0.40467
67	SLU 83	-0.10192	-1.01919	SLU 1	-0.04084	-0.40836
68	SLU 83	-0.1026	-1.02601	SLU 1	-0.04062	-0.4062
69	SLU 83	-0.10599	-1.05991	SLU 1	-0.04018	-0.4018
70	SLU 83	-0.10327	-1.03267	SLU 1	-0.04034	-0.40342
71	SLU 83	-0.10876	-1.08755	SLU 1	-0.04029	-0.40291
72	SLU 83	-0.11024	-1.10239	SLU 1	-0.04035	-0.40351
73	SLU 83	-0.10363	-1.03625	SLU 1	-0.0406	-0.40598
74	SLU 83	-0.10448	-1.04481	SLU 1	-0.04014	-0.40139
75	SLU 83	-0.10406	-1.04056	SLU 1	-0.04078	-0.40776
76	SLU 83	-0.11023	-1.10234	SLU 1	-0.04038	-0.40377
77	SLU 83	-0.10158	-1.0158	SLU 1	-0.04301	-0.43007
78	SLU 83	-0.10176	-1.01757	SLU 1	-0.0429	-0.42897
79	SLU 83	-0.10202	-1.02021	SLU 1	-0.04234	-0.42342
80	SLU 83	-0.10227	-1.02267	SLU 1	-0.04173	-0.41728
81	SLU 83	-0.10293	-1.02931	SLU 1	-0.04133	-0.41327
82	SLU 83	-0.1039	-1.03904	SLU 1	-0.04113	-0.41127
83	SLU 83	-0.10458	-1.04581	SLU 1	-0.04086	-0.40865
84	SLU 83	-0.10467	-1.04666	SLU 1	-0.04065	-0.40655
85	SLU 83	-0.10455	-1.04551	SLU 1	-0.04036	-0.40365
86	SLU 83	-0.10677	-1.06773	SLU 1	-0.04023	-0.40234
87	SLU 83	-0.10885	-1.08855	SLU 1	-0.04039	-0.40393
88	SLU 83	-0.11073	-1.10727	SLU 1	-0.04046	-0.40463
89	SLU 83	-0.1133	-1.13299	SLU 1	-0.04049	-0.40494
90	SLU 83	-0.11573	-1.15734	SLU 1	-0.04047	-0.40473
91	SLU 83	-0.11871	-1.18708	SLU 1	-0.04059	-0.40589
92	SLU 83	-0.12257	-1.22567	SLU 1	-0.04076	-0.40759
93	SLU 83	-0.12705	-1.27047	SLU 1	-0.04062	-0.40622
94	SLU 83	-0.12885	-1.28851	SLU 1	-0.04035	-0.40355

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
95	SLU 83	-0.10507	-1.05073	SLU 1	-0.03996	-0.39963
96	SLU 83	-0.10784	-1.0784	SLU 1	-0.04029	-0.4029
97	SLU 83	-0.10461	-1.0461	SLU 1	-0.04399	-0.43989
98	SLU 83	-0.10434	-1.04342	SLU 1	-0.04374	-0.43745
99	SLU 83	-0.10585	-1.0585	SLU 1	-0.04123	-0.41227
100	SLU 83	-0.11189	-1.11891	SLU 1	-0.04085	-0.40855
101	SLU 83	-0.11308	-1.13078	SLU 1	-0.04017	-0.40171
102	SLU 83	-0.11392	-1.13919	SLU 1	-0.03952	-0.39522
103	SLU 83	-0.11699	-1.16989	SLU 1	-0.03981	-0.3981
104	SLU 83	-0.12296	-1.22963	SLU 1	-0.0408	-0.40803
105	SLU 83	-0.13097	-1.30973	SLU 1	-0.04113	-0.41126
106	SLU 83	-0.13412	-1.34122	SLU 1	-0.0407	-0.40701
107	SLU 83	-0.10474	-1.04742	SLU 1	-0.04053	-0.40529
108	SLU 83	-0.10371	-1.03711	SLU 1	-0.03977	-0.39774
109	SLU 83	-0.10626	-1.06262	SLU 1	-0.04466	-0.44655
110	SLU 83	-0.10354	-1.03539	SLU 1	-0.04265	-0.42652
111	SLU 83	-0.10105	-1.01054	SLU 1	-0.04064	-0.4064
112	SLU 83	-0.10014	-1.00141	SLU 1	-0.03939	-0.39388
113	SLU 83	-0.10193	-1.01934	SLU 1	-0.03968	-0.39677
114	SLU 83	-0.10479	-1.04789	SLU 1	-0.04079	-0.40793
115	SLU 83	-0.10477	-1.04772	SLU 1	-0.03967	-0.39674
116	SLU 83	-0.10699	-1.06991	SLU 1	-0.04478	-0.44783
117	SLU 83	-0.10662	-1.06624	SLU 1	-0.04456	-0.44563
118	SLU 83	-0.10649	-1.06495	SLU 1	-0.04157	-0.41573
119	SLU 83	-0.1124	-1.12405	SLU 1	-0.04125	-0.41249
120	SLU 83	-0.11149	-1.11487	SLU 1	-0.0397	-0.39702
121	SLU 83	-0.11035	-1.10349	SLU 1	-0.03834	-0.38341
122	SLU 83	-0.11362	-1.13622	SLU 1	-0.03885	-0.38848
123	SLU 83	-0.12241	-1.22412	SLU 1	-0.04078	-0.40777
124	SLU 83	-0.13539	-1.35385	SLU 1	-0.04135	-0.41345
125	SLU 83	-0.14074	-1.40735	SLU 1	-0.04046	-0.40455
126	SLU 83	-0.10902	-1.09021	SLU 1	-0.04063	-0.40631
127	SLU 83	-0.1028	-1.02795	SLU 1	-0.03974	-0.39739
128	SLU 83	-0.10255	-1.02549	SLU 1	-0.03926	-0.39264
129	SLU 83	-0.10523	-1.0523	SLU 1	-0.04103	-0.41032
130	SLU 83	-0.10361	-1.03612	SLU 1	-0.03933	-0.39328
131	SLU 79	-0.16515	-1.65149	SLU 1	-0.03476	-0.3476
132	SLU 79	-0.16833	-1.68332	SLU 1	-0.0335	-0.33504
133	SLU 79	-0.16976	-1.69763	SLU 1	-0.03313	-0.33127
134	SLU 79	-0.1711	-1.71101	SLU 1	-0.03293	-0.32929
135	SLU 79	-0.1722	-1.72199	SLU 1	-0.0328	-0.32804
136	SLU 79	-0.1731	-1.73103	SLU 1	-0.03273	-0.32727
137	SLU 79	-0.17392	-1.73919	SLU 1	-0.03262	-0.32625
138	SLU 79	-0.17503	-1.75032	SLU 1	-0.03212	-0.32119
139	SLU 79	-0.17628	-1.76277	SLU 1	-0.03172	-0.3172
140	SLU 79	-0.17706	-1.77056	SLU 1	-0.03191	-0.31914
141	SLU 79	-0.17734	-1.77336	SLU 1	-0.03213	-0.32127
142	SLU 79	-0.17718	-1.77179	SLU 1	-0.03223	-0.32229
143	SLU 79	-0.17662	-1.76617	SLU 1	-0.03211	-0.32107
144	SLU 79	-0.17592	-1.75915	SLU 1	-0.03189	-0.3189
145	SLU 79	-0.1752	-1.75201	SLU 1	-0.03166	-0.31661
146	SLU 79	-0.17457	-1.74572	SLU 1	-0.03154	-0.3154
147	SLU 79	-0.17468	-1.74679	SLU 1	-0.03188	-0.31876
148	SLU 79	-0.1752	-1.75202	SLU 1	-0.03224	-0.32241
149	SLU 79	-0.17514	-1.75138	SLU 1	-0.03233	-0.3233
150	SLU 79	-0.17441	-1.74414	SLU 1	-0.0324	-0.32404
151	SLU 79	-0.17357	-1.73571	SLU 1	-0.0325	-0.32501
152	SLU 79	-0.17288	-1.72881	SLU 1	-0.03271	-0.32712
153	SLU 79	-0.17204	-1.72045	SLU 1	-0.03293	-0.32934
154	SLU 79	-0.17067	-1.70672	SLU 1	-0.03322	-0.33221
155	SLU 79	-0.16835	-1.68348	SLU 1	-0.03331	-0.33307
156	SLU 79	-0.16431	-1.64315	SLU 1	-0.03328	-0.33283
157	SLU 79	-0.16111	-1.61114	SLU 1	-0.0336	-0.33596
158	SLU 79	-0.15972	-1.59721	SLU 1	-0.03409	-0.34094
159	SLU 79	-0.15848	-1.58478	SLU 1	-0.03451	-0.34505
160	SLU 79	-0.15657	-1.56572	SLU 1	-0.03479	-0.34792
161	SLU 79	-0.15442	-1.54422	SLU 1	-0.03518	-0.3518
162	SLU 83	-0.15235	-1.52355	SLU 1	-0.03535	-0.35348
163	SLU 83	-0.15054	-1.50545	SLU 1	-0.0356	-0.35595
164	SLU 83	-0.14986	-1.49864	SLU 1	-0.03619	-0.36189
165	SLU 83	-0.15026	-1.50264	SLU 1	-0.03658	-0.36576
166	SLU 83	-0.10218	-1.02181	SLU 1	-0.03976	-0.39757
167	SLU 83	-0.11054	-1.10543	SLU 1	-0.04637	-0.46371
168	SLU 83	-0.10875	-1.08753	SLU 1	-0.04544	-0.45443
169	SLU 83	-0.10183	-1.01832	SLU 1	-0.04143	-0.4143
170	SLU 83	-0.09649	-0.96487	SLU 1	-0.03796	-0.3796
171	SLU 83	-0.09648	-0.96482	SLU 1	-0.03728	-0.3728
172	SLU 83	-0.10135	-1.01352	SLU 1	-0.0393	-0.393
173	SLU 83	-0.10622	-1.06221	SLU 1	-0.04163	-0.41635
174	SLU 83	-0.1119	-1.11902	SLU 1	-0.04134	-0.41342
175	SLU 83	-0.10913	-1.09133	SLU 1	-0.03918	-0.39181
176	SLU 83	-0.10664	-1.06642	SLU 1	-0.03742	-0.37415
177	SLU 83	-0.11041	-1.10408	SLU 1	-0.03819	-0.38186
178	SLU 83	-0.12196	-1.21959	SLU 1	-0.0409	-0.40905
179	SLU 83	-0.13998	-1.39975	SLU 1	-0.04157	-0.41566
180	SLU 83	-0.14809	-1.48089	SLU 1	-0.03987	-0.39874
181	SLU 83	-0.10074	-1.00744	SLU 1	-0.03882	-0.38817
182	SLU 83	-0.10712	-1.0712	SLU 1	-0.04023	-0.40228
183	SLU 79	-0.17313	-1.73128	SLU 1	-0.03366	-0.33664
184	SLU 79	-0.17456	-1.74556	SLU 1	-0.03338	-0.33384
185	SLU 79	-0.17593	-1.7593	SLU 1	-0.03306	-0.3306
186	SLU 79	-0.17646	-1.76458	SLU 1	-0.03311	-0.33112
187	SLU 79	-0.17652	-1.7652	SLU 1	-0.03318	-0.33179
188	SLU 79	-0.17644	-1.76442	SLU 1	-0.03322	-0.33224
189	SLU 79	-0.1761	-1.76101	SLU 1	-0.03311	-0.33111
190	SLU 79	-0.17561	-1.75612	SLU 1	-0.03295	-0.32955
191	SLU 79	-0.1751	-1.75097	SLU 1	-0.03284	-0.32841
192	SLU 79	-0.17458	-1.74581	SLU 1	-0.03283	-0.32831
193	SLU 79	-0.17439	-1.74394	SLU 1	-0.03306	-0.33063
194	SLU 79	-0.17451	-1.7451	SLU 1	-0.03326	-0.33257

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
195	SLU 79	-0.17428	-1.74284	SLU 1	-0.03331	-0.33309
196	SLU 79	-0.17369	-1.73686	SLU 1	-0.03342	-0.33423
197	SLU 79	-0.17295	-1.72948	SLU 1	-0.03354	-0.33539
198	SLU 79	-0.17216	-1.72164	SLU 1	-0.03372	-0.33724
199	SLU 79	-0.17124	-1.71235	SLU 1	-0.03389	-0.33891
200	SLU 79	-0.17007	-1.70071	SLU 1	-0.03413	-0.34126
201	SLU 79	-0.16815	-1.68149	SLU 1	-0.03421	-0.34206
202	SLU 79	-0.16452	-1.64525	SLU 1	-0.03424	-0.34235
203	SLU 79	-0.16141	-1.61411	SLU 1	-0.03453	-0.34533
204	SLU 79	-0.15973	-1.59732	SLU 1	-0.03499	-0.3499
205	SLU 79	-0.15792	-1.57924	SLU 1	-0.0354	-0.354
206	SLU 83	-0.15537	-1.55367	SLU 1	-0.03569	-0.35694
207	SLU 83	-0.14858	-1.48585	SLU 1	-0.03716	-0.37162
208	SLU 83	-0.14913	-1.49125	SLU 1	-0.03758	-0.37584
209	SLU 83	-0.10382	-1.03822	SLU 1	-0.04065	-0.40652
210	SLU 83	-0.14222	-1.42221	SLU 1	-0.042	-0.42001
211	SLU 83	-0.15121	-1.51208	SLU 1	-0.04024	-0.40237
213	SLU 79	-0.16573	-1.65731	SLU 1	-0.03652	-0.3652
215	SLU 79	-0.16866	-1.6866	SLU 1	-0.03541	-0.35413
217	SLU 79	-0.16983	-1.69833	SLU 1	-0.03493	-0.34926
219	SLU 79	-0.17073	-1.70729	SLU 1	-0.03468	-0.34683
221	SLU 79	-0.17144	-1.71445	SLU 1	-0.03464	-0.34637
222	SLU 79	-0.17184	-1.71845	SLU 1	-0.03467	-0.34674
223	SLU 79	-0.1723	-1.72298	SLU 1	-0.03469	-0.34687
224	SLU 79	-0.17409	-1.74092	SLU 1	-0.03466	-0.34655
225	SLU 79	-0.17564	-1.75641	SLU 1	-0.03441	-0.34412
226	SLU 79	-0.17585	-1.7585	SLU 1	-0.0343	-0.343
227	SLU 79	-0.17567	-1.75674	SLU 1	-0.03422	-0.34221
228	SLU 79	-0.1757	-1.75695	SLU 1	-0.03421	-0.34211
229	SLU 79	-0.17559	-1.75585	SLU 1	-0.03411	-0.34109
230	SLU 79	-0.17531	-1.75308	SLU 1	-0.03401	-0.34013
231	SLU 79	-0.17499	-1.74988	SLU 1	-0.03401	-0.34012
232	SLU 79	-0.17462	-1.74621	SLU 1	-0.03414	-0.34138
233	SLU 79	-0.17413	-1.7413	SLU 1	-0.03426	-0.3426
234	SLU 79	-0.17376	-1.73763	SLU 1	-0.03424	-0.34245
235	SLU 79	-0.1734	-1.73404	SLU 1	-0.03428	-0.34284
236	SLU 79	-0.17296	-1.7296	SLU 1	-0.03444	-0.34439
237	SLU 79	-0.17234	-1.72341	SLU 1	-0.03458	-0.34577
238	SLU 79	-0.17145	-1.71447	SLU 1	-0.03473	-0.34734
239	SLU 79	-0.1704	-1.70397	SLU 1	-0.03484	-0.34845
240	SLU 79	-0.16947	-1.69466	SLU 1	-0.03503	-0.35026
241	SLU 79	-0.16794	-1.67944	SLU 1	-0.0351	-0.35096
242	SLU 79	-0.16463	-1.64631	SLU 1	-0.0352	-0.352
243	SLU 79	-0.16166	-1.61658	SLU 1	-0.03548	-0.35476
244	SLU 79	-0.15972	-1.59723	SLU 1	-0.03589	-0.35889
245	SLU 83	-0.15741	-1.57414	SLU 1	-0.03629	-0.36291
246	SLU 83	-0.15421	-1.54209	SLU 1	-0.0366	-0.366
247	SLU 83	-0.15056	-1.5056	SLU 1	-0.03689	-0.36888
248	SLU 83	-0.14779	-1.47792	SLU 1	-0.037	-0.37004
249	SLU 83	-0.14665	-1.46653	SLU 1	-0.03735	-0.37345
250	SLU 83	-0.14732	-1.47324	SLU 1	-0.03814	-0.38135
251	SLU 83	-0.14805	-1.48048	SLU 1	-0.0386	-0.38604
252	SLU 83	-0.10169	-1.0169	SLU 1	-0.03876	-0.38758
253	SLU 83	-0.10462	-1.04622	SLU 1	-0.04104	-0.41041
254	SLU 83	-0.11012	-1.10115	SLU 1	-0.04083	-0.40833
255	SLU 83	-0.10002	-1.00019	SLU 1	-0.03891	-0.38912
256	SLU 83	-0.09941	-0.99408	SLU 1	-0.03828	-0.38277
257	SLU 83	-0.11408	-1.1408	SLU 1	-0.04791	-0.47907
258	SLU 83	-0.11133	-1.11329	SLU 1	-0.04655	-0.46546
259	SLU 83	-0.10092	-1.00915	SLU 1	-0.03931	-0.39314
260	SLU 83	-0.10709	-1.07085	SLU 1	-0.03904	-0.39041
261	SLU 83	-0.12904	-1.29043	SLU 1	-0.0426	-0.426
262	SLU 83	-0.10201	-1.02009	SLU 1	-0.03992	-0.39916
263	SLU 83	-0.10419	-1.04187	SLU 1	-0.03742	-0.37424
264	SLU 83	-0.09619	-0.96192	SLU 1	-0.03721	-0.37206
265	SLU 83	-0.10415	-1.04149	SLU 1	-0.03927	-0.39266
266	SLU 83	-0.11416	-1.1416	SLU 1	-0.03974	-0.39736
267	SLU 83	-0.10021	-1.00214	SLU 1	-0.03829	-0.38288
268	SLU 83	-0.10463	-1.04635	SLU 1	-0.03714	-0.37136
269	SLU 83	-0.10092	-1.00917	SLU 1	-0.04102	-0.41017
270	SLU 83	-0.10217	-1.02172	SLU 1	-0.0399	-0.39901
271	SLU 83	-0.09339	-0.93389	SLU 1	-0.03645	-0.36446
272	SLU 83	-0.10767	-1.07674	SLU 1	-0.03959	-0.39594
273	SLU 83	-0.09872	-0.98721	SLU 1	-0.03806	-0.38056
274	SLU 83	-0.10704	-1.07037	SLU 1	-0.03979	-0.39786
275	SLU 83	-0.14495	-1.4495	SLU 1	-0.04407	-0.44072
276	SLU 83	-0.15295	-1.52946	SLU 1	-0.04297	-0.42968
278	SLU 83	-0.16456	-1.6456	SLU 1	-0.03927	-0.39265
279	SLU 83	-0.1655	-1.65504	SLU 1	-0.03662	-0.36618
280	SLU 79	-0.16457	-1.64573	SLU 1	-0.0351	-0.35099
281	SLU 79	-0.16444	-1.64438	SLU 1	-0.03478	-0.34784
282	SLU 83	-0.16529	-1.6529	SLU 1	-0.0357	-0.35699
283	SLU 83	-0.16646	-1.66456	SLU 1	-0.03748	-0.37481
284	SLU 83	-0.16766	-1.67656	SLU 1	-0.0391	-0.39099
285	SLU 83	-0.17012	-1.70121	SLU 1	-0.03928	-0.39284
286	SLU 83	-0.17172	-1.71722	SLU 1	-0.03895	-0.38952
287	SLU 83	-0.1717	-1.71704	SLU 1	-0.03886	-0.38858
288	SLU 83	-0.17074	-1.70745	SLU 1	-0.03864	-0.38637
289	SLU 83	-0.17009	-1.70092	SLU 1	-0.03737	-0.37366
290	SLU 79	-0.16918	-1.69184	SLU 1	-0.03586	-0.3586
291	SLU 79	-0.16837	-1.68375	SLU 1	-0.03495	-0.34953
292	SLU 79	-0.1682	-1.68198	SLU 1	-0.03492	-0.3492
293	SLU 79	-0.16854	-1.68541	SLU 1	-0.03562	-0.35621
294	SLU 83	-0.16876	-1.68765	SLU 1	-0.03662	-0.36619
295	SLU 83	-0.16866	-1.6866	SLU 1	-0.03765	-0.37647
296	SLU 83	-0.16843	-1.68433	SLU 1	-0.03844	-0.38441
297	SLU 83	-0.1686	-1.68604	SLU 1	-0.03836	-0.38362
298	SLU 83	-0.16824	-1.68243	SLU 1	-0.03823	-0.38226
299	SLU 83	-0.16721	-1.67206	SLU 1	-0.03867	-0.38672
300	SLU 83	-0.16571	-1.65713	SLU 1	-0.03894	-0.38935

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
301	SLU 83	-0.16467	-1.64667	SLU 1	-0.03766	-0.37661
302	SLU 83	-0.1629	-1.62905	SLU 1	-0.0361	-0.36103
303	SLU 83	-0.16039	-1.60395	SLU 1	-0.03535	-0.35353
304	SLU 83	-0.15812	-1.58117	SLU 1	-0.03559	-0.35592
305	SLU 83	-0.15637	-1.56372	SLU 1	-0.03686	-0.36859
306	SLU 83	-0.15358	-1.53578	SLU 1	-0.03887	-0.38867
307	SLU 83	-0.14773	-1.47728	SLU 1	-0.04039	-0.4039
308	SLU 83	-0.09983	-0.99831	SLU 1	-0.03883	-0.38833
309	SLU 83	-0.13466	-1.34662	SLU 1	-0.03955	-0.39547
310	SLU 83	-0.14062	-1.40624	SLU 1	-0.04289	-0.42892
311	SLU 83	-0.14339	-1.43389	SLU 1	-0.04404	-0.44037
312	SLU 83	-0.10162	-1.01618	SLU 1	-0.03961	-0.39613
313	SLU 83	-0.13034	-1.3034	SLU 1	-0.03907	-0.39074
314	SLU 83	-0.10104	-1.0104	SLU 1	-0.03839	-0.38391
315	SLU 83	-0.10027	-1.00272	SLU 1	-0.03889	-0.38888
316	SLU 83	-0.11741	-1.17412	SLU 1	-0.04934	-0.49335
317	SLU 83	-0.11422	-1.14218	SLU 1	-0.04775	-0.47748
318	SLU 83	-0.13253	-1.32528	SLU 1	-0.04114	-0.41141
319	SLU 83	-0.10732	-1.07321	SLU 1	-0.0389	-0.38898
320	SLU 83	-0.10554	-1.05544	SLU 1	-0.03946	-0.39455
321	SLU 83	-0.12815	-1.28151	SLU 1	-0.04366	-0.43663
322	SLU 83	-0.10347	-1.0347	SLU 1	-0.04014	-0.40144
323	SLU 83	-0.10188	-1.01876	SLU 1	-0.03953	-0.39526
324	SLU 83	-0.10005	-1.00055	SLU 1	-0.03828	-0.38275
325	SLU 83	-0.09987	-0.99875	SLU 1	-0.03856	-0.38562
326	SLU 83	-0.11019	-1.10185	SLU 1	-0.04039	-0.40389
327	SLU 83	-0.10739	-1.07386	SLU 1	-0.03833	-0.38334
328	SLU 83	-0.1083	-1.08297	SLU 1	-0.04448	-0.4448
329	SLU 83	-0.09879	-0.98793	SLU 1	-0.03813	-0.38128
330	SLU 83	-0.11387	-1.1387	SLU 1	-0.04015	-0.40155
331	SLU 83	-0.10073	-1.00734	SLU 1	-0.04021	-0.40209
332	SLU 83	-0.14641	-1.46408	SLU 1	-0.04682	-0.46823
333	SLU 83	-0.1522	-1.52197	SLU 1	-0.04627	-0.46266
335	SLU 83	-0.1585	-1.58496	SLU 1	-0.04091	-0.40908
336	SLU 83	-0.10442	-1.04424	SLU 1	-0.04031	-0.40309
337	SLU 83	-0.10436	-1.04356	SLU 1	-0.03931	-0.39315
338	SLU 83	-0.15513	-1.55129	SLU 1	-0.03488	-0.34875
339	SLU 83	-0.10977	-1.09766	SLU 1	-0.04064	-0.40645
340	SLU 83	-0.15101	-1.51009	SLU 1	-0.03131	-0.31315
341	SLU 83	-0.15007	-1.50075	SLU 1	-0.0309	-0.30904
342	SLU 83	-0.1528	-1.52803	SLU 1	-0.0336	-0.33597
343	SLU 83	-0.15769	-1.57691	SLU 1	-0.03857	-0.38575
344	SLU 83	-0.1618	-1.61795	SLU 1	-0.04283	-0.4283
345	SLU 83	-0.16398	-1.63982	SLU 1	-0.04267	-0.42669
346	SLU 83	-0.16489	-1.64889	SLU 1	-0.04177	-0.41775
347	SLU 83	-0.1656	-1.656	SLU 1	-0.04228	-0.4228
348	SLU 83	-0.16473	-1.64728	SLU 1	-0.04233	-0.42335
349	SLU 83	-0.16161	-1.61607	SLU 1	-0.03896	-0.38961
350	SLU 83	-0.15704	-1.57036	SLU 1	-0.03464	-0.34642
351	SLU 83	-0.15352	-1.53523	SLU 1	-0.03175	-0.31755
352	SLU 83	-0.15245	-1.52452	SLU 1	-0.03103	-0.3103
353	SLU 83	-0.15387	-1.53868	SLU 1	-0.03239	-0.32394
354	SLU 83	-0.15705	-1.57049	SLU 1	-0.03545	-0.35452
355	SLU 83	-0.16047	-1.60467	SLU 1	-0.03928	-0.39278
356	SLU 83	-0.16236	-1.62364	SLU 1	-0.04195	-0.41952
357	SLU 83	-0.1626	-1.62599	SLU 1	-0.0415	-0.41501
358	SLU 83	-0.16176	-1.61761	SLU 1	-0.0408	-0.40801
359	SLU 83	-0.16126	-1.61257	SLU 1	-0.04184	-0.41838
360	SLU 83	-0.15982	-1.59824	SLU 1	-0.04242	-0.42418
361	SLU 83	-0.1564	-1.56403	SLU 1	-0.03863	-0.3863
362	SLU 83	-0.15143	-1.51433	SLU 1	-0.0339	-0.33904
363	SLU 83	-0.14744	-1.47444	SLU 1	-0.03126	-0.31262
364	SLU 83	-0.14578	-1.45783	SLU 1	-0.03148	-0.31484
365	SLU 83	-0.14617	-1.46166	SLU 1	-0.0346	-0.34602
366	SLU 83	-0.14613	-1.46125	SLU 1	-0.03979	-0.39788
367	SLU 83	-0.1406	-1.40603	SLU 1	-0.04361	-0.43606
368	SLU 83	-0.1176	-1.17595	SLU 1	-0.04018	-0.40176
369	SLU 83	-0.1207	-1.20702	SLU 1	-0.05069	-0.50685
370	SLU 83	-0.11755	-1.17554	SLU 1	-0.04907	-0.4907
371	SLU 83	-0.09896	-0.98957	SLU 1	-0.03858	-0.38582
372	SLU 83	-0.10543	-1.0543	SLU 1	-0.04078	-0.40776
373	SLU 83	-0.10339	-1.0339	SLU 1	-0.03991	-0.39907
374	SLU 83	-0.13418	-1.34181	SLU 1	-0.04733	-0.47327
375	SLU 83	-0.13916	-1.39158	SLU 1	-0.04935	-0.49348
376	SLU 83	-0.12833	-1.28335	SLU 1	-0.04306	-0.43057
377	SLU 83	-0.1151	-1.15105	SLU 1	-0.03999	-0.39987
378	SLU 83	-0.10231	-1.02308	SLU 1	-0.03914	-0.39136
379	SLU 83	-0.10924	-1.09241	SLU 1	-0.04216	-0.42156
380	SLU 83	-0.11569	-1.1569	SLU 1	-0.04226	-0.42264
381	SLU 83	-0.11244	-1.12441	SLU 1	-0.04167	-0.41669
382	SLU 83	-0.11918	-1.1918	SLU 1	-0.04381	-0.43806
383	SLU 83	-0.10911	-1.09109	SLU 1	-0.04211	-0.42105
384	SLU 83	-0.10752	-1.07524	SLU 1	-0.04053	-0.40533
385	SLU 83	-0.11427	-1.14268	SLU 1	-0.04213	-0.4213
386	SLU 83	-0.10628	-1.06276	SLU 1	-0.04088	-0.40883
387	SLU 83	-0.1238	-1.23798	SLU 1	-0.05191	-0.51909
388	SLU 83	-0.12125	-1.21255	SLU 1	-0.05051	-0.50506
389	SLU 83	-0.11335	-1.13345	SLU 1	-0.04601	-0.46015
390	SLU 83	-0.10799	-1.0799	SLU 1	-0.04261	-0.42607
391	SLU 83	-0.10777	-1.07772	SLU 1	-0.04174	-0.41738
392	SLU 83	-0.11164	-1.1164	SLU 1	-0.04301	-0.43007
393	SLU 83	-0.11412	-1.1412	SLU 1	-0.04403	-0.44028
394	SLU 83	-0.12073	-1.20731	SLU 1	-0.04406	-0.44055
395	SLU 83	-0.12078	-1.20775	SLU 1	-0.04314	-0.43141
396	SLU 83	-0.12007	-1.20074	SLU 1	-0.04223	-0.4223
397	SLU 83	-0.12477	-1.24773	SLU 1	-0.04352	-0.43523
398	SLU 83	-0.13551	-1.35514	SLU 1	-0.04686	-0.46857
399	SLU 83	-0.14807	-1.48075	SLU 1	-0.04958	-0.49582
400	SLU 83	-0.15108	-1.51084	SLU 1	-0.04938	-0.49383
402	SLU 83	-0.1485	-1.48497	SLU 1	-0.04219	-0.42194

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
403	SLU 83	-0.13846	-1.38457	SLU 1	-0.03276	-0.32755
404	SLU 83	-0.10595	-1.05946	SLU 1	-0.04043	-0.40428
405	SLU 83	-0.13093	-1.30931	SLU 1	-0.02721	-0.27212
406	SLU 83	-0.12951	-1.29513	SLU 1	-0.02667	-0.26666
407	SLU 83	-0.13475	-1.34746	SLU 1	-0.03099	-0.30986
408	SLU 83	-0.10599	-1.05989	SLU 1	-0.04083	-0.40832
409	SLU 83	-0.14499	-1.44987	SLU 1	-0.03907	-0.39068
410	SLU 83	-0.15382	-1.53816	SLU 1	-0.04599	-0.45988
411	SLU 83	-0.15415	-1.54148	SLU 1	-0.04514	-0.45141
412	SLU 83	-0.15335	-1.53347	SLU 1	-0.04349	-0.43488
413	SLU 83	-0.15573	-1.55728	SLU 1	-0.04475	-0.44747
414	SLU 83	-0.15652	-1.56525	SLU 1	-0.04544	-0.4544
415	SLU 83	-0.14943	-1.49428	SLU 1	-0.03994	-0.39942
416	SLU 83	-0.13973	-1.39727	SLU 1	-0.03285	-0.32847
417	SLU 83	-0.13288	-1.32875	SLU 1	-0.02803	-0.28031
418	SLU 83	-0.13062	-1.30621	SLU 1	-0.02655	-0.26547
419	SLU 83	-0.13305	-1.33048	SLU 1	-0.02842	-0.28417
420	SLU 83	-0.13954	-1.39539	SLU 1	-0.03329	-0.33288
421	SLU 83	-0.1482	-1.48201	SLU 1	-0.03998	-0.39977
422	SLU 83	-0.15415	-1.54149	SLU 1	-0.0449	-0.449
423	SLU 83	-0.15291	-1.52909	SLU 1	-0.04386	-0.43858
424	SLU 83	-0.15056	-1.50557	SLU 1	-0.04245	-0.42454
425	SLU 83	-0.15163	-1.51634	SLU 1	-0.0442	-0.44203
426	SLU 83	-0.15185	-1.51847	SLU 1	-0.04538	-0.4538
427	SLU 83	-0.14407	-1.44072	SLU 1	-0.039	-0.38998
428	SLU 83	-0.13419	-1.34194	SLU 1	-0.03121	-0.31208
429	SLU 83	-0.12797	-1.2797	SLU 1	-0.02686	-0.26857
430	SLU 83	-0.12663	-1.26634	SLU 1	-0.02702	-0.27015
431	SLU 83	-0.12962	-1.29619	SLU 1	-0.03176	-0.31758
432	SLU 83	-0.13426	-1.34255	SLU 1	-0.04002	-0.4002
433	SLU 83	-0.13235	-1.32348	SLU 1	-0.04636	-0.46363
434	SLU 83	-0.11548	-1.15476	SLU 1	-0.04295	-0.42947
435	SLU 83	-0.12831	-1.28307	SLU 1	-0.05172	-0.51717
436	SLU 83	-0.13478	-1.3478	SLU 1	-0.05449	-0.54494
437	SLU 83	-0.12464	-1.24642	SLU 1	-0.04557	-0.45569
438	SLU 83	-0.12647	-1.26468	SLU 1	-0.04517	-0.4517
439	SLU 83	-0.12661	-1.26614	SLU 1	-0.04447	-0.44472
440	SLU 83	-0.11628	-1.16283	SLU 1	-0.04499	-0.44994
441	SLU 83	-0.131	-1.31	SLU 1	-0.04562	-0.45621
442	SLU 83	-0.14	-1.39998	SLU 1	-0.04852	-0.48517
443	SLU 83	-0.10285	-1.02849	SLU 1	-0.04116	-0.41163
444	SLU 83	-0.10822	-1.0822	SLU 1	-0.04154	-0.41536
445	SLU 83	-0.14884	-1.48835	SLU 1	-0.05101	-0.51005
446	SLU 83	-0.14965	-1.49648	SLU 1	-0.05106	-0.5106
447	SLU 83	-0.1226	-1.22599	SLU 1	-0.0452	-0.452
448	SLU 83	-0.11412	-1.14117	SLU 1	-0.0441	-0.44096
449	SLU 83	-0.12598	-1.25983	SLU 1	-0.05279	-0.52788
450	SLU 83	-0.12411	-1.24109	SLU 1	-0.05165	-0.51652
451	SLU 83	-0.11879	-1.18795	SLU 1	-0.04826	-0.48258
452	SLU 83	-0.11532	-1.15315	SLU 1	-0.04571	-0.45705
453	SLU 83	-0.11549	-1.15486	SLU 1	-0.045	-0.45004
454	SLU 83	-0.11848	-1.18481	SLU 1	-0.04585	-0.45854
455	SLU 83	-0.11913	-1.19127	SLU 1	-0.0461	-0.46096
456	SLU 83	-0.11038	-1.10379	SLU 1	-0.04183	-0.41831
457	SLU 83	-0.11011	-1.10113	SLU 1	-0.04613	-0.4613
458	SLU 83	-0.11795	-1.17953	SLU 1	-0.04402	-0.44022
459	SLU 83	-0.1279	-1.279	SLU 1	-0.04693	-0.46932
460	SLU 83	-0.13154	-1.31541	SLU 1	-0.04718	-0.4718
461	SLU 83	-0.13257	-1.32573	SLU 1	-0.04677	-0.46769
462	SLU 83	-0.13653	-1.36527	SLU 1	-0.04772	-0.47719
463	SLU 83	-0.14375	-1.43752	SLU 1	-0.05006	-0.50055
464	SLU 83	-0.10281	-1.02806	SLU 1	-0.04318	-0.43184
465	SLU 83	-0.14899	-1.48985	SLU 1	-0.0521	-0.52096
466	SLU 83	-0.14835	-1.48347	SLU 1	-0.05203	-0.52033
468	SLU 83	-0.13431	-1.34312	SLU 1	-0.04247	-0.42473
469	SLU 83	-0.11784	-1.17835	SLU 1	-0.03109	-0.31087
470	SLU 83	-0.10766	-1.07658	SLU 1	-0.02453	-0.2453
471	SLU 83	-0.1059	-1.05902	SLU 1	-0.02385	-0.23848
472	SLU 83	-0.11286	-1.12861	SLU 1	-0.02888	-0.28883
473	SLU 83	-0.12709	-1.27089	SLU 1	-0.03846	-0.38458
474	SLU 83	-0.14071	-1.40709	SLU 1	-0.04721	-0.47207
475	SLU 83	-0.13771	-1.37711	SLU 1	-0.04533	-0.45326
476	SLU 83	-0.13508	-1.35077	SLU 1	-0.04319	-0.43186
477	SLU 83	-0.13901	-1.3901	SLU 1	-0.04497	-0.44967
478	SLU 83	-0.143	-1.43	SLU 1	-0.04671	-0.46706
479	SLU 83	-0.13165	-1.31645	SLU 1	-0.03968	-0.39682
480	SLU 83	-0.11807	-1.18068	SLU 1	-0.03119	-0.31191
481	SLU 83	-0.10901	-1.0901	SLU 1	-0.02546	-0.25459
482	SLU 83	-0.10587	-1.0587	SLU 1	-0.02352	-0.2352
483	SLU 83	-0.10874	-1.08735	SLU 1	-0.02548	-0.25483
484	SLU 83	-0.11723	-1.17234	SLU 1	-0.03109	-0.31088
485	SLU 83	-0.13001	-1.30008	SLU 1	-0.03931	-0.39308
486	SLU 83	-0.14075	-1.40755	SLU 1	-0.0461	-0.46102
487	SLU 83	-0.1364	-1.36398	SLU 1	-0.0441	-0.44097
488	SLU 83	-0.13254	-1.32544	SLU 1	-0.04225	-0.42252
489	SLU 83	-0.13535	-1.3535	SLU 1	-0.04446	-0.4446
490	SLU 83	-0.13886	-1.3886	SLU 1	-0.04662	-0.46623
491	SLU 83	-0.12633	-1.26328	SLU 1	-0.03842	-0.3842
492	SLU 83	-0.11266	-1.12662	SLU 1	-0.02914	-0.29135
493	SLU 83	-0.1049	-1.04898	SLU 1	-0.024	-0.23998
494	SLU 83	-0.10367	-1.0367	SLU 1	-0.02405	-0.24047
495	SLU 83	-0.10838	-1.08376	SLU 1	-0.02941	-0.29408
496	SLU 83	-0.1168	-1.16801	SLU 1	-0.03907	-0.39068
497	SLU 83	-0.12045	-1.20451	SLU 1	-0.04735	-0.47348
498	SLU 83	-0.09644	-0.96442	SLU 1	-0.04195	-0.41952
499	SLU 83	-0.12413	-1.2413	SLU 1	-0.04606	-0.46065
500	SLU 83	-0.11061	-1.10613	SLU 1	-0.04259	-0.42588
501	SLU 83	-0.12771	-1.27709	SLU 1	-0.05353	-0.53528
502	SLU 83	-0.1266	-1.26603	SLU 1	-0.05273	-0.52726
503	SLU 83	-0.12377	-1.23768	SLU 1	-0.05049	-0.50494

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
504	SLU 83	-0.12206	-1.22063	SLU 1	-0.04882	-0.48817
505	SLU 83	-0.12236	-1.22356	SLU 1	-0.04819	-0.48194
506	SLU 83	-0.12412	-1.24122	SLU 1	-0.04844	-0.48442
507	SLU 83	-0.12295	-1.22952	SLU 1	-0.04779	-0.47792
508	SLU 83	-0.10899	-1.08986	SLU 1	-0.04567	-0.45667
509	SLU 83	-0.14737	-1.47367	SLU 1	-0.05213	-0.52131
511	SLU 83	-0.13712	-1.37125	SLU 1	-0.04694	-0.46939
512	SLU 83	-0.13924	-1.39244	SLU 1	-0.04646	-0.46456
513	SLU 83	-0.137	-1.37003	SLU 1	-0.04584	-0.45838
514	SLU 83	-0.13526	-1.35261	SLU 1	-0.04639	-0.46389
515	SLU 83	-0.11728	-1.17276	SLU 1	-0.04705	-0.47046
516	SLU 83	-0.11389	-1.13888	SLU 1	-0.04687	-0.46875
517	SLU 83	-0.11707	-1.17074	SLU 1	-0.04407	-0.44067
518	SLU 83	-0.13021	-1.30212	SLU 1	-0.04804	-0.48035
519	SLU 83	-0.13511	-1.35113	SLU 1	-0.04886	-0.48862
520	SLU 83	-0.11511	-1.15111	SLU 1	-0.04569	-0.45693
521	SLU 83	-0.13692	-1.36922	SLU 1	-0.04877	-0.48769
522	SLU 83	-0.1316	-1.31597	SLU 1	-0.04596	-0.45961
523	SLU 83	-0.14036	-1.40364	SLU 1	-0.04949	-0.49488
524	SLU 83	-0.13343	-1.33435	SLU 1	-0.04653	-0.46527
525	SLU 83	-0.14572	-1.45724	SLU 1	-0.05113	-0.5113
526	SLU 83	-0.13485	-1.34847	SLU 1	-0.04603	-0.4603
527	SLU 83	-0.14824	-1.48236	SLU 1	-0.05238	-0.52384
528	SLU 83	-0.14607	-1.4607	SLU 1	-0.05198	-0.51978
530	SLU 83	-0.1329	-1.32901	SLU 1	-0.04636	-0.46355
531	SLU 83	-0.13482	-1.34816	SLU 1	-0.0459	-0.45904
532	SLU 83	-0.13258	-1.32583	SLU 1	-0.04528	-0.45276
533	SLU 83	-0.13101	-1.31015	SLU 1	-0.04586	-0.45859
534	SLU 83	-0.11364	-1.13636	SLU 1	-0.04648	-0.46478
535	SLU 83	-0.11237	-1.12366	SLU 1	-0.04653	-0.46533
536	SLU 83	-0.12283	-1.22833	SLU 1	-0.05616	-0.56155
537	SLU 83	-0.12994	-1.29936	SLU 1	-0.05945	-0.59453
538	SLU 83	-0.14274	-1.42738	SLU 1	-0.05061	-0.50609
539	SLU 83	-0.09235	-0.92347	SLU 1	-0.04152	-0.41521
540	SLU 83	-0.09814	-0.98135	SLU 1	-0.04324	-0.43241
541	SLU 83	-0.10742	-1.07418	SLU 1	-0.0458	-0.45797
542	SLU 83	-0.11759	-1.17593	SLU 1	-0.04563	-0.45627
543	SLU 83	-0.12706	-1.27063	SLU 1	-0.04453	-0.4453
544	SLU 83	-0.14415	-1.44148	SLU 1	-0.05152	-0.51522
545	SLU 83	-0.12325	-1.23246	SLU 1	-0.04289	-0.42889
546	SLU 83	-0.10814	-1.0814	SLU 1	-0.04549	-0.45486
547	SLU 83	-0.11077	-1.10769	SLU 1	-0.04235	-0.4235
548	SLU 83	-0.12437	-1.24371	SLU 1	-0.04652	-0.46524
550	SLU 83	-0.1032	-1.03205	SLU 1	-0.04855	-0.4855
551	SLU 83	-0.09917	-0.99171	SLU 1	-0.04413	-0.44127
552	SLU 83	-0.1207	-1.20698	SLU 1	-0.0437	-0.43703
553	SLU 83	-0.12373	-1.23733	SLU 1	-0.04481	-0.44807
554	SLU 83	-0.12463	-1.24628	SLU 1	-0.04437	-0.44369
555	SLU 83	-0.12093	-1.20932	SLU 1	-0.0443	-0.44298
556	SLU 83	-0.10502	-1.0502	SLU 1	-0.04299	-0.4299
557	SLU 83	-0.12078	-1.2078	SLU 1	-0.04377	-0.43768
558	SLU 83	-0.12805	-1.2805	SLU 1	-0.0536	-0.53603
559	SLU 83	-0.12767	-1.27666	SLU 1	-0.05314	-0.53141
560	SLU 83	-0.12659	-1.26592	SLU 1	-0.05182	-0.51821
561	SLU 83	-0.12616	-1.26157	SLU 1	-0.05082	-0.50822
562	SLU 83	-0.1264	-1.26401	SLU 1	-0.05021	-0.50215
563	SLU 83	-0.12697	-1.26968	SLU 1	-0.04988	-0.49883
564	SLU 83	-0.12435	-1.24353	SLU 1	-0.04848	-0.48478
565	SLU 83	-0.13046	-1.30461	SLU 1	-0.0485	-0.485
566	SLU 83	-0.13627	-1.36267	SLU 1	-0.04985	-0.49846
567	SLU 83	-0.13872	-1.38719	SLU 1	-0.05007	-0.50066
568	SLU 83	-0.14176	-1.41763	SLU 1	-0.05062	-0.50622
569	SLU 83	-0.14559	-1.45588	SLU 1	-0.05166	-0.51664
570	SLU 83	-0.14563	-1.4563	SLU 1	-0.052	-0.52002
571	SLU 83	-0.14178	-1.41783	SLU 1	-0.05089	-0.50895
572	SLU 83	-0.11846	-1.1846	SLU 1	-0.04258	-0.42584
573	SLU 83	-0.11996	-1.19956	SLU 1	-0.04317	-0.43169
574	SLU 83	-0.11398	-1.13984	SLU 1	-0.04091	-0.40912
575	SLU 83	-0.11801	-1.18009	SLU 1	-0.04158	-0.41581
576	SLU 83	-0.11579	-1.15792	SLU 1	-0.04163	-0.41628
577	SLU 83	-0.08698	-0.86984	SLU 1	-0.02366	-0.23662
578	SLU 83	-0.11555	-1.15545	SLU 1	-0.04108	-0.41082
579	SLU 83	-0.08628	-0.86284	SLU 1	-0.02337	-0.23373
580	SLU 83	-0.09958	-0.9958	SLU 1	-0.04429	-0.44292
581	SLU 83	-0.11477	-1.14772	SLU 1	-0.04126	-0.41261
582	SLU 83	-0.10315	-1.03146	SLU 1	-0.03418	-0.34175
583	SLU 83	-0.08997	-0.89973	SLU 1	-0.04355	-0.4355
584	SLU 83	-0.11895	-1.18953	SLU 1	-0.04316	-0.43161
585	SLU 83	-0.09071	-0.90709	SLU 1	-0.04243	-0.42433
586	SLU 83	-0.09147	-0.91469	SLU 1	-0.02752	-0.27524
587	SLU 83	-0.12833	-1.2833	SLU 1	-0.04563	-0.45632
588	SLU 83	-0.11632	-1.16317	SLU 1	-0.04301	-0.43009
589	SLU 83	-0.09948	-0.99477	SLU 1	-0.04363	-0.43632
590	SLU 83	-0.08374	-0.8374	SLU 1	-0.02579	-0.25786
591	SLU 83	-0.08994	-0.89937	SLU 1	-0.03181	-0.3181
592	SLU 83	-0.10875	-1.08752	SLU 1	-0.03602	-0.36016
593	SLU 83	-0.08833	-0.88326	SLU 1	-0.0265	-0.26501
594	SLU 83	-0.11534	-1.15344	SLU 1	-0.04387	-0.43869
595	SLU 83	-0.10955	-1.0955	SLU 1	-0.04103	-0.41027
596	SLU 83	-0.08053	-0.80535	SLU 1	-0.02356	-0.2356
597	SLU 83	-0.09851	-0.98506	SLU 1	-0.03324	-0.33241
598	SLU 83	-0.09152	-0.91515	SLU 1	-0.02727	-0.27274
599	SLU 83	-0.0958	-0.95796	SLU 1	-0.03308	-0.33084
600	SLU 83	-0.0838	-0.83804	SLU 1	-0.02353	-0.23528
601	SLU 83	-0.08597	-0.85972	SLU 1	-0.02553	-0.25533
602	SLU 83	-0.10705	-1.0705	SLU 1	-0.04037	-0.40373
603	SLU 83	-0.11043	-1.10426	SLU 1	-0.04267	-0.42669
604	SLU 83	-0.11268	-1.12675	SLU 1	-0.04257	-0.42569
605	SLU 83	-0.08399	-0.83986	SLU 1	-0.02619	-0.26193
606	SLU 83	-0.11017	-1.10168	SLU 1	-0.04162	-0.41621

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
607	SLU 83	-0.1121	-1.12103	SLU 1	-0.04212	-0.42124
608	SLU 83	-0.09135	-0.91349	SLU 1	-0.04304	-0.43042
609	SLU 83	-0.09316	-0.9316	SLU 1	-0.03825	-0.38253
610	SLU 83	-0.09715	-0.97152	SLU 1	-0.03349	-0.33492
611	SLU 83	-0.10638	-1.06384	SLU 1	-0.0418	-0.418
612	SLU 83	-0.08505	-0.85048	SLU 1	-0.04239	-0.42391
613	SLU 83	-0.12217	-1.22175	SLU 1	-0.04627	-0.46266
614	SLU 83	-0.11743	-1.17435	SLU 1	-0.04551	-0.45511
615	SLU 83	-0.09184	-0.91841	SLU 1	-0.04291	-0.42909
616	SLU 83	-0.09233	-0.92329	SLU 1	-0.04166	-0.41663
617	SLU 83	-0.09701	-0.97008	SLU 1	-0.04981	-0.49809
618	SLU 83	-0.10284	-1.02837	SLU 1	-0.04031	-0.40311
619	SLU 83	-0.12599	-1.25994	SLU 1	-0.05228	-0.52275
620	SLU 83	-0.11764	-1.1764	SLU 1	-0.0607	-0.607
621	SLU 83	-0.12455	-1.24551	SLU 1	-0.06418	-0.64182
622	SLU 83	-0.10194	-1.01939	SLU 1	-0.03891	-0.38912
623	SLU 83	-0.10849	-1.08491	SLU 1	-0.0418	-0.41799
624	SLU 83	-0.12813	-1.28128	SLU 1	-0.04831	-0.48306
625	SLU 83	-0.10323	-1.03234	SLU 1	-0.04045	-0.40446
626	SLU 83	-0.09583	-0.95831	SLU 1	-0.03695	-0.36946
627	SLU 83	-0.10006	-1.00065	SLU 1	-0.0395	-0.39499
628	SLU 83	-0.07553	-0.7553	SLU 1	-0.02493	-0.24932
629	SLU 83	-0.12512	-1.25116	SLU 1	-0.05126	-0.51258
630	SLU 83	-0.08475	-0.84752	SLU 1	-0.04267	-0.4267
631	SLU 83	-0.12548	-1.25479	SLU 1	-0.04925	-0.49248
632	SLU 83	-0.10129	-1.01294	SLU 1	-0.04027	-0.40271
633	SLU 83	-0.10206	-1.02057	SLU 1	-0.04049	-0.40491
634	SLU 83	-0.1315	-1.31503	SLU 1	-0.04932	-0.4932
635	SLU 83	-0.12926	-1.29264	SLU 1	-0.04795	-0.47955
636	SLU 83	-0.1228	-1.228	SLU 1	-0.04761	-0.47608
637	SLU 83	-0.09537	-0.95365	SLU 1	-0.03786	-0.37859
638	SLU 83	-0.12439	-1.24387	SLU 1	-0.0501	-0.50097
639	SLU 83	-0.08546	-0.85462	SLU 1	-0.0429	-0.42897
640	SLU 83	-0.09424	-0.94242	SLU 1	-0.03892	-0.3892
641	SLU 83	-0.13332	-1.33316	SLU 1	-0.04973	-0.49732
642	SLU 83	-0.0868	-0.86795	SLU 1	-0.04651	-0.46507
643	SLU 83	-0.07532	-0.75324	SLU 1	-0.02741	-0.27414
644	SLU 83	-0.1109	-1.10901	SLU 1	-0.04276	-0.42759
645	SLU 83	-0.07383	-0.73833	SLU 1	-0.02668	-0.2668
646	SLU 83	-0.09484	-0.94841	SLU 1	-0.0387	-0.38699
647	SLU 83	-0.09483	-0.9483	SLU 1	-0.03978	-0.39777
648	SLU 83	-0.11182	-1.11819	SLU 1	-0.0419	-0.41895
649	SLU 83	-0.09543	-0.95431	SLU 1	-0.03954	-0.39544
650	SLU 83	-0.09399	-0.93989	SLU 1	-0.04054	-0.40542
651	SLU 83	-0.08512	-0.85116	SLU 1	-0.04249	-0.4249
652	SLU 83	-0.11131	-1.11312	SLU 1	-0.04303	-0.43026
653	SLU 83	-0.07946	-0.79462	SLU 1	-0.03589	-0.35894
654	SLU 83	-0.07433	-0.74325	SLU 1	-0.03129	-0.31293
655	SLU 83	-0.10676	-1.06759	SLU 1	-0.04125	-0.41247
656	SLU 83	-0.11848	-1.18482	SLU 1	-0.04566	-0.45655
657	SLU 83	-0.07072	-0.70715	SLU 1	-0.02872	-0.2872
658	SLU 83	-0.08236	-0.82356	SLU 1	-0.0439	-0.43903
659	SLU 83	-0.08269	-0.82685	SLU 1	-0.04058	-0.4058
660	SLU 83	-0.09002	-0.9002	SLU 1	-0.03944	-0.39438
661	SLU 83	-0.08754	-0.87539	SLU 1	-0.03853	-0.38525
662	SLU 83	-0.08086	-0.80859	SLU 1	-0.03382	-0.33818
663	SLU 83	-0.12329	-1.23289	SLU 1	-0.05026	-0.50262
664	SLU 83	-0.12361	-1.23609	SLU 1	-0.04857	-0.48568
665	SLU 83	-0.1311	-1.31096	SLU 1	-0.04921	-0.49207
666	SLU 83	-0.13201	-1.32009	SLU 1	-0.04959	-0.4959
667	SLU 83	-0.08203	-0.82031	SLU 1	-0.04521	-0.45206
668	SLU 83	-0.09824	-0.9824	SLU 1	-0.05504	-0.55035
669	SLU 83	-0.1152	-1.15197	SLU 1	-0.04409	-0.44094
670	SLU 83	-0.10608	-1.06082	SLU 1	-0.04116	-0.41161
671	SLU 83	-0.08664	-0.86642	SLU 1	-0.03896	-0.38957
672	SLU 83	-0.07934	-0.79337	SLU 1	-0.0294	-0.294
673	SLU 83	-0.08731	-0.87313	SLU 1	-0.03895	-0.38949
674	SLU 83	-0.0882	-0.88198	SLU 1	-0.03652	-0.36522
675	SLU 83	-0.09287	-0.92874	SLU 1	-0.03983	-0.39827
676	SLU 83	-0.09246	-0.9246	SLU 1	-0.03926	-0.39256
677	SLU 83	-0.09151	-0.91514	SLU 1	-0.0349	-0.34896
678	SLU 83	-0.08805	-0.88051	SLU 1	-0.0404	-0.40395
679	SLU 83	-0.08057	-0.80573	SLU 1	-0.03206	-0.32056
680	SLU 83	-0.07627	-0.7627	SLU 1	-0.029	-0.29001
681	SLU 83	-0.08225	-0.82255	SLU 1	-0.04453	-0.44531
682	SLU 83	-0.07574	-0.7574	SLU 1	-0.03237	-0.32371
683	SLU 83	-0.0708	-0.708	SLU 1	-0.0313	-0.313
684	SLU 83	-0.07077	-0.70775	SLU 1	-0.03025	-0.30253
685	SLU 83	-0.0772	-0.77201	SLU 1	-0.03542	-0.35423
686	SLU 83	-0.08297	-0.82972	SLU 1	-0.03735	-0.37352
687	SLU 83	-0.12039	-1.20391	SLU 1	-0.04687	-0.46867
688	SLU 83	-0.12236	-1.22355	SLU 1	-0.04681	-0.46815
689	SLU 83	-0.10881	-1.08805	SLU 1	-0.04169	-0.41691
690	SLU 83	-0.08186	-0.81862	SLU 1	-0.04644	-0.46444
691	SLU 83	-0.1131	-1.13097	SLU 1	-0.06565	-0.65653
692	SLU 83	-0.11878	-1.18781	SLU 1	-0.06875	-0.68749
693	SLU 83	-0.122	-1.22003	SLU 1	-0.04852	-0.48519
694	SLU 83	-0.12084	-1.2084	SLU 1	-0.04691	-0.4691
695	SLU 83	-0.08188	-0.81878	SLU 1	-0.04493	-0.44934
696	SLU 83	-0.12406	-1.2406	SLU 1	-0.048	-0.48002
697	SLU 83	-0.08698	-0.86978	SLU 1	-0.04043	-0.40426
698	SLU 83	-0.07806	-0.78058	SLU 1	-0.041	-0.40997
699	SLU 83	-0.08481	-0.84809	SLU 1	-0.04096	-0.4096
700	SLU 83	-0.12184	-1.21837	SLU 1	-0.04769	-0.47687
701	SLU 83	-0.12544	-1.2544	SLU 1	-0.04836	-0.48359
702	SLU 83	-0.11955	-1.19553	SLU 1	-0.0451	-0.45101
703	SLU 83	-0.10609	-1.06088	SLU 1	-0.04156	-0.41562
704	SLU 83	-0.07225	-0.72247	SLU 1	-0.03379	-0.33785
705	SLU 83	-0.08142	-0.81416	SLU 1	-0.04048	-0.40482
706	SLU 83	-0.08563	-0.85633	SLU 1	-0.04352	-0.43524

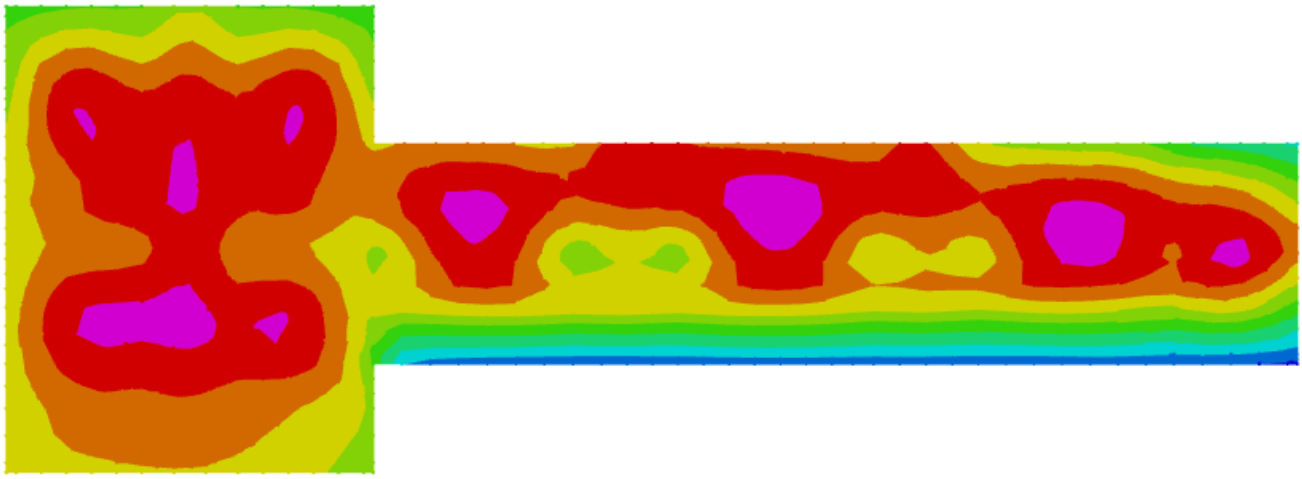
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
707	SLU 83	-0.12241	-1.22411	SLU 1	-0.04886	-0.48858
708	SLU 83	-0.08701	-0.87007	SLU 1	-0.04007	-0.40073
709	SLU 83	-0.10482	-1.04823	SLU 1	-0.04064	-0.40637
710	SLU 83	-0.11173	-1.11727	SLU 1	-0.04405	-0.44051
711	SLU 83	-0.08833	-0.88332	SLU 1	-0.05321	-0.53205
712	SLU 83	-0.10547	-1.05474	SLU 1	-0.04291	-0.42914
713	SLU 83	-0.07188	-0.71879	SLU 1	-0.03752	-0.37515
714	SLU 83	-0.08077	-0.80768	SLU 1	-0.04545	-0.45448
715	SLU 83	-0.07497	-0.74973	SLU 1	-0.04047	-0.40467
716	SLU 83	-0.07411	-0.74113	SLU 1	-0.0363	-0.36295
717	SLU 83	-0.09044	-0.90441	SLU 1	-0.04147	-0.41473
718	SLU 83	-0.07169	-0.71688	SLU 1	-0.03741	-0.37414
719	SLU 83	-0.08223	-0.82233	SLU 1	-0.04186	-0.41863
720	SLU 83	-0.10007	-1.00075	SLU 1	-0.06127	-0.61267
721	SLU 83	-0.08293	-0.82932	SLU 1	-0.03992	-0.39921
722	SLU 83	-0.0909	-0.90905	SLU 1	-0.0423	-0.42297
723	SLU 83	-0.11424	-1.14239	SLU 1	-0.04304	-0.43042
724	SLU 83	-0.08464	-0.84644	SLU 1	-0.05162	-0.51616
725	SLU 83	-0.08377	-0.83773	SLU 1	-0.05013	-0.5013
726	SLU 83	-0.08389	-0.83894	SLU 1	-0.04379	-0.43787
727	SLU 83	-0.08871	-0.8871	SLU 1	-0.03807	-0.38073
728	SLU 83	-0.07966	-0.79664	SLU 1	-0.04229	-0.42287
729	SLU 83	-0.07953	-0.79533	SLU 1	-0.04634	-0.46344
730	SLU 83	-0.08391	-0.8391	SLU 1	-0.05018	-0.50178
731	SLU 83	-0.07726	-0.77256	SLU 1	-0.04259	-0.42591
732	SLU 83	-0.08461	-0.84611	SLU 1	-0.04679	-0.46789
733	SLU 83	-0.10464	-1.04645	SLU 1	-0.04107	-0.41069
734	SLU 83	-0.10847	-1.08474	SLU 1	-0.04138	-0.41376
735	SLU 83	-0.0846	-0.846	SLU 1	-0.04343	-0.43426
736	SLU 83	-0.08382	-0.83822	SLU 1	-0.04692	-0.4692
737	SLU 83	-0.10708	-1.07078	SLU 1	-0.04249	-0.42486
738	SLU 83	-0.08605	-0.86049	SLU 1	-0.04578	-0.45776
739	SLU 83	-0.09197	-0.91974	SLU 1	-0.04405	-0.44052
740	SLU 83	-0.12388	-1.23883	SLU 1	-0.04873	-0.48731
741	SLU 83	-0.12303	-1.23033	SLU 1	-0.04809	-0.48087
742	SLU 83	-0.12124	-1.2124	SLU 1	-0.04664	-0.46636
743	SLU 83	-0.12053	-1.20531	SLU 1	-0.04572	-0.45715
744	SLU 83	-0.12079	-1.20785	SLU 1	-0.04525	-0.45246
745	SLU 83	-0.1215	-1.21503	SLU 1	-0.04507	-0.45068
746	SLU 83	-0.11944	-1.19444	SLU 1	-0.0443	-0.44303
747	SLU 83	-0.11484	-1.14841	SLU 1	-0.04588	-0.45878
748	SLU 83	-0.11795	-1.1795	SLU 1	-0.04675	-0.46754
749	SLU 83	-0.11935	-1.19347	SLU 1	-0.04687	-0.46871
750	SLU 83	-0.12128	-1.21278	SLU 1	-0.04733	-0.47333
751	SLU 83	-0.12372	-1.23723	SLU 1	-0.0483	-0.48303
752	SLU 83	-0.12339	-1.23389	SLU 1	-0.04914	-0.49138
753	SLU 83	-0.12079	-1.20787	SLU 1	-0.04897	-0.48971
754	SLU 83	-0.08855	-0.88546	SLU 1	-0.04176	-0.41763
755	SLU 83	-0.0896	-0.89601	SLU 1	-0.0411	-0.41097
756	SLU 83	-0.08381	-0.83814	SLU 1	-0.04549	-0.45488
757	SLU 83	-0.07928	-0.79284	SLU 1	-0.04374	-0.43735
758	SLU 83	-0.08326	-0.83263	SLU 1	-0.0467	-0.46702
759	SLU 83	-0.08117	-0.81167	SLU 1	-0.0447	-0.44699
760	SLU 83	-0.10514	-1.05136	SLU 1	-0.04084	-0.40842
761	SLU 83	-0.08552	-0.85523	SLU 1	-0.05348	-0.53481
762	SLU 83	-0.10936	-1.0936	SLU 1	-0.0712	-0.71198
763	SLU 83	-0.11296	-1.12956	SLU 1	-0.07333	-0.73332
764	SLU 83	-0.10267	-1.02674	SLU 1	-0.04581	-0.45808
765	SLU 83	-0.07931	-0.79308	SLU 1	-0.04837	-0.48372
766	SLU 83	-0.11157	-1.11569	SLU 1	-0.04466	-0.44659
767	SLU 83	-0.08082	-0.80824	SLU 1	-0.0485	-0.48499
768	SLU 83	-0.08451	-0.84509	SLU 1	-0.04886	-0.4886
769	SLU 83	-0.08555	-0.85549	SLU 1	-0.05109	-0.51085
770	SLU 83	-0.08076	-0.80762	SLU 1	-0.0496	-0.49605
771	SLU 83	-0.11511	-1.15114	SLU 1	-0.0431	-0.43097
772	SLU 62	-0.09989	-0.99889	SLU 22	-0.0633	-0.63301
773	SLU 83	-0.09928	-0.99276	SLU 1	-0.04941	-0.49412
774	SLU 83	-0.08817	-0.88169	SLU 1	-0.05127	-0.51273
775	SLU 62	-0.0956	-0.95603	SLU 22	-0.05987	-0.59871
776	SLU 83	-0.09098	-0.90985	SLU 1	-0.05461	-0.54615
777	SLU 83	-0.09045	-0.90448	SLU 1	-0.05044	-0.50436
778	SLU 62	-0.09148	-0.91477	SLU 22	-0.05817	-0.58169
779	SLU 62	-0.0939	-0.93897	SLU 22	-0.0589	-0.58904
780	SLU 83	-0.11733	-1.17334	SLU 1	-0.05054	-0.50539
781	SLU 83	-0.09535	-0.95353	SLU 1	-0.04854	-0.48542
782	SLU 83	-0.10535	-1.05355	SLU 1	-0.04166	-0.41663
783	SLU 83	-0.08477	-0.84769	SLU 1	-0.0493	-0.49296
784	SLU 83	-0.10135	-1.01346	SLU 1	-0.04745	-0.47448
785	SLU 83	-0.11502	-1.15019	SLU 1	-0.04618	-0.46179
786	SLU 83	-0.12388	-1.23876	SLU 1	-0.05073	-0.50727
787	SLU 83	-0.11619	-1.16191	SLU 1	-0.04614	-0.46143
788	SLU 83	-0.07964	-0.79637	SLU 1	-0.04794	-0.47942
789	SLU 62	-0.08514	-0.85141	SLU 22	-0.05483	-0.54831
790	SLU 83	-0.08619	-0.86189	SLU 1	-0.04567	-0.45673
791	SLU 83	-0.11564	-1.15641	SLU 1	-0.04533	-0.45329
792	SLU 83	-0.08768	-0.87677	SLU 1	-0.0548	-0.54797
793	SLU 83	-0.11717	-1.17172	SLU 1	-0.04556	-0.45561
794	SLU 83	-0.10866	-1.08664	SLU 1	-0.04351	-0.43509
795	SLU 83	-0.10914	-1.09144	SLU 1	-0.0417	-0.41704
796	SLU 83	-0.12614	-1.26135	SLU 1	-0.04937	-0.49368
797	SLU 83	-0.12485	-1.24847	SLU 1	-0.04861	-0.4861
798	SLU 83	-0.12069	-1.20695	SLU 1	-0.04459	-0.44587
799	SLU 83	-0.08489	-0.84895	SLU 1	-0.04728	-0.47277
800	SLU 83	-0.08246	-0.82456	SLU 1	-0.05094	-0.50936
801	SLU 83	-0.12148	-1.21485	SLU 1	-0.04744	-0.4744
802	SLU 83	-0.09025	-0.90252	SLU 1	-0.05646	-0.56459
803	SLU 83	-0.11277	-1.12766	SLU 1	-0.0454	-0.45399
804	SLU 83	-0.10578	-1.05783	SLU 1	-0.04136	-0.41358
805	SLU 83	-0.09213	-0.92134	SLU 1	-0.05364	-0.53637
806	SLU 83	-0.12838	-1.28382	SLU 1	-0.05045	-0.50448

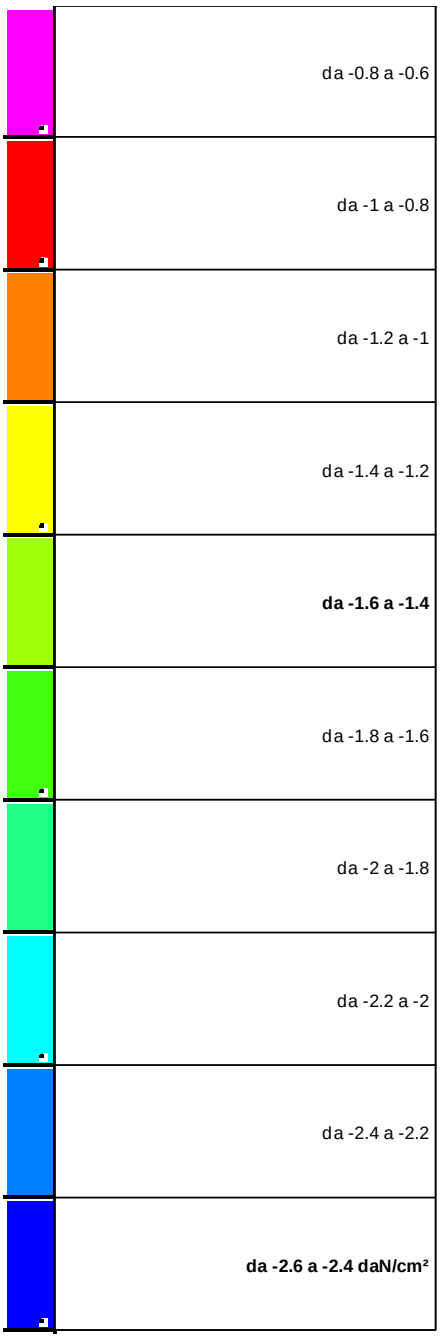
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
807	SLU 83	-0.12084	-1.20841	SLU 1	-0.04616	-0.46163
808	SLU 83	-0.11623	-1.16227	SLU 1	-0.04337	-0.43368
809	SLU 83	-0.11469	-1.14688	SLU 1	-0.04198	-0.41982
810	SLU 83	-0.11718	-1.17183	SLU 1	-0.0426	-0.42599
811	SLU 83	-0.12081	-1.20809	SLU 1	-0.04415	-0.44145
812	SLU 83	-0.11534	-1.15338	SLU 1	-0.04644	-0.46445
813	SLU 83	-0.1263	-1.26305	SLU 1	-0.05166	-0.51664
814	SLU 83	-0.12562	-1.25622	SLU 1	-0.05338	-0.53381
820	SLU 83	-0.11437	-1.14368	SLU 1	-0.04538	-0.45377
821	SLU 83	-0.11187	-1.11874	SLU 1	-0.04359	-0.43595
822	SLU 83	-0.11344	-1.13439	SLU 1	-0.04377	-0.4377
823	SLU 83	-0.11066	-1.10661	SLU 1	-0.04457	-0.44568
824	SLU 83	-0.12618	-1.26177	SLU 1	-0.05439	-0.5439
825	SLU 83	-0.12	-1.20005	SLU 1	-0.04673	-0.4673
826	SLU 83	-0.10698	-1.06976	SLU 1	-0.04272	-0.42723
827	SLU 83	-0.12736	-1.27363	SLU 1	-0.05457	-0.54565
828	SLU 83	-0.12685	-1.26855	SLU 1	-0.05541	-0.55412
829	SLU 83	-0.12196	-1.21957	SLU 1	-0.05759	-0.57589
830	SLU 83	-0.1189	-1.18901	SLU 1	-0.05798	-0.57975
831	SLU 83	-0.11555	-1.15552	SLU 1	-0.05814	-0.58142
832	SLU 83	-0.11368	-1.13675	SLU 1	-0.05835	-0.58345
833	SLU 83	-0.11313	-1.13134	SLU 1	-0.05926	-0.5926
834	SLU 83	-0.11406	-1.14058	SLU 1	-0.06022	-0.60219
835	SLU 83	-0.11221	-1.12212	SLU 1	-0.05973	-0.59732
836	SLU 83	-0.09923	-0.99232	SLU 1	-0.06008	-0.60076
837	SLU 83	-0.10034	-1.00338	SLU 1	-0.06142	-0.61417
838	SLU 83	-0.09946	-0.99462	SLU 1	-0.06148	-0.61485
839	SLU 83	-0.09835	-0.98355	SLU 1	-0.06146	-0.61464
840	SLU 83	-0.09805	-0.98048	SLU 1	-0.06164	-0.61643
841	SLU 83	-0.09838	-0.98385	SLU 1	-0.06238	-0.62385
842	SLU 83	-0.09881	-0.98811	SLU 1	-0.0631	-0.631
843	SLU 83	-0.09714	-0.97136	SLU 1	-0.06253	-0.62532
844	SLU 62	-0.10154	-1.01544	SLU 22	-0.06479	-0.64785
845	SLU 62	-0.10343	-1.03425	SLU 22	-0.06536	-0.65363
846	SLU 62	-0.10338	-1.03379	SLU 22	-0.06432	-0.64316
847	SLU 62	-0.1032	-1.032	SLU 22	-0.0632	-0.63197
848	SLU 62	-0.10286	-1.02859	SLU 22	-0.06244	-0.62442
849	SLU 62	-0.1013	-1.01296	SLU 22	-0.06013	-0.60125
850	SLU 62	-0.1073	-1.07295	SLU 22	-0.06189	-0.61886
851	SLU 62	-0.11086	-1.1086	SLU 22	-0.06359	-0.63589
852	SLU 62	-0.11231	-1.12315	SLU 22	-0.06381	-0.63809
853	SLU 62	-0.11359	-1.13586	SLU 22	-0.06387	-0.63868
854	SLU 62	-0.11553	-1.1553	SLU 22	-0.06447	-0.64469
855	SLU 62	-0.11858	-1.18577	SLU 22	-0.06606	-0.66064
856	SLU 62	-0.12015	-1.20146	SLU 22	-0.06711	-0.6711
857	SLU 83	-0.10882	-1.08823	SLU 1	-0.04191	-0.41911
858	SLU 83	-0.11625	-1.16248	SLU 1	-0.04368	-0.43682
859	SLU 83	-0.12786	-1.27865	SLU 1	-0.05008	-0.50077
860	SLU 83	-0.12679	-1.26794	SLU 1	-0.0495	-0.49502
861	SLU 83	-0.12122	-1.21225	SLU 1	-0.04487	-0.44868
862	SLU 83	-0.12748	-1.27479	SLU 1	-0.05236	-0.5236
863	SLU 83	-0.11397	-1.13973	SLU 1	-0.04604	-0.46039
864	SLU 83	-0.11549	-1.15489	SLU 1	-0.04662	-0.46621
865	SLU 83	-0.11241	-1.12415	SLU 1	-0.04457	-0.44565
866	SLU 83	-0.10846	-1.0846	SLU 1	-0.04205	-0.42048
867	SLU 83	-0.1103	-1.10301	SLU 1	-0.04231	-0.42307
868	SLU 83	-0.11879	-1.18792	SLU 1	-0.04618	-0.46181
869	SLU 83	-0.12867	-1.28666	SLU 1	-0.05289	-0.52892
870	SLU 83	-0.12996	-1.29965	SLU 1	-0.05572	-0.55725
871	SLU 83	-0.12677	-1.26772	SLU 1	-0.0606	-0.60596
872	SLU 83	-0.12525	-1.25246	SLU 1	-0.06211	-0.62115
873	SLU 83	-0.12266	-1.22656	SLU 1	-0.06284	-0.62836
874	SLU 83	-0.12086	-1.2086	SLU 1	-0.06313	-0.63134
875	SLU 83	-0.1197	-1.19701	SLU 1	-0.06387	-0.6387
876	SLU 83	-0.11978	-1.19781	SLU 1	-0.06444	-0.64439
877	SLU 83	-0.11575	-1.15747	SLU 1	-0.063	-0.62997
878	SLU 83	-0.10169	-1.01694	SLU 1	-0.05708	-0.57085
879	SLU 83	-0.0909	-0.90901	SLU 1	-0.05363	-0.53633
880	SLU 83	-0.09309	-0.9309	SLU 1	-0.05704	-0.57036
881	SLU 83	-0.10175	-1.01748	SLU 1	-0.06338	-0.63384
882	SLU 83	-0.10468	-1.04676	SLU 1	-0.06579	-0.65792
883	SLU 83	-0.10465	-1.04655	SLU 1	-0.0664	-0.66401
884	SLU 83	-0.10406	-1.04056	SLU 1	-0.06673	-0.66729
885	SLU 83	-0.10373	-1.03732	SLU 1	-0.06694	-0.66943
886	SLU 62	-0.10404	-1.04041	SLU 22	-0.0669	-0.66903
887	SLU 62	-0.1045	-1.04504	SLU 22	-0.06627	-0.66269
888	SLU 62	-0.10217	-1.02173	SLU 22	-0.06339	-0.6339
889	SLU 62	-0.09379	-0.93786	SLU 22	-0.05601	-0.56009
890	SLU 62	-0.08986	-0.89855	SLU 22	-0.05224	-0.52242
891	SLU 62	-0.09695	-0.96946	SLU 22	-0.05745	-0.57452
892	SLU 62	-0.10746	-1.07457	SLU 22	-0.06525	-0.65254
893	SLU 62	-0.11107	-1.11073	SLU 22	-0.06724	-0.67236
894	SLU 62	-0.11185	-1.11853	SLU 22	-0.0668	-0.66803
895	SLU 62	-0.11224	-1.12244	SLU 22	-0.06613	-0.66133
896	SLU 62	-0.11193	-1.11925	SLU 22	-0.06542	-0.65416
897	SLU 62	-0.10979	-1.09793	SLU 22	-0.06273	-0.62732
898	SLU 62	-0.10968	-1.09685	SLU 22	-0.06148	-0.61475
899	SLU 62	-0.11471	-1.1471	SLU 22	-0.0639	-0.63902
900	SLU 62	-0.11793	-1.17925	SLU 22	-0.0654	-0.65399
901	SLU 62	-0.1189	-1.18896	SLU 22	-0.06525	-0.65254
902	SLU 62	-0.11926	-1.19264	SLU 22	-0.0645	-0.64496
903	SLU 62	-0.12004	-1.20044	SLU 22	-0.06396	-0.63963
904	SLU 62	-0.12196	-1.21959	SLU 22	-0.06445	-0.64448
905	SLU 62	-0.12326	-1.23259	SLU 22	-0.06522	-0.65223
906	SLU 83	-0.10637	-1.06365	SLU 1	-0.04181	-0.41813
907	SLU 83	-0.11117	-1.11165	SLU 1	-0.04491	-0.44908
908	SLU 83	-0.11024	-1.10237	SLU 1	-0.04241	-0.42411
909	SLU 83	-0.13285	-1.32846	SLU 1	-0.05266	-0.52664
910	SLU 83	-0.12858	-1.28575	SLU 1	-0.05047	-0.50474
911	SLU 83	-0.11591	-1.15908	SLU 1	-0.04389	-0.43886

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
912	SLU 83	-0.10825	-1.08253	SLU 1	-0.03958	-0.39577
913	SLU 83	-0.10872	-1.08719	SLU 1	-0.03914	-0.39137
914	SLU 83	-0.11555	-1.15552	SLU 1	-0.04197	-0.41967
915	SLU 83	-0.12066	-1.20665	SLU 1	-0.04485	-0.44853
916	SLU 83	-0.11505	-1.15051	SLU 1	-0.04654	-0.46542
917	SLU 83	-0.11037	-1.10369	SLU 1	-0.04375	-0.43749
918	SLU 83	-0.10555	-1.05547	SLU 1	-0.04079	-0.40792
919	SLU 83	-0.10773	-1.07733	SLU 1	-0.04118	-0.41178
920	SLU 83	-0.11775	-1.17751	SLU 1	-0.04575	-0.45748
921	SLU 83	-0.12991	-1.29915	SLU 1	-0.05328	-0.53277
922	SLU 83	-0.13278	-1.32781	SLU 1	-0.05631	-0.5631
923	SLU 83	-0.10742	-1.07424	SLU 1	-0.04307	-0.43074
924	SLU 83	-0.11634	-1.1634	SLU 1	-0.04391	-0.43914
925	SLU 83	-0.11142	-1.1142	SLU 1	-0.04511	-0.45114
926	SLU 83	-0.11868	-1.18678	SLU 1	-0.04424	-0.44244
927	SLU 83	-0.11341	-1.1341	SLU 1	-0.04589	-0.45886
928	SLU 83	-0.10675	-1.06745	SLU 1	-0.04204	-0.4204
929	SLU 83	-0.11136	-1.11358	SLU 1	-0.04274	-0.42745
930	SLU 83	-0.11557	-1.15566	SLU 1	-0.04365	-0.43652
931	SLU 83	-0.12187	-1.21865	SLU 1	-0.04776	-0.47764
932	SLU 83	-0.10992	-1.09918	SLU 1	-0.04395	-0.43952
933	SLU 83	-0.11121	-1.11211	SLU 1	-0.04499	-0.4499
934	SLU 83	-0.10811	-1.08109	SLU 1	-0.04348	-0.43477
935	SLU 83	-0.10778	-1.07785	SLU 1	-0.04017	-0.40173
936	SLU 83	-0.11443	-1.14427	SLU 1	-0.04207	-0.4207
937	SLU 83	-0.10475	-1.04749	SLU 1	-0.04105	-0.41053
938	SLU 83	-0.10322	-1.03218	SLU 1	-0.03759	-0.37585
939	SLU 83	-0.10147	-1.01472	SLU 1	-0.03883	-0.38828
940	SLU 83	-0.10705	-1.07053	SLU 1	-0.03881	-0.38813
941	SLU 83	-0.13666	-1.36664	SLU 1	-0.05451	-0.54508
942	SLU 83	-0.13093	-1.30932	SLU 1	-0.05172	-0.5172
943	SLU 83	-0.13426	-1.34255	SLU 1	-0.05378	-0.5378
944	SLU 83	-0.14006	-1.40057	SLU 1	-0.05691	-0.56914
945	SLU 83	-0.10848	-1.08475	SLU 1	-0.04139	-0.41392
946	SLU 83	-0.11163	-1.11632	SLU 1	-0.04497	-0.44968
947	SLU 83	-0.11355	-1.1355	SLU 1	-0.04326	-0.43259
948	SLU 83	-0.11618	-1.16178	SLU 1	-0.04346	-0.43456
949	SLU 83	-0.10938	-1.09377	SLU 1	-0.04252	-0.42523
950	SLU 83	-0.10765	-1.07649	SLU 1	-0.04272	-0.42719
951	SLU 83	-0.11084	-1.10841	SLU 1	-0.04467	-0.44671
952	SLU 83	-0.11813	-1.18129	SLU 1	-0.04544	-0.45439
953	SLU 83	-0.10926	-1.09261	SLU 1	-0.04381	-0.43814
954	SLU 83	-0.11003	-1.1003	SLU 1	-0.04372	-0.43723
955	SLU 83	-0.13818	-1.38179	SLU 1	-0.05505	-0.55051
956	SLU 83	-0.11432	-1.14324	SLU 1	-0.04211	-0.42106
957	SLU 83	-0.1163	-1.16299	SLU 1	-0.04399	-0.43987
958	SLU 83	-0.12257	-1.22572	SLU 1	-0.04718	-0.47175
959	SLU 83	-0.11376	-1.13757	SLU 1	-0.04367	-0.43674
960	SLU 83	-0.11455	-1.14554	SLU 1	-0.04589	-0.45893
961	SLU 83	-0.11269	-1.12692	SLU 1	-0.04521	-0.45214
962	SLU 83	-0.11898	-1.18979	SLU 1	-0.04447	-0.4447
963	SLU 83	-0.11078	-1.10781	SLU 1	-0.04415	-0.44153
964	SLU 83	-0.11054	-1.10543	SLU 1	-0.0414	-0.41397
965	SLU 83	-0.14018	-1.40179	SLU 1	-0.05573	-0.5573
966	SLU 83	-0.13429	-1.34289	SLU 1	-0.05291	-0.52906
967	SLU 83	-0.13919	-1.39186	SLU 1	-0.05418	-0.54181
968	SLU 83	-0.14551	-1.45512	SLU 1	-0.05711	-0.57113
969	SLU 83	-0.11125	-1.11253	SLU 1	-0.04359	-0.43588
970	SLU 83	-0.10766	-1.07661	SLU 1	-0.04172	-0.41718
971	SLU 83	-0.10702	-1.07022	SLU 1	-0.03908	-0.3908
972	SLU 83	-0.10658	-1.06578	SLU 1	-0.04036	-0.40355
973	SLU 83	-0.11973	-1.19726	SLU 1	-0.0454	-0.45397
974	SLU 83	-0.11335	-1.13351	SLU 1	-0.04144	-0.41439
975	SLU 83	-0.11438	-1.14378	SLU 1	-0.04325	-0.43253
976	SLU 83	-0.12017	-1.20175	SLU 1	-0.04444	-0.4444
977	SLU 83	-0.11766	-1.17663	SLU 1	-0.04711	-0.47108
978	SLU 83	-0.12516	-1.25162	SLU 1	-0.04835	-0.48347
979	SLU 83	-0.11678	-1.1678	SLU 1	-0.04497	-0.44967
980	SLU 83	-0.11802	-1.1802	SLU 1	-0.04671	-0.46715
981	SLU 83	-0.11579	-1.15792	SLU 1	-0.0463	-0.46295
982	SLU 83	-0.11483	-1.14826	SLU 1	-0.04553	-0.45535
983	SLU 83	-0.12669	-1.26688	SLU 1	-0.04748	-0.47484
984	SLU 83	-0.12276	-1.2276	SLU 1	-0.04892	-0.48922
985	SLU 83	-0.11766	-1.17663	SLU 1	-0.04588	-0.45879
986	SLU 83	-0.1225	-1.22503	SLU 1	-0.04899	-0.48987
987	SLU 83	-0.12523	-1.25231	SLU 1	-0.04774	-0.4774
988	SLU 83	-0.11991	-1.1991	SLU 1	-0.04786	-0.47864
989	SLU 83	-0.14644	-1.46435	SLU 1	-0.05806	-0.58063
990	SLU 83	-0.14191	-1.41905	SLU 1	-0.05584	-0.55836
991	SLU 83	-0.1284	-1.28404	SLU 1	-0.04915	-0.49153
992	SLU 83	-0.12008	-1.2008	SLU 1	-0.04472	-0.4472
993	SLU 83	-0.12044	-1.20438	SLU 1	-0.04427	-0.44269
994	SLU 83	-0.12759	-1.27589	SLU 1	-0.04715	-0.47147
995	SLU 83	-0.13321	-1.33207	SLU 1	-0.05005	-0.50047
996	SLU 83	-0.12911	-1.29115	SLU 1	-0.05145	-0.51453
997	SLU 83	-0.12433	-1.24335	SLU 1	-0.04856	-0.48562
998	SLU 83	-0.11904	-1.19042	SLU 1	-0.04541	-0.45406
999	SLU 83	-0.12098	-1.20983	SLU 1	-0.04562	-0.45623
1000	SLU 83	-0.13175	-1.31747	SLU 1	-0.04996	-0.49963
1001	SLU 83	-0.14775	-1.47751	SLU 1	-0.05672	-0.56724
1002	SLU 83	-0.15311	-1.5311	SLU 1	-0.05896	-0.58958
1003	SLU 83	-0.12756	-1.27556	SLU 1	-0.05104	-0.51038
1004	SLU 83	-0.1219	-1.21901	SLU 1	-0.04835	-0.48346
1005	SLU 83	-0.13354	-1.33543	SLU 1	-0.0508	-0.50803
1006	SLU 83	-0.12624	-1.26239	SLU 1	-0.0489	-0.48903
1007	SLU 83	-0.14979	-1.49792	SLU 1	-0.05942	-0.59421
1008	SLU 83	-0.14634	-1.46343	SLU 1	-0.05767	-0.57667
1009	SLU 83	-0.13631	-1.36307	SLU 1	-0.05243	-0.52429
1010	SLU 83	-0.13023	-1.30234	SLU 1	-0.04898	-0.4898
1011	SLU 83	-0.13074	-1.30741	SLU 1	-0.0486	-0.48602

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1012	SLU 83	-0.13643	-1.36434	SLU 1	-0.05082	-0.50816
1013	SLU 83	-0.13989	-1.3989	SLU 1	-0.05278	-0.52778
1014	SLU 83	-0.13582	-1.35824	SLU 1	-0.05425	-0.54254
1015	SLU 83	-0.13336	-1.33363	SLU 1	-0.05224	-0.52239
1016	SLU 83	-0.12968	-1.29677	SLU 1	-0.04975	-0.49753
1017	SLU 83	-0.13144	-1.31437	SLU 1	-0.0499	-0.499
1018	SLU 83	-0.13983	-1.39834	SLU 1	-0.05322	-0.53219
1019	SLU 83	-0.15223	-1.52234	SLU 1	-0.05844	-0.58444
1020	SLU 83	-0.15655	-1.56546	SLU 1	-0.06018	-0.60181
1021	SLU 83	-0.13418	-1.34181	SLU 1	-0.05384	-0.5384
1022	SLU 83	-0.13861	-1.38608	SLU 1	-0.05313	-0.53131
1023	SLU 83	-0.12989	-1.29893	SLU 1	-0.05121	-0.51208
1024	SLU 83	-0.15289	-1.52891	SLU 1	-0.06075	-0.60753
1025	SLU 83	-0.15067	-1.50666	SLU 1	-0.05954	-0.59544
1026	SLU 83	-0.14487	-1.44869	SLU 1	-0.05622	-0.56222
1027	SLU 83	-0.14155	-1.41552	SLU 1	-0.05405	-0.54052
1028	SLU 83	-0.14192	-1.41919	SLU 1	-0.05364	-0.5364
1029	SLU 83	-0.14518	-1.45183	SLU 1	-0.05472	-0.54719
1030	SLU 83	-0.14589	-1.4589	SLU 1	-0.05533	-0.55332
1031	SLU 83	-0.14178	-1.4178	SLU 1	-0.05684	-0.56844
1032	SLU 83	-0.14235	-1.42349	SLU 1	-0.05617	-0.56169
1033	SLU 83	-0.14122	-1.41222	SLU 1	-0.05484	-0.54839
1034	SLU 83	-0.14308	-1.43079	SLU 1	-0.05503	-0.55032
1035	SLU 83	-0.14865	-1.48647	SLU 1	-0.05705	-0.5705
1036	SLU 83	-0.15673	-1.56727	SLU 1	-0.06028	-0.60282
1037	SLU 83	-0.1598	-1.59802	SLU 1	-0.06145	-0.61453
1038	SLU 83	-0.15667	-1.56668	SLU 1	-0.06242	-0.62421
1039	SLU 83	-0.15537	-1.55369	SLU 1	-0.06164	-0.6164
1040	SLU 83	-0.15325	-1.5325	SLU 1	-0.06009	-0.6009
1041	SLU 83	-0.1525	-1.52497	SLU 1	-0.05916	-0.59159
1042	SLU 83	-0.15264	-1.52639	SLU 1	-0.05868	-0.58683
1043	SLU 83	-0.15345	-1.53452	SLU 1	-0.05858	-0.58582
1044	SLU 83	-0.15161	-1.51612	SLU 1	-0.05784	-0.57841
1045	SLU 83	-0.14747	-1.47473	SLU 1	-0.05938	-0.59377
1046	SLU 83	-0.15086	-1.50857	SLU 1	-0.06006	-0.60062
1047	SLU 83	-0.15229	-1.52285	SLU 1	-0.05994	-0.59939
1048	SLU 83	-0.15435	-1.54349	SLU 1	-0.06021	-0.60215
1049	SLU 83	-0.1573	-1.57302	SLU 1	-0.06097	-0.60966
1050	SLU 83	-0.16163	-1.6163	SLU 1	-0.06236	-0.6236
1051	SLU 83	-0.16377	-1.63768	SLU 1	-0.06309	-0.63089
1052	SLU 83	-0.1597	-1.59703	SLU 1	-0.06377	-0.63766
1053	SLU 83	-0.15876	-1.58761	SLU 1	-0.06315	-0.63151
1054	SLU 83	-0.1582	-1.58195	SLU 1	-0.06237	-0.62365
1055	SLU 83	-0.15876	-1.58758	SLU 1	-0.06208	-0.62083
1056	SLU 83	-0.15889	-1.58886	SLU 1	-0.06161	-0.6161
1057	SLU 83	-0.15857	-1.5857	SLU 1	-0.06094	-0.60938
1058	SLU 83	-0.15513	-1.55127	SLU 1	-0.05942	-0.5942
1059	SLU 83	-0.14095	-1.40945	SLU 1	-0.05506	-0.55061
1060	SLU 83	-0.13885	-1.38851	SLU 1	-0.05573	-0.55733
1061	SLU 83	-0.15099	-1.50994	SLU 1	-0.06096	-0.60961
1062	SLU 83	-0.15607	-1.56069	SLU 1	-0.06245	-0.62445
1063	SLU 83	-0.15872	-1.58717	SLU 1	-0.0629	-0.62901
1064	SLU 83	-0.16081	-1.60805	SLU 1	-0.06318	-0.63178
1065	SLU 83	-0.16242	-1.62415	SLU 1	-0.06326	-0.63264
1066	SLU 83	-0.16515	-1.65154	SLU 1	-0.06387	-0.63868
1067	SLU 83	-0.16693	-1.66931	SLU 1	-0.06442	-0.64425

Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc





Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno in famiglie 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 -2.44792 al nodo di indice 165, di coordinate x = 3700, y = 160, z = -20, nel contesto SLV fondazioni 10.
Spostamento estremo minimo -0.24479 al nodo di indice 165, di coordinate x = 3700, y = 160, z = -20, nel contesto SLV fondazioni 10.
Spostamento estremo massimo 0.04805 al nodo di indice 905, di coordinate x = 3700, y = 787, z = -20, nel contesto SLV fondazioni 6.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
6	SLV FO 1	-0.13496	-1.34955	SLV FO 16	0.01336	0.13356
7	SLV FO 1	-0.1325	-1.32498	SLV FO 16	0.01019	0.10194
8	SLV FO 5	-0.12738	-1.27382	SLV FO 12	0.00441	0.04414
9	SLV FO 5	-0.12502	-1.25023	SLV FO 12	0.00164	0.01639
10	SLV FO 5	-0.12324	-1.23236	SLV FO 12	-0.00124	-0.0124
11	SLV FO 5	-0.12204	-1.22043	SLV FO 12	-0.00419	-0.04185
12	SLV FO 5	-0.12121	-1.21211	SLV FO 12	-0.00724	-0.07237
13	SLV FO 5	-0.12065	-1.20654	SLV FO 12	-0.01059	-0.1059
14	SLV FO 5	-0.12107	-1.21069	SLV FO 12	-0.01295	-0.12954
15	SLV FO 9	-0.124	-1.23995	SLV FO 8	-0.01292	-0.12924
16	SLV FO 9	-0.12744	-1.27438	SLV FO 8	-0.01165	-0.11645
17	SLV FO 9	-0.13174	-1.31738	SLV FO 8	-0.0101	-0.10103
18	SLV FO 9	-0.13669	-1.3669	SLV FO 8	-0.00858	-0.0858
19	SLV FO 9	-0.14228	-1.42282	SLV FO 8	-0.00714	-0.07135
20	SLV FO 9	-0.1483	-1.48297	SLV FO 8	-0.00515	-0.05155
21	SLV FO 9	-0.15035	-1.50354	SLV FO 8	-0.00419	-0.0419
22	SLV FO 1	-0.13461	-1.3461	SLV FO 16	0.00959	0.09586
23	SLV FO 1	-0.13221	-1.32209	SLV FO 16	0.00633	0.06332
24	SLV FO 5	-0.12535	-1.25347	SLV FO 12	-0.00189	-0.01887
25	SLV FO 5	-0.12301	-1.23005	SLV FO 12	-0.00534	-0.05336
26	SLV FO 5	-0.12128	-1.21279	SLV FO 12	-0.00846	-0.08465
27	SLV FO 5	-0.11998	-1.19981	SLV FO 12	-0.01133	-0.11325
28	SLV FO 5	-0.11907	-1.19065	SLV FO 12	-0.01412	-0.14123
29	SLV FO 5	-0.11839	-1.1839	SLV FO 12	-0.01708	-0.17076
30	SLV FO 5	-0.11897	-1.18966	SLV FO 12	-0.01931	-0.19306
31	SLV FO 9	-0.12194	-1.21938	SLV FO 8	-0.01966	-0.1966
32	SLV FO 9	-0.12557	-1.25565	SLV FO 8	-0.01862	-0.18621
33	SLV FO 9	-0.12997	-1.29967	SLV FO 8	-0.01719	-0.17193
34	SLV FO 9	-0.13495	-1.3495	SLV FO 8	-0.0154	-0.15398
35	SLV FO 9	-0.14066	-1.40658	SLV FO 8	-0.01327	-0.13271
36	SLV FO 9	-0.14674	-1.4674	SLV FO 8	-0.01065	-0.10648
37	SLV FO 9	-0.14878	-1.48779	SLV FO 8	-0.00957	-0.09572
38	SLV FO 5	-0.11798	-1.17982	SLV FO 12	-0.0171	-0.17103
39	SLV FO 9	-0.1209	-1.20897	SLV FO 8	-0.02256	-0.22562
40	SLV FO 9	-0.12079	-1.20786	SLV FO 8	-0.02499	-0.24988
41	SLV FO 5	-0.11798	-1.17976	SLV FO 12	-0.02597	-0.25973
42	SLV FO 5	-0.11576	-1.15756	SLV FO 12	-0.02186	-0.21865
43	SLV FO 9	-0.11879	-1.1879	SLV FO 8	-0.02707	-0.27066
44	SLV FO 5	-0.11552	-1.15517	SLV FO 12	-0.02219	-0.22188
45	SLV FO 9	-0.11832	-1.18316	SLV FO 8	-0.02938	-0.29385
46	SLV FO 9	-0.11961	-1.1961	SLV FO 8	-0.02982	-0.2982
47	SLV FO 5	-0.11428	-1.1428	SLV FO 12	-0.03056	-0.30563
48	SLV FO 5	-0.11582	-1.15822	SLV FO 12	-0.03147	-0.31467
49	SLV FO 5	-0.11236	-1.12364	SLV FO 12	-0.02824	-0.28237
50	SLV FO 5	-0.11203	-1.12027	SLV FO 12	-0.03042	-0.30416
51	SLV FO 9	-0.1168	-1.16802	SLV FO 8	-0.03268	-0.32675
52	SLV FO 5	-0.11224	-1.12239	SLV FO 12	-0.02831	-0.28305
53	SLV FO 5	-0.11403	-1.14033	SLV FO 12	-0.02537	-0.25366
54	SLV FO 9	-0.12117	-1.21173	SLV FO 8	-0.03294	-0.32943
55	SLV FO 5	-0.1157	-1.15697	SLV FO 12	-0.0226	-0.22603
56	SLV FO 9	-0.12655	-1.26552	SLV FO 8	-0.03162	-0.31621
57	SLV FO 1	-0.12055	-1.20547	SLV FO 16	-0.01612	-0.16123
58	SLV FO 9	-0.13257	-1.32573	SLV FO 8	-0.02921	-0.29205
59	SLV FO 1	-0.13332	-1.33319	SLV FO 16	-0.00027	-0.00271
60	SLV FO 1	-0.13067	-1.3067	SLV FO 16	-0.00369	-0.03687
61	SLV FO 9	-0.1421	-1.42096	SLV FO 8	-0.02483	-0.24829
62	SLV FO 9	-0.14458	-1.44579	SLV FO 8	-0.02363	-0.23627
63	SLV FO 5	-0.11311	-1.13109	SLV FO 12	-0.035	-0.34998
64	SLV FO 5	-0.11419	-1.14187	SLV FO 12	-0.03605	-0.36045
65	SLV FO 9	-0.11636	-1.16364	SLV FO 8	-0.03609	-0.36088
66	SLV FO 5	-0.11009	-1.10088	SLV FO 12	-0.03216	-0.32164
67	SLV FO 5	-0.11117	-1.11167	SLV FO 12	-0.03059	-0.30586
68	SLV FO 5	-0.10992	-1.0992	SLV FO 12	-0.03272	-0.32721
69	SLV FO 5	-0.11044	-1.10438	SLV FO 12	-0.03679	-0.36794
70	SLV FO 5	-0.10835	-1.08349	SLV FO 12	-0.03518	-0.35179
71	SLV FO 5	-0.11167	-1.1167	SLV FO 12	-0.03934	-0.39337
72	SLV FO 5	-0.11283	-1.12829	SLV FO 12	-0.04022	-0.4022
73	SLV FO 5	-0.10823	-1.08226	SLV FO 12	-0.03581	-0.35808
74	SLV FO 5	-0.10714	-1.07141	SLV FO 12	-0.03804	-0.38039
75	SLV FO 5	-0.10783	-1.07834	SLV FO 12	-0.03681	-0.36815
76	SLV FO 5	-0.1113	-1.11296	SLV FO 12	-0.04174	-0.41745
77	SLV FO 1	-0.13229	-1.32289	SLV FO 16	-0.00937	-0.09371
78	SLV FO 1	-0.12913	-1.29133	SLV FO 16	-0.01278	-0.1278
79	SLV FO 1	-0.12096	-1.20957	SLV FO 16	-0.02128	-0.21282
80	SLV FO 1	-0.11347	-1.1347	SLV FO 16	-0.02902	-0.29023
81	SLV FO 5	-0.10847	-1.08466	SLV FO 12	-0.03485	-0.34848
82	SLV FO 5	-0.10759	-1.07586	SLV FO 12	-0.03697	-0.36973
83	SLV FO 5	-0.10678	-1.06776	SLV FO 12	-0.03861	-0.38612
84	SLV FO 5	-0.10577	-1.05771	SLV FO 12	-0.03971	-0.39707
85	SLV FO 5	-0.10479	-1.04789	SLV FO 12	-0.04051	-0.4051
86	SLV FO 5	-0.10674	-1.06744	SLV FO 12	-0.04158	-0.4158
87	SLV FO 5	-0.10856	-1.08561	SLV FO 12	-0.04261	-0.42611
88	SLV FO 5	-0.11025	-1.10252	SLV FO 12	-0.04349	-0.43486
89	SLV FO 9	-0.11354	-1.13543	SLV FO 8	-0.04377	-0.43769
90	SLV FO 9	-0.11762	-1.17616	SLV FO 8	-0.04307	-0.43072
91	SLV FO 9	-0.1229	-1.22902	SLV FO 8	-0.04189	-0.4189
92	SLV FO 9	-0.12994	-1.29937	SLV FO 8	-0.04014	-0.40142
93	SLV FO 9	-0.13886	-1.38864	SLV FO 8	-0.03727	-0.37271

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
94	SLV FO 9	-0.14283	-1.42826	SLV FO 8	-0.0357	-0.35704
95	SLV FO 5	-0.10238	-1.02381	SLV FO 12	-0.04361	-0.43614
96	SLV FO 5	-0.103	-1.03004	SLV FO 12	-0.04683	-0.46827
97	SLV FO 1	-0.13052	-1.30525	SLV FO 16	-0.0155	-0.15502
98	SLV FO 1	-0.12784	-1.27836	SLV FO 16	-0.01782	-0.1782
99	SLV FO 5	-0.10197	-1.01971	SLV FO 12	-0.04528	-0.4528
100	SLV FO 5	-0.1055	-1.05505	SLV FO 12	-0.04996	-0.49958
101	SLV FO 9	-0.10745	-1.07449	SLV FO 8	-0.04961	-0.49608
102	SLV FO 9	-0.10993	-1.09929	SLV FO 8	-0.04825	-0.48253
103	SLV FO 9	-0.1151	-1.15101	SLV FO 8	-0.04735	-0.47351
104	SLV FO 9	-0.12425	-1.2425	SLV FO 8	-0.0465	-0.46498
105	SLV FO 9	-0.13874	-1.38743	SLV FO 8	-0.04292	-0.42916
106	SLV FO 9	-0.1457	-1.45701	SLV FO 8	-0.04015	-0.40149
107	SLV FO 5	-0.09934	-0.99341	SLV FO 12	-0.0463	-0.46302
108	SLV FO 5	-0.09728	-0.97278	SLV FO 12	-0.04687	-0.46871
109	SLV FO 1	-0.13161	-1.31612	SLV FO 16	-0.01678	-0.16785
110	SLV FO 1	-0.11836	-1.18357	SLV FO 16	-0.02617	-0.26167
111	SLV FO 1	-0.10888	-1.0888	SLV FO 16	-0.03199	-0.31991
112	SLV FO 1	-0.10095	-1.00952	SLV FO 16	-0.03847	-0.38475
113	SLV FO 5	-0.09749	-0.9749	SLV FO 12	-0.04437	-0.44368
114	SLV FO 5	-0.09875	-0.98753	SLV FO 12	-0.04709	-0.47093
115	SLV FO 5	-0.09634	-0.96344	SLV FO 12	-0.04927	-0.49269
116	SLV FO 1	-0.12799	-1.27988	SLV FO 16	-0.0215	-0.215
117	SLV FO 1	-0.1263	-1.26302	SLV FO 16	-0.02267	-0.22675
118	SLV FO 5	-0.09628	-0.96283	SLV FO 12	-0.05201	-0.52008
119	SLV FO 5	-0.09982	-0.99816	SLV FO 12	-0.05651	-0.56513
120	SLV FO 9	-0.09982	-0.99816	SLV FO 8	-0.05512	-0.55124
121	SLV FO 9	-0.10039	-1.00388	SLV FO 8	-0.05288	-0.52883
122	SLV FO 9	-0.10559	-1.05594	SLV FO 8	-0.05226	-0.52262
123	SLV FO 13	-0.11775	-1.17754	SLV FO 4	-0.05237	-0.52366
124	SLV FO 9	-0.14101	-1.41014	SLV FO 8	-0.04679	-0.46788
125	SLV FO 9	-0.15403	-1.54028	SLV FO 8	-0.04088	-0.40879
126	SLV FO 5	-0.0969	-0.969	SLV FO 12	-0.0547	-0.54701
127	SLV FO 5	-0.09171	-0.91713	SLV FO 12	-0.05125	-0.51249
128	SLV FO 5	-0.09144	-0.91438	SLV FO 12	-0.05112	-0.51123
129	SLV FO 5	-0.09341	-0.93406	SLV FO 12	-0.05308	-0.53084
130	SLV FO 5	-0.08957	-0.8957	SLV FO 12	-0.0545	-0.54498
131	SLV FO 9	-0.2192	-2.19196	SLV FO 8	-0.00786	-0.0786
132	SLV FO 9	-0.22927	-2.29274	SLV FO 8	-0.00165	-0.01654
133	SLV FO 9	-0.23211	-2.32107	SLV FO 8	-0.00061	-0.00609
134	SLV FO 9	-0.23392	-2.33919	SLV FO 8	-0.00053	-0.00533
135	SLV FO 9	-0.23485	-2.34854	SLV FO 8	-0.00106	-0.01059
136	SLV FO 9	-0.23547	-2.35467	SLV FO 8	-0.00167	-0.0167
137	SLV FO 9	-0.23605	-2.36051	SLV FO 8	-0.00218	-0.02179
138	SLV FO 9	-0.23623	-2.36226	SLV FO 8	-0.00338	-0.03385
139	SLV FO 9	-0.23614	-2.36136	SLV FO 8	-0.00506	-0.05057
140	SLV FO 9	-0.23586	-2.35863	SLV FO 8	-0.00643	-0.06425
141	SLV FO 9	-0.23549	-2.3549	SLV FO 8	-0.00721	-0.07214
142	SLV FO 9	-0.23474	-2.34737	SLV FO 8	-0.00776	-0.07761
143	SLV FO 9	-0.23406	-2.34056	SLV FO 8	-0.00763	-0.07627
144	SLV FO 9	-0.23362	-2.33625	SLV FO 8	-0.00704	-0.07035
145	SLV FO 9	-0.23338	-2.33378	SLV FO 8	-0.00626	-0.06255
146	SLV FO 9	-0.23335	-2.33347	SLV FO 8	-0.00543	-0.05426
147	SLV FO 9	-0.23356	-2.33559	SLV FO 8	-0.00549	-0.05487
148	SLV FO 9	-0.2339	-2.33903	SLV FO 8	-0.00599	-0.05986
149	SLV FO 10	-0.23424	-2.34237	SLV FO 7	-0.00562	-0.05615
150	SLV FO 10	-0.23414	-2.34138	SLV FO 7	-0.00478	-0.04775
151	SLV FO 10	-0.23419	-2.34188	SLV FO 7	-0.00362	-0.03617
152	SLV FO 10	-0.23469	-2.34694	SLV FO 7	-0.00223	-0.02227
153	SLV FO 10	-0.23533	-2.3533	SLV FO 7	-0.0005	-0.005
154	SLV FO 10	-0.23543	-2.35433	SLV FO 7	0.00141	0.01411
155	SLV FO 10	-0.23572	-2.35718	SLV FO 7	0.00484	0.04843
156	SLV FO 10	-0.23538	-2.35382	SLV FO 7	0.00997	0.09971
157	SLV FO 10	-0.23406	-2.34062	SLV FO 7	0.01287	0.12873
158	SLV FO 10	-0.23424	-2.34239	SLV FO 7	0.01478	0.14784
159	SLV FO 10	-0.23538	-2.35377	SLV FO 7	0.01747	0.17472
160	SLV FO 10	-0.23662	-2.36616	SLV FO 7	0.0212	0.21196
161	SLV FO 10	-0.23743	-2.37433	SLV FO 7	0.02482	0.24817
162	SLV FO 10	-0.23845	-2.38449	SLV FO 7	0.02859	0.28594
163	SLV FO 10	-0.24004	-2.40035	SLV FO 7	0.03259	0.32591
164	SLV FO 10	-0.24308	-2.43085	SLV FO 7	0.03648	0.36478
165	SLV FO 10	-0.24479	-2.44792	SLV FO 7	0.0376	0.37598
166	SLV FO 5	-0.08672	-0.86725	SLV FO 12	-0.05548	-0.55477
167	SLV FO 1	-0.13074	-1.3074	SLV FO 16	-0.02385	-0.2385
168	SLV FO 1	-0.12478	-1.24784	SLV FO 16	-0.02731	-0.27309
169	SLV FO 1	-0.10765	-1.07648	SLV FO 16	-0.03456	-0.34559
170	SLV FO 1	-0.09403	-0.94025	SLV FO 16	-0.04041	-0.40413
171	SLV FO 2	-0.08744	-0.87445	SLV FO 15	-0.04684	-0.46842
172	SLV FO 2	-0.08716	-0.87155	SLV FO 15	-0.05398	-0.53984
173	SLV FO 6	-0.09007	-0.90068	SLV FO 11	-0.05797	-0.57968
174	SLV FO 5	-0.09354	-0.93537	SLV FO 12	-0.06223	-0.62232
175	SLV FO 9	-0.0918	-0.918	SLV FO 8	-0.05997	-0.59967
176	SLV FO 9	-0.09105	-0.91054	SLV FO 8	-0.05714	-0.57143
177	SLV FO 13	-0.0979	-0.97899	SLV FO 4	-0.05559	-0.55595
178	SLV FO 13	-0.11475	-1.1475	SLV FO 4	-0.05488	-0.5488
179	SLV FO 9	-0.14427	-1.4427	SLV FO 8	-0.04992	-0.49915
180	SLV FO 9	-0.16601	-1.66009	SLV FO 8	-0.03893	-0.3893
181	SLV FO 5	-0.08506	-0.85058	SLV FO 12	-0.05505	-0.5505
182	SLV FO 5	-0.08873	-0.88734	SLV FO 12	-0.06033	-0.60328
183	SLV FO 9	-0.22685	-2.26852	SLV FO 8	-0.01064	-0.10644
184	SLV FO 9	-0.22699	-2.26987	SLV FO 8	-0.01237	-0.12367
185	SLV FO 9	-0.2269	-2.26902	SLV FO 8	-0.01423	-0.14227
186	SLV FO 9	-0.22676	-2.26759	SLV FO 8	-0.01509	-0.1509
187	SLV FO 9	-0.22651	-2.26514	SLV FO 8	-0.01542	-0.15423
188	SLV FO 9	-0.22566	-2.25662	SLV FO 8	-0.01618	-0.16179
189	SLV FO 9	-0.22483	-2.24831	SLV FO 8	-0.01652	-0.16518
190	SLV FO 9	-0.22434	-2.24338	SLV FO 8	-0.01631	-0.16308
191	SLV FO 9	-0.22414	-2.24135	SLV FO 8	-0.01579	-0.15786
192	SLV FO 9	-0.22424	-2.24238	SLV FO 8	-0.01499	-0.14992
193	SLV FO 9	-0.22466	-2.24664	SLV FO 8	-0.0144	-0.14396

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
194	SLV FO 9	-0.2252	-2.25197	SLV FO 8	-0.01409	-0.14092
195	SLV FO 10	-0.22569	-2.25688	SLV FO 7	-0.01332	-0.13322
196	SLV FO 10	-0.22557	-2.25566	SLV FO 7	-0.01268	-0.1268
197	SLV FO 10	-0.22559	-2.25593	SLV FO 7	-0.01169	-0.11693
198	SLV FO 10	-0.2262	-2.26199	SLV FO 7	-0.01007	-0.10066
199	SLV FO 10	-0.22692	-2.26921	SLV FO 7	-0.00812	-0.08117
200	SLV FO 10	-0.22683	-2.26826	SLV FO 7	-0.00669	-0.06693
201	SLV FO 10	-0.22686	-2.26859	SLV FO 7	-0.00408	-0.04077
202	SLV FO 10	-0.22646	-2.26464	SLV FO 7	0.00041	0.00412
203	SLV FO 10	-0.22528	-2.25284	SLV FO 7	0.00334	0.03344
204	SLV FO 10	-0.22573	-2.25726	SLV FO 7	0.00593	0.05933
205	SLV FO 10	-0.22712	-2.27124	SLV FO 7	0.00967	0.0967
206	SLV FO 10	-0.22842	-2.28422	SLV FO 7	0.01441	0.14407
207	SLV FO 10	-0.23598	-2.35982	SLV FO 7	0.03097	0.3097
208	SLV FO 10	-0.23788	-2.37882	SLV FO 7	0.03209	0.32088
209	SLV FO 6	-0.08584	-0.85835	SLV FO 11	-0.05879	-0.58788
210	SLV FO 9	-0.14393	-1.43926	SLV FO 8	-0.05345	-0.53448
211	SLV FO 9	-0.16705	-1.6705	SLV FO 8	-0.04227	-0.42273
213	SLV FO 9	-0.20626	-2.06265	SLV FO 8	-0.02214	-0.22142
215	SLV FO 9	-0.21267	-2.12675	SLV FO 8	-0.01938	-0.19378
217	SLV FO 9	-0.21423	-2.14225	SLV FO 8	-0.01928	-0.19284
219	SLV FO 9	-0.21525	-2.15252	SLV FO 8	-0.01939	-0.19394
221	SLV FO 9	-0.21602	-2.16016	SLV FO 8	-0.01957	-0.19568
222	SLV FO 9	-0.21683	-2.16829	SLV FO 8	-0.01928	-0.19281
223	SLV FO 9	-0.21766	-2.17657	SLV FO 8	-0.01905	-0.19046
224	SLV FO 9	-0.21773	-2.17728	SLV FO 8	-0.02139	-0.21388
225	SLV FO 9	-0.21764	-2.17641	SLV FO 8	-0.02351	-0.23508
226	SLV FO 9	-0.21764	-2.1764	SLV FO 8	-0.02375	-0.23753
227	SLV FO 9	-0.21755	-2.17547	SLV FO 8	-0.02358	-0.2358
228	SLV FO 9	-0.21657	-2.16574	SLV FO 8	-0.02459	-0.24595
229	SLV FO 9	-0.21558	-2.15582	SLV FO 8	-0.02543	-0.25433
230	SLV FO 9	-0.21503	-2.15026	SLV FO 8	-0.0256	-0.25604
231	SLV FO 9	-0.21487	-2.14868	SLV FO 8	-0.02533	-0.25333
232	SLV FO 9	-0.21511	-2.15106	SLV FO 8	-0.02463	-0.24629
233	SLV FO 9	-0.21575	-2.15747	SLV FO 8	-0.02336	-0.23358
234	SLV FO 9	-0.2165	-2.16499	SLV FO 8	-0.02211	-0.22109
235	SLV FO 10	-0.21714	-2.17145	SLV FO 7	-0.02098	-0.20985
236	SLV FO 10	-0.21697	-2.16975	SLV FO 7	-0.02061	-0.20606
237	SLV FO 10	-0.21697	-2.16967	SLV FO 7	-0.01982	-0.1982
238	SLV FO 10	-0.21769	-2.17687	SLV FO 7	-0.01792	-0.17923
239	SLV FO 10	-0.21852	-2.18521	SLV FO 7	-0.01568	-0.15685
240	SLV FO 10	-0.21821	-2.18205	SLV FO 7	-0.0148	-0.14802
241	SLV FO 10	-0.21797	-2.1797	SLV FO 7	-0.01302	-0.13017
242	SLV FO 10	-0.21749	-2.17485	SLV FO 7	-0.00907	-0.09074
243	SLV FO 10	-0.21647	-2.1647	SLV FO 7	-0.00616	-0.06158
244	SLV FO 10	-0.21722	-2.17219	SLV FO 7	-0.00288	-0.02885
245	SLV FO 10	-0.21888	-2.18877	SLV FO 7	0.0019	0.019
246	SLV FO 10	-0.22025	-2.20249	SLV FO 7	0.00764	0.07643
247	SLV FO 10	-0.2199	-2.19897	SLV FO 7	0.01219	0.12193
248	SLV FO 10	-0.22054	-2.20541	SLV FO 7	0.01657	0.16572
249	SLV FO 10	-0.22359	-2.23587	SLV FO 7	0.02113	0.21131
250	SLV FO 10	-0.22891	-2.28912	SLV FO 7	0.02547	0.2547
251	SLV FO 10	-0.23106	-2.31064	SLV FO 7	0.02659	0.26587
252	SLV FO 5	-0.08301	-0.83008	SLV FO 12	-0.05843	-0.58433
253	SLV FO 6	-0.0845	-0.845	SLV FO 11	-0.06134	-0.61341
254	SLV FO 5	-0.08793	-0.87926	SLV FO 12	-0.06541	-0.65408
255	SLV FO 6	-0.08019	-0.80189	SLV FO 11	-0.05901	-0.59008
256	SLV FO 5	-0.07961	-0.79609	SLV FO 12	-0.05866	-0.58661
257	SLV FO 1	-0.13004	-1.3004	SLV FO 16	-0.0297	-0.29697
258	SLV FO 2	-0.12299	-1.22992	SLV FO 15	-0.03288	-0.32877
259	SLV FO 2	-0.08011	-0.8011	SLV FO 15	-0.06051	-0.60508
260	SLV FO 5	-0.08234	-0.82344	SLV FO 12	-0.06671	-0.66707
261	SLV FO 13	-0.11958	-1.1958	SLV FO 4	-0.06006	-0.60063
262	SLV FO 6	-0.07982	-0.79822	SLV FO 11	-0.06228	-0.62285
263	SLV FO 9	-0.07988	-0.79883	SLV FO 8	-0.06506	-0.65059
264	SLV FO 2	-0.07775	-0.77751	SLV FO 15	-0.0562	-0.56204
265	SLV FO 5	-0.08142	-0.81418	SLV FO 12	-0.06353	-0.63526
266	SLV FO 13	-0.10044	-1.00443	SLV FO 4	-0.05854	-0.58537
267	SLV FO 5	-0.07846	-0.78461	SLV FO 12	-0.06094	-0.60942
268	SLV FO 13	-0.08479	-0.84791	SLV FO 4	-0.06081	-0.60806
269	SLV FO 2	-0.09907	-0.99071	SLV FO 15	-0.04199	-0.41988
270	SLV FO 6	-0.07789	-0.77894	SLV FO 11	-0.06449	-0.64492
271	SLV FO 2	-0.07978	-0.79777	SLV FO 15	-0.05037	-0.50368
272	SLV FO 5	-0.08104	-0.81042	SLV FO 12	-0.06888	-0.68881
273	SLV FO 6	-0.07542	-0.75423	SLV FO 11	-0.06192	-0.61921
274	SLV FO 5	-0.08131	-0.81305	SLV FO 12	-0.06773	-0.67726
275	SLV FO 13	-0.13551	-1.35508	SLV FO 4	-0.06604	-0.66039
276	SLV FO 9	-0.15032	-1.50321	SLV FO 8	-0.06194	-0.61941
278	SLV FO 9	-0.17229	-1.72291	SLV FO 8	-0.05531	-0.55309
279	SLV FO 9	-0.17262	-1.72623	SLV FO 8	-0.05596	-0.5596
280	SLV FO 9	-0.17061	-1.70615	SLV FO 8	-0.05649	-0.56488
281	SLV FO 9	-0.16978	-1.69784	SLV FO 8	-0.05707	-0.57071
282	SLV FO 9	-0.17	-1.69999	SLV FO 8	-0.05812	-0.58123
283	SLV FO 9	-0.17162	-1.71619	SLV FO 8	-0.05826	-0.58257
284	SLV FO 9	-0.17362	-1.73623	SLV FO 8	-0.05806	-0.58062
285	SLV FO 9	-0.17263	-1.72626	SLV FO 8	-0.06249	-0.62492
286	SLV FO 9	-0.17215	-1.72151	SLV FO 8	-0.06512	-0.65125
287	SLV FO 9	-0.17337	-1.7337	SLV FO 8	-0.06383	-0.63833
288	SLV FO 9	-0.17466	-1.74661	SLV FO 8	-0.06117	-0.6117
289	SLV FO 9	-0.17258	-1.72578	SLV FO 8	-0.06224	-0.62238
290	SLV FO 9	-0.17038	-1.70382	SLV FO 8	-0.06301	-0.63012
291	SLV FO 9	-0.16939	-1.69392	SLV FO 8	-0.06279	-0.62792
292	SLV FO 9	-0.16937	-1.69373	SLV FO 8	-0.06259	-0.62595
293	SLV FO 9	-0.17013	-1.70134	SLV FO 8	-0.06242	-0.62422
294	SLV FO 9	-0.17175	-1.71755	SLV FO 8	-0.06123	-0.61227
295	SLV FO 10	-0.17421	-1.74205	SLV FO 7	-0.05866	-0.58658
296	SLV FO 10	-0.17632	-1.76317	SLV FO 7	-0.05627	-0.56266
297	SLV FO 10	-0.17528	-1.75279	SLV FO 7	-0.05751	-0.57514
298	SLV FO 10	-0.17473	-1.74735	SLV FO 7	-0.05755	-0.57546
299	SLV FO 10	-0.17641	-1.76408	SLV FO 7	-0.0545	-0.54501

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
300	SLV FO 10	-0.17841	-1.78414	SLV FO 7	-0.05048	-0.50483
301	SLV FO 10	-0.1764	-1.76403	SLV FO 7	-0.05096	-0.50955
302	SLV FO 10	-0.17424	-1.74239	SLV FO 7	-0.05058	-0.50584
303	SLV FO 10	-0.17324	-1.73245	SLV FO 7	-0.0481	-0.48096
304	SLV FO 10	-0.17333	-1.73327	SLV FO 7	-0.04491	-0.44914
305	SLV FO 10	-0.17538	-1.75382	SLV FO 7	-0.04056	-0.40562
306	SLV FO 10	-0.17908	-1.79077	SLV FO 7	-0.0332	-0.33201
307	SLV FO 10	-0.18098	-1.80976	SLV FO 7	-0.02345	-0.23451
308	SLV FO 6	-0.07567	-0.75666	SLV FO 11	-0.06331	-0.63314
309	SLV FO 10	-0.17023	-1.70226	SLV FO 7	-0.01634	-0.16337
310	SLV FO 10	-0.19259	-1.92591	SLV FO 7	-0.00239	-0.02386
311	SLV FO 10	-0.19715	-1.9715	SLV FO 7	-0.00173	-0.01728
312	SLV FO 6	-0.07624	-0.76237	SLV FO 11	-0.06532	-0.65321
313	SLV FO 10	-0.17085	-1.70846	SLV FO 7	-0.00975	-0.09751
314	SLV FO 1	-0.0771	-0.77096	SLV FO 16	-0.06349	-0.6349
315	SLV FO 2	-0.07497	-0.74971	SLV FO 15	-0.06476	-0.64757
316	SLV FO 2	-0.12953	-1.29528	SLV FO 15	-0.03507	-0.3507
317	SLV FO 2	-0.12206	-1.22058	SLV FO 15	-0.03803	-0.38027
318	SLV FO 10	-0.17486	-1.74863	SLV FO 7	-0.00891	-0.08911
319	SLV FO 1	-0.07903	-0.79029	SLV FO 16	-0.07041	-0.70414
320	SLV FO 1	-0.08142	-0.81424	SLV FO 16	-0.06551	-0.65507
321	SLV FO 13	-0.11387	-1.13872	SLV FO 4	-0.06485	-0.64846
322	SLV FO 6	-0.0757	-0.75702	SLV FO 11	-0.0685	-0.68497
323	SLV FO 6	-0.07455	-0.7455	SLV FO 11	-0.06735	-0.67347
324	SLV FO 2	-0.07495	-0.74948	SLV FO 15	-0.06429	-0.64285
325	SLV FO 2	-0.0733	-0.733	SLV FO 15	-0.06572	-0.65721
326	SLV FO 1	-0.08526	-0.85257	SLV FO 16	-0.06822	-0.68223
327	SLV FO 7	-0.07827	-0.78266	SLV FO 10	-0.07133	-0.71328
328	SLV FO 4	-0.10662	-1.06618	SLV FO 13	-0.04509	-0.45088
329	SLV FO 4	-0.07492	-0.74918	SLV FO 13	-0.06283	-0.62829
330	SLV FO 15	-0.09289	-0.92894	SLV FO 2	-0.06591	-0.65909
331	SLV FO 4	-0.09075	-0.90748	SLV FO 13	-0.05008	-0.50083
332	SLV FO 13	-0.13137	-1.3137	SLV FO 4	-0.07271	-0.72707
333	SLV FO 14	-0.136	-1.36002	SLV FO 3	-0.07587	-0.75871
335	SLV FO 13	-0.13617	-1.36167	SLV FO 4	-0.08351	-0.8351
336	SLV FO 8	-0.07634	-0.76344	SLV FO 9	-0.06927	-0.69274
337	SLV FO 3	-0.08004	-0.80038	SLV FO 14	-0.06525	-0.65252
338	SLV FO 9	-0.1317	-1.31702	SLV FO 8	-0.08252	-0.82518
339	SLV FO 3	-0.08625	-0.8625	SLV FO 14	-0.06665	-0.66649
340	SLV FO 9	-0.12853	-1.28533	SLV FO 8	-0.07955	-0.79552
341	SLV FO 9	-0.12666	-1.26659	SLV FO 8	-0.08007	-0.80073
342	SLV FO 9	-0.1263	-1.26296	SLV FO 8	-0.08451	-0.84513
343	SLV FO 9	-0.12794	-1.2794	SLV FO 8	-0.09021	-0.90215
344	SLV FO 9	-0.13029	-1.30288	SLV FO 8	-0.09407	-0.9407
345	SLV FO 9	-0.12877	-1.2877	SLV FO 8	-0.09856	-0.98564
346	SLV FO 10	-0.12825	-1.28252	SLV FO 7	-0.10019	-1.0019
347	SLV FO 10	-0.13023	-1.30233	SLV FO 7	-0.09924	-0.99236
348	SLV FO 9	-0.13237	-1.32369	SLV FO 8	-0.09591	-0.95907
349	SLV FO 9	-0.13002	-1.30021	SLV FO 8	-0.09354	-0.93539
350	SLV FO 9	-0.12754	-1.2754	SLV FO 8	-0.08921	-0.89214
351	SLV FO 9	-0.12656	-1.26559	SLV FO 8	-0.08504	-0.85036
352	SLV FO 9	-0.1267	-1.26696	SLV FO 8	-0.08336	-0.83356
353	SLV FO 9	-0.12769	-1.2769	SLV FO 8	-0.08447	-0.84472
354	SLV FO 9	-0.12973	-1.29726	SLV FO 8	-0.08715	-0.8715
355	SLV FO 10	-0.13314	-1.33137	SLV FO 7	-0.08886	-0.88864
356	SLV FO 10	-0.13601	-1.36009	SLV FO 7	-0.08889	-0.88892
357	SLV FO 10	-0.13461	-1.3461	SLV FO 7	-0.09051	-0.90512
358	SLV FO 10	-0.13392	-1.33922	SLV FO 7	-0.08994	-0.8994
359	SLV FO 10	-0.13623	-1.36231	SLV FO 7	-0.08708	-0.87084
360	SLV FO 10	-0.13887	-1.38867	SLV FO 7	-0.08258	-0.8258
361	SLV FO 10	-0.13593	-1.35931	SLV FO 7	-0.08035	-0.80351
362	SLV FO 10	-0.13272	-1.32715	SLV FO 7	-0.07617	-0.76172
363	SLV FO 10	-0.13159	-1.31585	SLV FO 7	-0.07151	-0.71514
364	SLV FO 10	-0.13252	-1.3252	SLV FO 7	-0.06831	-0.68315
365	SLV FO 10	-0.13574	-1.35737	SLV FO 7	-0.06597	-0.65974
366	SLV FO 10	-0.14085	-1.40847	SLV FO 7	-0.06143	-0.61429
367	SLV FO 10	-0.14307	-1.4307	SLV FO 7	-0.05215	-0.52145
368	SLV FO 10	-0.13599	-1.35986	SLV FO 7	-0.02736	-0.2736
369	SLV FO 4	-0.13039	-1.30392	SLV FO 13	-0.03901	-0.39008
370	SLV FO 4	-0.1232	-1.23198	SLV FO 13	-0.04173	-0.41733
371	SLV FO 4	-0.08158	-0.81579	SLV FO 13	-0.05658	-0.56584
372	SLV FO 4	-0.07708	-0.77076	SLV FO 13	-0.06987	-0.69869
373	SLV FO 4	-0.0748	-0.74805	SLV FO 13	-0.06923	-0.69229
374	SLV FO 10	-0.15827	-1.58267	SLV FO 7	-0.02849	-0.28494
375	SLV FO 10	-0.16487	-1.64874	SLV FO 7	-0.02891	-0.28912
376	SLV FO 10	-0.12858	-1.28582	SLV FO 7	-0.04986	-0.49864
377	SLV FO 10	-0.12218	-1.22177	SLV FO 7	-0.03781	-0.37808
378	SLV FO 4	-0.07542	-0.75425	SLV FO 13	-0.06704	-0.67039
379	SLV FO 16	-0.08076	-0.80758	SLV FO 1	-0.07162	-0.71623
380	SLV FO 3	-0.09266	-0.9266	SLV FO 14	-0.06861	-0.68611
381	SLV FO 3	-0.09001	-0.90013	SLV FO 14	-0.06671	-0.66705
382	SLV FO 10	-0.12993	-1.29933	SLV FO 7	-0.03597	-0.35971
383	SLV FO 12	-0.08138	-0.81376	SLV FO 5	-0.07081	-0.70806
384	SLV FO 3	-0.08354	-0.83535	SLV FO 14	-0.0663	-0.663
385	SLV FO 10	-0.10326	-1.03259	SLV FO 7	-0.0559	-0.55898
386	SLV FO 8	-0.07949	-0.79492	SLV FO 9	-0.06867	-0.68666
387	SLV FO 4	-0.1324	-1.32403	SLV FO 13	-0.04152	-0.4152
388	SLV FO 4	-0.12601	-1.2601	SLV FO 13	-0.04428	-0.44284
389	SLV FO 4	-0.10831	-1.08315	SLV FO 13	-0.05064	-0.50635
390	SLV FO 4	-0.09409	-0.94085	SLV FO 13	-0.05708	-0.57081
391	SLV FO 8	-0.0892	-0.89197	SLV FO 9	-0.06147	-0.61474
392	SLV FO 8	-0.08853	-0.8853	SLV FO 9	-0.06745	-0.67449
393	SLV FO 12	-0.08748	-0.87479	SLV FO 5	-0.07186	-0.71864
394	SLV FO 3	-0.09838	-0.98385	SLV FO 14	-0.07007	-0.70068
395	SLV FO 7	-0.09528	-0.95281	SLV FO 10	-0.07327	-0.73273
396	SLV FO 7	-0.09506	-0.95063	SLV FO 10	-0.07255	-0.72554
397	SLV FO 15	-0.10192	-1.01919	SLV FO 2	-0.07237	-0.72365
398	SLV FO 15	-0.11793	-1.17935	SLV FO 2	-0.07148	-0.71478
399	SLV FO 16	-0.13259	-1.32591	SLV FO 1	-0.0743	-0.743
400	SLV FO 16	-0.13558	-1.35577	SLV FO 1	-0.07538	-0.75381

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
402	SLV FO 16	-0.12832	-1.28323	SLV FO 1	-0.07799	-0.77994
403	SLV FO 16	-0.11086	-1.10856	SLV FO 1	-0.0803	-0.80303
404	SLV FO 8	-0.08	-0.79997	SLV FO 9	-0.06767	-0.6767
405	SLV FO 16	-0.09807	-0.98069	SLV FO 1	-0.08196	-0.81964
406	SLV FO 16	-0.09468	-0.94679	SLV FO 1	-0.08332	-0.8332
407	SLV FO 12	-0.1011	-1.01103	SLV FO 5	-0.08467	-0.84671
408	SLV FO 10	-0.1025	-1.02495	SLV FO 7	-0.0451	-0.451
409	SLV FO 12	-0.11774	-1.17735	SLV FO 5	-0.08322	-0.83225
410	SLV FO 12	-0.13118	-1.31179	SLV FO 5	-0.08288	-0.82882
411	SLV FO 12	-0.13164	-1.31637	SLV FO 5	-0.08275	-0.82749
412	SLV FO 12	-0.12912	-1.29122	SLV FO 5	-0.08391	-0.83907
413	SLV FO 12	-0.13066	-1.30663	SLV FO 5	-0.0858	-0.85799
414	SLV FO 12	-0.12978	-1.2978	SLV FO 5	-0.08787	-0.87871
415	SLV FO 12	-0.11933	-1.19332	SLV FO 5	-0.08782	-0.87822
416	SLV FO 12	-0.10482	-1.04817	SLV FO 5	-0.08806	-0.88059
417	SLV FO 12	-0.09381	-0.9381	SLV FO 5	-0.08902	-0.89019
418	SLV FO 14	-0.09102	-0.91022	SLV FO 3	-0.08852	-0.88519
419	SLV FO 16	-0.09303	-0.93027	SLV FO 1	-0.09009	-0.90088
420	SLV FO 12	-0.10124	-1.01241	SLV FO 5	-0.09141	-0.91415
421	SLV FO 12	-0.11217	-1.12169	SLV FO 5	-0.09325	-0.93247
422	SLV FO 12	-0.11921	-1.19211	SLV FO 5	-0.095	-0.95003
423	SLV FO 12	-0.118	-1.18004	SLV FO 5	-0.09433	-0.94328
424	SLV FO 12	-0.11453	-1.14527	SLV FO 5	-0.09436	-0.94363
425	SLV FO 12	-0.11472	-1.14715	SLV FO 5	-0.0959	-0.95897
426	SLV FO 11	-0.11364	-1.13636	SLV FO 6	-0.09744	-0.97444
427	SLV FO 16	-0.10479	-1.0479	SLV FO 1	-0.09477	-0.94766
428	SLV FO 14	-0.09653	-0.96527	SLV FO 3	-0.08843	-0.88433
429	SLV FO 10	-0.09541	-0.95413	SLV FO 7	-0.08042	-0.80424
430	SLV FO 10	-0.0968	-0.96799	SLV FO 7	-0.0772	-0.77202
431	SLV FO 10	-0.10022	-1.00221	SLV FO 7	-0.07847	-0.78468
432	SLV FO 10	-0.10495	-1.0495	SLV FO 7	-0.08118	-0.81178
433	SLV FO 10	-0.10646	-1.06464	SLV FO 7	-0.07794	-0.77938
434	SLV FO 3	-0.09359	-0.93587	SLV FO 14	-0.06751	-0.6751
435	SLV FO 10	-0.12654	-1.26541	SLV FO 7	-0.05275	-0.52754
436	SLV FO 10	-0.13393	-1.3393	SLV FO 7	-0.05452	-0.54525
437	SLV FO 3	-0.10251	-1.02512	SLV FO 14	-0.07155	-0.71555
438	SLV FO 7	-0.10275	-1.02753	SLV FO 10	-0.07391	-0.73913
439	SLV FO 7	-0.10289	-1.0289	SLV FO 10	-0.07402	-0.74015
440	SLV FO 14	-0.09102	-0.91016	SLV FO 3	-0.0713	-0.71304
441	SLV FO 11	-0.10879	-1.08785	SLV FO 6	-0.07434	-0.74339
442	SLV FO 15	-0.12206	-1.22059	SLV FO 2	-0.07377	-0.73765
443	SLV FO 10	-0.08381	-0.83806	SLV FO 7	-0.05962	-0.59617
444	SLV FO 8	-0.08361	-0.83614	SLV FO 9	-0.06735	-0.67346
445	SLV FO 16	-0.1355	-1.35503	SLV FO 1	-0.07271	-0.7271
446	SLV FO 16	-0.13719	-1.37195	SLV FO 1	-0.07213	-0.72133
447	SLV FO 3	-0.10117	-1.01169	SLV FO 14	-0.07004	-0.70044
448	SLV FO 12	-0.09044	-0.90444	SLV FO 5	-0.06895	-0.68945
449	SLV FO 4	-0.13407	-1.34068	SLV FO 13	-0.04306	-0.43061
450	SLV FO 4	-0.12846	-1.28463	SLV FO 13	-0.04597	-0.4597
451	SLV FO 4	-0.11358	-1.13582	SLV FO 13	-0.05318	-0.53178
452	SLV FO 8	-0.10241	-1.02406	SLV FO 9	-0.05924	-0.59239
453	SLV FO 8	-0.09918	-0.9918	SLV FO 9	-0.06253	-0.62528
454	SLV FO 8	-0.09824	-0.98245	SLV FO 9	-0.06754	-0.67539
455	SLV FO 12	-0.09586	-0.95864	SLV FO 5	-0.07069	-0.70689
456	SLV FO 7	-0.08699	-0.86994	SLV FO 10	-0.06699	-0.66995
457	SLV FO 10	-0.09821	-0.98209	SLV FO 7	-0.05561	-0.55608
458	SLV FO 3	-0.09635	-0.96354	SLV FO 14	-0.06834	-0.68338
459	SLV FO 3	-0.10592	-1.05923	SLV FO 14	-0.07285	-0.72853
460	SLV FO 7	-0.10943	-1.09426	SLV FO 10	-0.0745	-0.74497
461	SLV FO 7	-0.10977	-1.09774	SLV FO 10	-0.07561	-0.75611
462	SLV FO 11	-0.11534	-1.15344	SLV FO 6	-0.07564	-0.75637
463	SLV FO 15	-0.12546	-1.25459	SLV FO 2	-0.07574	-0.75738
464	SLV FO 16	-0.08139	-0.81395	SLV FO 1	-0.06226	-0.62259
465	SLV FO 16	-0.13747	-1.37472	SLV FO 1	-0.07116	-0.71162
466	SLV FO 12	-0.14369	-1.43687	SLV FO 5	-0.06408	-0.64077
468	SLV FO 12	-0.13156	-1.31556	SLV FO 5	-0.05552	-0.55518
469	SLV FO 12	-0.10541	-1.05414	SLV FO 5	-0.05735	-0.57354
470	SLV FO 12	-0.08962	-0.89622	SLV FO 5	-0.05822	-0.58219
471	SLV FO 12	-0.08802	-0.88018	SLV FO 5	-0.05731	-0.57312
472	SLV FO 12	-0.10094	-1.00941	SLV FO 5	-0.05466	-0.54664
473	SLV FO 12	-0.12646	-1.26463	SLV FO 5	-0.05006	-0.50055
474	SLV FO 12	-0.1509	-1.50904	SLV FO 5	-0.04558	-0.45581
475	SLV FO 12	-0.14386	-1.43864	SLV FO 5	-0.04822	-0.48222
476	SLV FO 12	-0.13714	-1.37142	SLV FO 5	-0.05099	-0.50993
477	SLV FO 12	-0.14228	-1.42282	SLV FO 5	-0.05149	-0.51491
478	SLV FO 12	-0.14847	-1.48466	SLV FO 5	-0.05103	-0.5103
479	SLV FO 12	-0.12855	-1.28549	SLV FO 5	-0.05436	-0.54355
480	SLV FO 12	-0.10557	-1.05573	SLV FO 5	-0.05749	-0.57494
481	SLV FO 12	-0.09047	-0.90473	SLV FO 5	-0.05936	-0.59362
482	SLV FO 12	-0.08489	-0.84893	SLV FO 5	-0.06036	-0.60361
483	SLV FO 12	-0.08865	-0.88652	SLV FO 5	-0.0608	-0.60798
484	SLV FO 12	-0.10111	-1.01109	SLV FO 5	-0.06077	-0.60767
485	SLV FO 12	-0.12054	-1.20539	SLV FO 5	-0.06	-0.59996
486	SLV FO 12	-0.13719	-1.37194	SLV FO 5	-0.05902	-0.5902
487	SLV FO 12	-0.12931	-1.29307	SLV FO 5	-0.06062	-0.6062
488	SLV FO 12	-0.12222	-1.22224	SLV FO 5	-0.06214	-0.62135
489	SLV FO 11	-0.12618	-1.26185	SLV FO 6	-0.06233	-0.62333
490	SLV FO 11	-0.13179	-1.31789	SLV FO 6	-0.06185	-0.61853
491	SLV FO 11	-0.11241	-1.12413	SLV FO 6	-0.06289	-0.62894
492	SLV FO 11	-0.09175	-0.91747	SLV FO 6	-0.06352	-0.63522
493	SLV FO 11	-0.07984	-0.79839	SLV FO 6	-0.06406	-0.6406
494	SLV FO 11	-0.07695	-0.76953	SLV FO 6	-0.06524	-0.65237
495	SLV FO 11	-0.08227	-0.82271	SLV FO 6	-0.06706	-0.67064
496	SLV FO 11	-0.09377	-0.93769	SLV FO 6	-0.06842	-0.68419
497	SLV FO 11	-0.10139	-1.0139	SLV FO 6	-0.06697	-0.6697
498	SLV FO 14	-0.0777	-0.77701	SLV FO 3	-0.05698	-0.56983
499	SLV FO 7	-0.10315	-1.0315	SLV FO 10	-0.07034	-0.70335
500	SLV FO 8	-0.08826	-0.8826	SLV FO 9	-0.06618	-0.66176
501	SLV FO 4	-0.13547	-1.35466	SLV FO 13	-0.04421	-0.4421
502	SLV FO 4	-0.13073	-1.30729	SLV FO 13	-0.04733	-0.47333

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
503	SLV FO 4	-0.11856	-1.18557	SLV FO 13	-0.05533	-0.55332
504	SLV FO 8	-0.11048	-1.10477	SLV FO 9	-0.06082	-0.60822
505	SLV FO 8	-0.10739	-1.07389	SLV FO 9	-0.06416	-0.64159
506	SLV FO 8	-0.10614	-1.06144	SLV FO 9	-0.06776	-0.67758
507	SLV FO 12	-0.1031	-1.03098	SLV FO 5	-0.06901	-0.69006
508	SLV FO 11	-0.0934	-0.934	SLV FO 6	-0.05905	-0.59054
509	SLV FO 12	-0.14453	-1.44531	SLV FO 5	-0.06192	-0.61925
511	SLV FO 12	-0.15172	-1.51722	SLV FO 5	-0.03985	-0.39852
512	SLV FO 12	-0.14903	-1.49029	SLV FO 5	-0.04532	-0.45316
513	SLV FO 12	-0.13789	-1.37887	SLV FO 5	-0.05318	-0.53182
514	SLV FO 11	-0.13277	-1.32771	SLV FO 6	-0.05594	-0.55941
515	SLV FO 11	-0.10276	-1.0276	SLV FO 6	-0.06123	-0.61225
516	SLV FO 11	-0.10081	-1.00815	SLV FO 6	-0.05852	-0.58515
517	SLV FO 7	-0.09629	-0.96291	SLV FO 10	-0.06724	-0.67241
518	SLV FO 7	-0.11022	-1.1022	SLV FO 10	-0.07192	-0.71924
519	SLV FO 7	-0.11409	-1.1409	SLV FO 10	-0.07497	-0.7497
520	SLV FO 11	-0.10299	-1.02991	SLV FO 6	-0.05784	-0.57839
521	SLV FO 7	-0.11447	-1.14471	SLV FO 10	-0.07712	-0.77124
522	SLV FO 11	-0.13188	-1.31877	SLV FO 6	-0.05178	-0.51778
523	SLV FO 11	-0.11959	-1.19593	SLV FO 6	-0.07686	-0.76859
524	SLV FO 12	-0.15031	-1.50305	SLV FO 5	-0.03618	-0.36179
525	SLV FO 16	-0.1272	-1.272	SLV FO 1	-0.07684	-0.7684
526	SLV FO 12	-0.14746	-1.47458	SLV FO 5	-0.04083	-0.40827
527	SLV FO 16	-0.13746	-1.37463	SLV FO 1	-0.07021	-0.70208
528	SLV FO 12	-0.14376	-1.43764	SLV FO 5	-0.0609	-0.60901
530	SLV FO 12	-0.15072	-1.50716	SLV FO 5	-0.03502	-0.35019
531	SLV FO 12	-0.14778	-1.47779	SLV FO 5	-0.04045	-0.40447
532	SLV FO 12	-0.13696	-1.36955	SLV FO 5	-0.048	-0.48004
533	SLV FO 11	-0.13224	-1.32238	SLV FO 6	-0.05061	-0.50612
534	SLV FO 11	-0.10308	-1.03084	SLV FO 6	-0.05584	-0.55844
535	SLV FO 11	-0.10213	-1.02132	SLV FO 6	-0.05507	-0.55067
536	SLV FO 14	-0.10364	-1.03641	SLV FO 3	-0.06874	-0.68742
537	SLV FO 14	-0.11067	-1.10672	SLV FO 3	-0.07179	-0.71795
538	SLV FO 12	-0.1443	-1.44296	SLV FO 5	-0.0556	-0.55604
539	SLV FO 12	-0.07716	-0.77164	SLV FO 5	-0.05191	-0.51913
540	SLV FO 11	-0.08612	-0.86117	SLV FO 6	-0.05114	-0.51138
541	SLV FO 11	-0.09908	-0.99077	SLV FO 6	-0.05124	-0.51243
542	SLV FO 12	-0.09753	-0.97533	SLV FO 5	-0.06692	-0.66921
543	SLV FO 12	-0.13378	-1.33777	SLV FO 5	-0.04353	-0.43529
544	SLV FO 12	-0.14117	-1.41169	SLV FO 5	-0.06079	-0.60792
545	SLV FO 12	-0.13989	-1.39888	SLV FO 5	-0.03213	-0.32129
546	SLV FO 11	-0.10187	-1.01868	SLV FO 6	-0.04939	-0.49392
547	SLV FO 8	-0.08911	-0.89107	SLV FO 9	-0.06554	-0.65536
548	SLV FO 7	-0.10491	-1.04906	SLV FO 10	-0.06901	-0.69008
550	SLV FO 16	-0.08516	-0.8516	SLV FO 1	-0.05952	-0.59523
551	SLV FO 11	-0.09301	-0.9301	SLV FO 6	-0.04577	-0.45773
552	SLV FO 11	-0.12515	-1.25145	SLV FO 6	-0.0433	-0.43295
553	SLV FO 12	-0.14447	-1.44468	SLV FO 5	-0.02852	-0.28524
554	SLV FO 12	-0.14084	-1.40842	SLV FO 5	-0.03323	-0.33231
555	SLV FO 11	-0.12725	-1.27247	SLV FO 6	-0.04161	-0.41608
556	SLV FO 11	-0.09998	-0.99976	SLV FO 6	-0.04665	-0.46653
557	SLV FO 12	-0.13968	-1.3968	SLV FO 5	-0.02911	-0.29107
558	SLV FO 4	-0.13549	-1.35489	SLV FO 13	-0.0447	-0.44699
559	SLV FO 4	-0.13154	-1.31542	SLV FO 13	-0.04806	-0.48055
560	SLV FO 4	-0.12127	-1.21272	SLV FO 13	-0.05664	-0.56642
561	SLV FO 8	-0.11382	-1.13816	SLV FO 9	-0.06332	-0.63317
562	SLV FO 8	-0.11073	-1.10731	SLV FO 9	-0.0666	-0.66595
563	SLV FO 8	-0.10914	-1.09144	SLV FO 9	-0.06885	-0.68854
564	SLV FO 12	-0.10587	-1.05867	SLV FO 5	-0.06829	-0.68295
565	SLV FO 7	-0.11141	-1.11407	SLV FO 10	-0.07116	-0.71162
566	SLV FO 7	-0.1154	-1.15395	SLV FO 10	-0.07536	-0.75365
567	SLV FO 7	-0.11581	-1.15806	SLV FO 10	-0.07838	-0.78381
568	SLV FO 11	-0.12059	-1.20591	SLV FO 6	-0.07788	-0.7788
569	SLV FO 16	-0.12701	-1.27008	SLV FO 1	-0.07689	-0.76886
570	SLV FO 16	-0.13516	-1.35158	SLV FO 1	-0.06888	-0.6888
571	SLV FO 12	-0.13753	-1.37526	SLV FO 5	-0.06109	-0.61089
572	SLV FO 12	-0.12539	-1.25388	SLV FO 5	-0.03986	-0.39858
573	SLV FO 12	-0.13545	-1.35448	SLV FO 5	-0.03206	-0.32055
574	SLV FO 12	-0.11841	-1.1841	SLV FO 5	-0.04045	-0.40454
575	SLV FO 12	-0.13139	-1.31391	SLV FO 5	-0.03319	-0.33192
576	SLV FO 12	-0.131	-1.31002	SLV FO 5	-0.03062	-0.30618
577	SLV FO 12	-0.07728	-0.77279	SLV FO 5	-0.04214	-0.4214
578	SLV FO 12	-0.1231	-1.231	SLV FO 5	-0.03795	-0.37952
579	SLV FO 12	-0.07692	-0.76921	SLV FO 5	-0.0415	-0.41501
580	SLV FO 11	-0.09749	-0.97492	SLV FO 6	-0.04185	-0.41854
581	SLV FO 12	-0.12861	-1.28609	SLV FO 5	-0.03153	-0.31532
582	SLV FO 12	-0.10354	-1.03541	SLV FO 5	-0.03952	-0.39522
583	SLV FO 12	-0.07938	-0.79378	SLV FO 5	-0.04663	-0.46627
584	SLV FO 12	-0.13542	-1.35425	SLV FO 5	-0.0307	-0.30695
585	SLV FO 11	-0.08664	-0.86642	SLV FO 6	-0.04029	-0.40288
586	SLV FO 12	-0.08573	-0.85734	SLV FO 5	-0.04038	-0.40376
587	SLV FO 12	-0.12897	-1.28967	SLV FO 5	-0.05042	-0.50419
588	SLV FO 12	-0.13745	-1.37453	SLV FO 5	-0.02513	-0.25134
589	SLV FO 11	-0.09895	-0.98947	SLV FO 6	-0.04016	-0.40156
590	SLV FO 11	-0.07383	-0.73833	SLV FO 6	-0.04133	-0.41328
591	SLV FO 11	-0.08278	-0.82781	SLV FO 6	-0.04166	-0.41656
592	SLV FO 12	-0.10764	-1.07643	SLV FO 5	-0.04347	-0.43471
593	SLV FO 12	-0.08365	-0.83653	SLV FO 5	-0.03802	-0.38018
594	SLV FO 7	-0.09478	-0.9478	SLV FO 10	-0.06636	-0.66362
595	SLV FO 11	-0.11665	-1.16651	SLV FO 6	-0.03615	-0.36151
596	SLV FO 11	-0.07125	-0.71248	SLV FO 6	-0.03926	-0.39255
597	SLV FO 12	-0.10616	-1.06162	SLV FO 5	-0.03054	-0.3054
598	SLV FO 12	-0.08601	-0.86009	SLV FO 5	-0.04019	-0.40186
599	SLV FO 11	-0.09556	-0.95558	SLV FO 6	-0.03725	-0.37247
600	SLV FO 12	-0.07691	-0.76913	SLV FO 5	-0.03817	-0.38169
601	SLV FO 12	-0.08301	-0.83008	SLV FO 5	-0.03535	-0.35352
602	SLV FO 11	-0.11335	-1.13349	SLV FO 6	-0.03594	-0.35945
603	SLV FO 8	-0.08809	-0.88093	SLV FO 9	-0.06612	-0.66116
604	SLV FO 12	-0.13369	-1.3369	SLV FO 5	-0.02385	-0.23849
605	SLV FO 11	-0.07815	-0.78146	SLV FO 6	-0.03748	-0.37483

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
606	SLV FO 12	-0.1207	-1.20696	SLV FO 5	-0.03307	-0.33067
607	SLV FO 12	-0.12856	-1.2856	SLV FO 5	-0.02802	-0.28022
608	SLV FO 11	-0.09268	-0.92677	SLV FO 6	-0.03518	-0.3518
609	SLV FO 11	-0.09223	-0.9223	SLV FO 6	-0.03747	-0.37471
610	SLV FO 12	-0.10151	-1.0151	SLV FO 5	-0.03327	-0.33271
611	SLV FO 11	-0.11612	-1.16116	SLV FO 6	-0.03247	-0.32467
612	SLV FO 11	-0.08423	-0.84229	SLV FO 6	-0.03488	-0.34883
613	SLV FO 7	-0.10179	-1.01786	SLV FO 10	-0.06906	-0.69057
614	SLV FO 12	-0.09577	-0.95771	SLV FO 5	-0.06845	-0.68447
615	SLV FO 11	-0.09583	-0.95832	SLV FO 6	-0.03266	-0.32655
616	SLV FO 11	-0.09612	-0.96118	SLV FO 6	-0.03287	-0.32871
617	SLV FO 12	-0.09221	-0.92211	SLV FO 5	-0.04416	-0.44158
618	SLV FO 12	-0.11264	-1.12635	SLV FO 5	-0.03088	-0.30885
619	SLV FO 4	-0.13287	-1.32869	SLV FO 13	-0.04426	-0.44257
620	SLV FO 12	-0.11086	-1.10856	SLV FO 5	-0.05502	-0.55021
621	SLV FO 12	-0.11687	-1.16865	SLV FO 5	-0.05886	-0.58855
622	SLV FO 12	-0.11886	-1.18857	SLV FO 5	-0.02342	-0.23424
623	SLV FO 7	-0.08542	-0.8542	SLV FO 10	-0.066	-0.66003
624	SLV FO 7	-0.10608	-1.06085	SLV FO 10	-0.07319	-0.73192
625	SLV FO 12	-0.11741	-1.17409	SLV FO 5	-0.02673	-0.26726
626	SLV FO 12	-0.10292	-1.0292	SLV FO 5	-0.03049	-0.3049
627	SLV FO 12	-0.11008	-1.10078	SLV FO 5	-0.02951	-0.2951
628	SLV FO 12	-0.07044	-0.7044	SLV FO 5	-0.03342	-0.33418
629	SLV FO 4	-0.12517	-1.25165	SLV FO 13	-0.05057	-0.50574
630	SLV FO 11	-0.08999	-0.89988	SLV FO 6	-0.02872	-0.28717
631	SLV FO 8	-0.10249	-1.02485	SLV FO 9	-0.07332	-0.73315
632	SLV FO 12	-0.11938	-1.19381	SLV FO 5	-0.02222	-0.22216
633	SLV FO 12	-0.12104	-1.21042	SLV FO 5	-0.02164	-0.21639
634	SLV FO 7	-0.10586	-1.05858	SLV FO 10	-0.07816	-0.78164
635	SLV FO 16	-0.12117	-1.21169	SLV FO 1	-0.05971	-0.59712
636	SLV FO 12	-0.09804	-0.98041	SLV FO 5	-0.07381	-0.73808
637	SLV FO 12	-0.10491	-1.04908	SLV FO 5	-0.02801	-0.28005
638	SLV FO 4	-0.11534	-1.15343	SLV FO 13	-0.05916	-0.59159
639	SLV FO 11	-0.09387	-0.93871	SLV FO 6	-0.02579	-0.25795
640	SLV FO 12	-0.10305	-1.03052	SLV FO 5	-0.02847	-0.28473
641	SLV FO 7	-0.10516	-1.05155	SLV FO 10	-0.08139	-0.81392
642	SLV FO 11	-0.0919	-0.91898	SLV FO 6	-0.03008	-0.30075
643	SLV FO 12	-0.07248	-0.72479	SLV FO 5	-0.03141	-0.31414
644	SLV FO 12	-0.08563	-0.85627	SLV FO 5	-0.0692	-0.69202
645	SLV FO 12	-0.07031	-0.70313	SLV FO 5	-0.03143	-0.31427
646	SLV FO 12	-0.1089	-1.08905	SLV FO 5	-0.02356	-0.23558
647	SLV FO 12	-0.10523	-1.05232	SLV FO 5	-0.02719	-0.27189
648	SLV FO 16	-0.10562	-1.0562	SLV FO 1	-0.05045	-0.50453
649	SLV FO 12	-0.1079	-1.07896	SLV FO 5	-0.0254	-0.254
650	SLV FO 7	-0.10546	-1.05456	SLV FO 10	-0.02591	-0.25906
651	SLV FO 11	-0.09558	-0.95579	SLV FO 6	-0.02352	-0.23516
652	SLV FO 3	-0.0898	-0.89796	SLV FO 14	-0.06562	-0.65623
653	SLV FO 11	-0.0861	-0.86097	SLV FO 6	-0.02445	-0.24454
654	SLV FO 11	-0.07803	-0.7803	SLV FO 6	-0.02493	-0.24928
655	SLV FO 8	-0.08051	-0.80514	SLV FO 9	-0.06842	-0.68416
656	SLV FO 3	-0.09746	-0.97464	SLV FO 14	-0.06813	-0.68125
657	SLV FO 11	-0.07328	-0.73279	SLV FO 6	-0.02442	-0.24422
658	SLV FO 11	-0.09478	-0.94776	SLV FO 6	-0.0207	-0.20704
659	SLV FO 11	-0.09363	-0.93629	SLV FO 6	-0.02187	-0.21873
660	SLV FO 12	-0.09965	-0.99646	SLV FO 5	-0.02611	-0.26109
661	SLV FO 7	-0.09747	-0.97472	SLV FO 10	-0.02471	-0.24714
662	SLV FO 12	-0.08361	-0.83609	SLV FO 5	-0.02872	-0.28722
663	SLV FO 3	-0.12992	-1.29916	SLV FO 14	-0.0431	-0.43098
664	SLV FO 4	-0.10268	-1.02679	SLV FO 13	-0.07041	-0.70413
665	SLV FO 16	-0.11788	-1.1788	SLV FO 1	-0.06553	-0.65532
666	SLV FO 15	-0.10844	-1.08437	SLV FO 2	-0.07623	-0.76228
667	SLV FO 11	-0.09522	-0.9522	SLV FO 6	-0.02	-0.19998
668	SLV FO 12	-0.10951	-1.09506	SLV FO 5	-0.02919	-0.29192
669	SLV FO 16	-0.08731	-0.87312	SLV FO 1	-0.07355	-0.73546
670	SLV FO 3	-0.08091	-0.80905	SLV FO 14	-0.06707	-0.67066
671	SLV FO 11	-0.09609	-0.96093	SLV FO 6	-0.02496	-0.24964
672	SLV FO 12	-0.07438	-0.74383	SLV FO 5	-0.03536	-0.35362
673	SLV FO 12	-0.09523	-0.95229	SLV FO 5	-0.02667	-0.26666
674	SLV FO 12	-0.09716	-0.97163	SLV FO 5	-0.02584	-0.25843
675	SLV FO 12	-0.10706	-1.07062	SLV FO 5	-0.02287	-0.22871
676	SLV FO 12	-0.10551	-1.05507	SLV FO 5	-0.02377	-0.23765
677	SLV FO 12	-0.08546	-0.85457	SLV FO 5	-0.04174	-0.41741
678	SLV FO 7	-0.09935	-0.99346	SLV FO 10	-0.02382	-0.23817
679	SLV FO 12	-0.0829	-0.82898	SLV FO 5	-0.02896	-0.28961
680	SLV FO 12	-0.07344	-0.73444	SLV FO 5	-0.03204	-0.32045
681	SLV FO 11	-0.09824	-0.98238	SLV FO 6	-0.01711	-0.17106
682	SLV FO 8	-0.07467	-0.7467	SLV FO 9	-0.03037	-0.30368
683	SLV FO 7	-0.07656	-0.76556	SLV FO 10	-0.0216	-0.21598
684	SLV FO 12	-0.06818	-0.68182	SLV FO 5	-0.02973	-0.29734
685	SLV FO 7	-0.08544	-0.85445	SLV FO 10	-0.02205	-0.22054
686	SLV FO 7	-0.08523	-0.8523	SLV FO 10	-0.03039	-0.30392
687	SLV FO 3	-0.09685	-0.96855	SLV FO 14	-0.0714	-0.71402
688	SLV FO 4	-0.08918	-0.89181	SLV FO 13	-0.08183	-0.81832
689	SLV FO 16	-0.07991	-0.79907	SLV FO 1	-0.07183	-0.71831
690	SLV FO 11	-0.10125	-1.01249	SLV FO 6	-0.01379	-0.13791
691	SLV FO 12	-0.13431	-1.34306	SLV FO 5	-0.02602	-0.26018
692	SLV FO 12	-0.14044	-1.40445	SLV FO 5	-0.028	-0.28001
693	SLV FO 3	-0.12058	-1.20583	SLV FO 14	-0.05032	-0.50321
694	SLV FO 16	-0.1124	-1.12398	SLV FO 1	-0.05654	-0.56541
695	SLV FO 11	-0.1007	-1.00697	SLV FO 6	-0.0141	-0.14103
696	SLV FO 3	-0.09191	-0.91912	SLV FO 14	-0.0815	-0.81505
697	SLV FO 7	-0.09112	-0.91124	SLV FO 10	-0.03041	-0.30415
698	SLV FO 11	-0.0941	-0.941	SLV FO 6	-0.01507	-0.15066
699	SLV FO 12	-0.09303	-0.93027	SLV FO 5	-0.02564	-0.25643
700	SLV FO 3	-0.11067	-1.10667	SLV FO 14	-0.05983	-0.59832
701	SLV FO 3	-0.09321	-0.93206	SLV FO 14	-0.08214	-0.82139
702	SLV FO 14	-0.0886	-0.88601	SLV FO 3	-0.07828	-0.78279
703	SLV FO 3	-0.08339	-0.83393	SLV FO 14	-0.06458	-0.64576
704	SLV FO 12	-0.06978	-0.6978	SLV FO 5	-0.03053	-0.30534
705	SLV FO 12	-0.08928	-0.89283	SLV FO 5	-0.02468	-0.24675

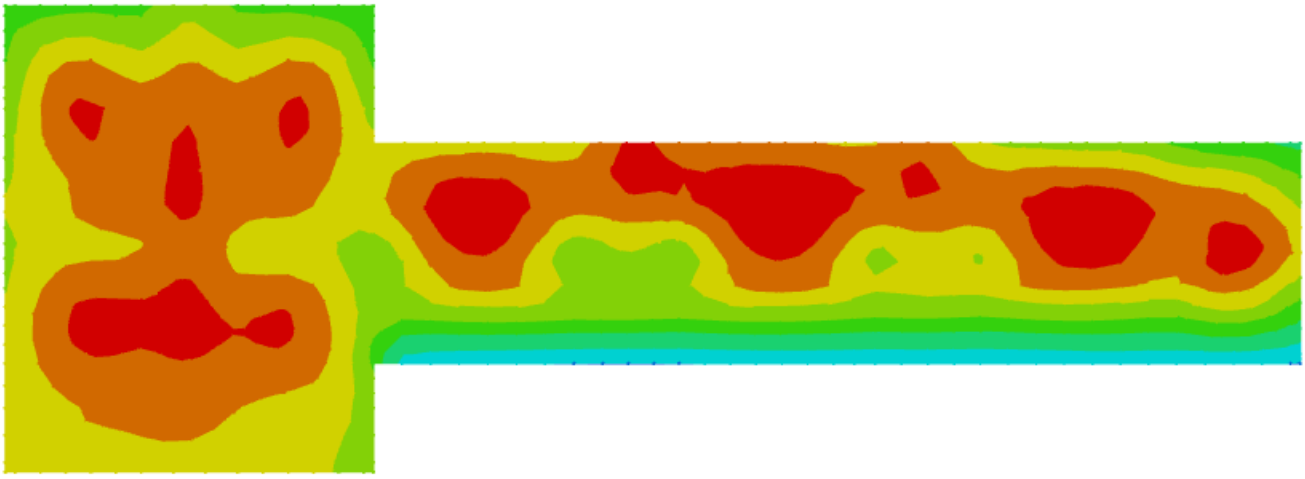
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
706	SLV FO 7	-0.09893	-0.98933	SLV FO 10	-0.02118	-0.21177
707	SLV FO 3	-0.13021	-1.30212	SLV FO 14	-0.04128	-0.41283
708	SLV FO 12	-0.09575	-0.95749	SLV FO 5	-0.02605	-0.2605
709	SLV FO 3	-0.07612	-0.76118	SLV FO 14	-0.07	-0.70001
710	SLV FO 3	-0.09245	-0.92455	SLV FO 14	-0.06353	-0.63527
711	SLV FO 11	-0.11379	-1.13792	SLV FO 6	-0.01106	-0.11058
712	SLV FO 16	-0.09826	-0.98257	SLV FO 1	-0.04905	-0.49054
713	SLV FO 7	-0.08609	-0.86093	SLV FO 10	-0.01427	-0.14266
714	SLV FO 11	-0.1025	-1.02496	SLV FO 6	-0.01082	-0.10822
715	SLV FO 7	-0.09259	-0.92589	SLV FO 10	-0.01233	-0.1233
716	SLV FO 12	-0.0735	-0.735	SLV FO 5	-0.02967	-0.29673
717	SLV FO 12	-0.09685	-0.96853	SLV FO 5	-0.02981	-0.29806
718	SLV FO 7	-0.08501	-0.85005	SLV FO 10	-0.01509	-0.15085
719	SLV FO 12	-0.08694	-0.8694	SLV FO 5	-0.02814	-0.28138
720	SLV FO 11	-0.13123	-1.31231	SLV FO 6	-0.01076	-0.10765
721	SLV FO 12	-0.08723	-0.87229	SLV FO 5	-0.02879	-0.28792
722	SLV FO 12	-0.09847	-0.9847	SLV FO 5	-0.02895	-0.28951
723	SLV FO 14	-0.0867	-0.86703	SLV FO 3	-0.0726	-0.72596
724	SLV FO 11	-0.1135	-1.13501	SLV FO 6	-0.00598	-0.05977
725	SLV FO 11	-0.1115	-1.11498	SLV FO 6	-0.00649	-0.0649
726	SLV FO 12	-0.09006	-0.90063	SLV FO 5	-0.02754	-0.27543
727	SLV FO 12	-0.08101	-0.81007	SLV FO 5	-0.04266	-0.42664
728	SLV FO 7	-0.08956	-0.89561	SLV FO 10	-0.02216	-0.22157
729	SLV FO 7	-0.10458	-1.0458	SLV FO 10	-0.00722	-0.07217
730	SLV FO 11	-0.1124	-1.12395	SLV FO 6	-0.00571	-0.05707
731	SLV FO 7	-0.09251	-0.92506	SLV FO 10	-0.01583	-0.15835
732	SLV FO 7	-0.10041	-1.00411	SLV FO 10	-0.01856	-0.18561
733	SLV FO 3	-0.0801	-0.80102	SLV FO 14	-0.06579	-0.65792
734	SLV FO 14	-0.07943	-0.79432	SLV FO 3	-0.07175	-0.7175
735	SLV FO 7	-0.08399	-0.83987	SLV FO 10	-0.0345	-0.34499
736	SLV FO 7	-0.09761	-0.9761	SLV FO 10	-0.0203	-0.20301
737	SLV FO 3	-0.08697	-0.86967	SLV FO 14	-0.06242	-0.6242
738	SLV FO 7	-0.08354	-0.83538	SLV FO 10	-0.03704	-0.37039
739	SLV FO 12	-0.09328	-0.93277	SLV FO 5	-0.03566	-0.3566
740	SLV FO 1	-0.13288	-1.32876	SLV FO 16	-0.04058	-0.40578
741	SLV FO 1	-0.12836	-1.2836	SLV FO 16	-0.04383	-0.43827
742	SLV FO 1	-0.11651	-1.16512	SLV FO 16	-0.05299	-0.52986
743	SLV FO 1	-0.10564	-1.05641	SLV FO 16	-0.06271	-0.62715
744	SLV FO 1	-0.09574	-0.9574	SLV FO 16	-0.07285	-0.72852
745	SLV FO 6	-0.09167	-0.91674	SLV FO 11	-0.07783	-0.77825
746	SLV FO 14	-0.09233	-0.92326	SLV FO 3	-0.07423	-0.74227
747	SLV FO 1	-0.09759	-0.97588	SLV FO 16	-0.06281	-0.62806
748	SLV FO 1	-0.09387	-0.93873	SLV FO 16	-0.07088	-0.7088
749	SLV FO 5	-0.09	-0.89998	SLV FO 12	-0.0767	-0.76697
750	SLV FO 13	-0.09724	-0.97239	SLV FO 4	-0.07217	-0.72172
751	SLV FO 13	-0.10853	-1.08532	SLV FO 4	-0.06435	-0.64354
752	SLV FO 14	-0.11486	-1.14856	SLV FO 3	-0.05767	-0.57674
753	SLV FO 16	-0.11288	-1.12884	SLV FO 1	-0.05606	-0.56064
754	SLV FO 12	-0.08591	-0.85914	SLV FO 5	-0.03795	-0.37954
755	SLV FO 12	-0.08376	-0.83758	SLV FO 5	-0.04147	-0.41474
756	SLV FO 7	-0.081	-0.81003	SLV FO 10	-0.03643	-0.36426
757	SLV FO 12	-0.0778	-0.778	SLV FO 5	-0.03319	-0.33193
758	SLV FO 12	-0.08565	-0.85646	SLV FO 5	-0.03121	-0.31212
759	SLV FO 11	-0.07861	-0.78614	SLV FO 6	-0.03507	-0.35068
760	SLV FO 1	-0.07599	-0.75986	SLV FO 16	-0.07055	-0.7055
761	SLV FO 7	-0.12052	-1.2052	SLV FO 10	-0.00022	-0.00219
762	SLV FO 11	-0.16083	-1.60831	SLV FO 6	0.00486	0.04856
763	SLV FO 11	-0.16567	-1.6567	SLV FO 6	0.00453	0.0453
764	SLV FO 16	-0.09378	-0.93776	SLV FO 1	-0.04998	-0.49976
765	SLV FO 7	-0.10646	-1.06457	SLV FO 10	-0.00538	-0.05385
766	SLV FO 1	-0.09444	-0.94438	SLV FO 16	-0.06134	-0.61345
767	SLV FO 7	-0.10305	-1.03053	SLV FO 10	-0.01086	-0.10864
768	SLV FO 12	-0.0906	-0.90597	SLV FO 5	-0.02831	-0.28313
769	SLV FO 7	-0.10598	-1.05979	SLV FO 10	-0.0147	-0.14697
770	SLV FO 7	-0.10695	-1.06951	SLV FO 10	-0.00703	-0.07035
771	SLV FO 14	-0.08852	-0.88516	SLV FO 3	-0.07197	-0.71968
772	SLV FO 11	-0.14831	-1.48311	SLV FO 6	0.0086	0.08603
773	SLV FO 12	-0.1012	-1.01205	SLV FO 5	-0.03842	-0.3842
774	SLV FO 12	-0.09306	-0.93057	SLV FO 5	-0.03107	-0.31066
775	SLV FO 11	-0.14101	-1.41009	SLV FO 6	0.00814	0.08138
776	SLV FO 7	-0.11006	-1.10061	SLV FO 10	-0.01847	-0.18466
777	SLV FO 7	-0.08541	-0.85409	SLV FO 10	-0.04162	-0.41621
778	SLV FO 7	-0.13367	-1.3367	SLV FO 10	0.00522	0.05221
779	SLV FO 11	-0.13782	-1.37817	SLV FO 6	0.00711	0.07113
780	SLV FO 15	-0.10931	-1.09312	SLV FO 2	-0.05507	-0.55074
781	SLV FO 12	-0.09695	-0.96955	SLV FO 5	-0.03714	-0.37145
782	SLV FO 3	-0.08204	-0.82043	SLV FO 14	-0.06489	-0.64891
783	SLV FO 12	-0.08526	-0.85263	SLV FO 5	-0.03385	-0.3385
784	SLV FO 12	-0.0927	-0.92704	SLV FO 5	-0.04942	-0.49423
785	SLV FO 1	-0.09812	-0.98121	SLV FO 16	-0.06257	-0.62574
786	SLV FO 13	-0.11547	-1.15473	SLV FO 4	-0.05792	-0.57915
787	SLV FO 1	-0.09337	-0.93369	SLV FO 16	-0.06892	-0.68917
788	SLV FO 11	-0.08735	-0.87347	SLV FO 6	-0.02477	-0.24768
789	SLV FO 7	-0.12242	-1.22416	SLV FO 10	0.00199	0.01986
790	SLV FO 12	-0.08513	-0.85127	SLV FO 5	-0.0359	-0.35898
791	SLV FO 5	-0.0878	-0.87797	SLV FO 12	-0.07364	-0.73642
792	SLV FO 7	-0.11285	-1.12854	SLV FO 10	-0.01116	-0.1116
793	SLV FO 13	-0.09386	-0.93865	SLV FO 4	-0.06972	-0.69716
794	SLV FO 3	-0.08993	-0.89928	SLV FO 14	-0.06176	-0.61763
795	SLV FO 14	-0.07974	-0.79735	SLV FO 3	-0.07241	-0.72413
796	SLV FO 1	-0.13237	-1.32365	SLV FO 16	-0.04432	-0.44317
797	SLV FO 1	-0.12863	-1.28629	SLV FO 16	-0.04618	-0.46178
798	SLV FO 14	-0.09371	-0.93712	SLV FO 3	-0.07463	-0.74629
799	SLV FO 11	-0.08024	-0.80241	SLV FO 6	-0.03895	-0.38946
800	SLV FO 7	-0.09612	-0.96123	SLV FO 10	-0.0202	-0.20199
801	SLV FO 13	-0.10655	-1.06546	SLV FO 4	-0.0632	-0.63201
802	SLV FO 7	-0.10965	-1.09646	SLV FO 10	-0.01799	-0.17992
803	SLV FO 3	-0.09607	-0.96072	SLV FO 14	-0.06148	-0.61476
804	SLV FO 3	-0.07725	-0.77253	SLV FO 14	-0.07026	-0.70257
805	SLV FO 7	-0.08593	-0.85931	SLV FO 10	-0.04365	-0.43653

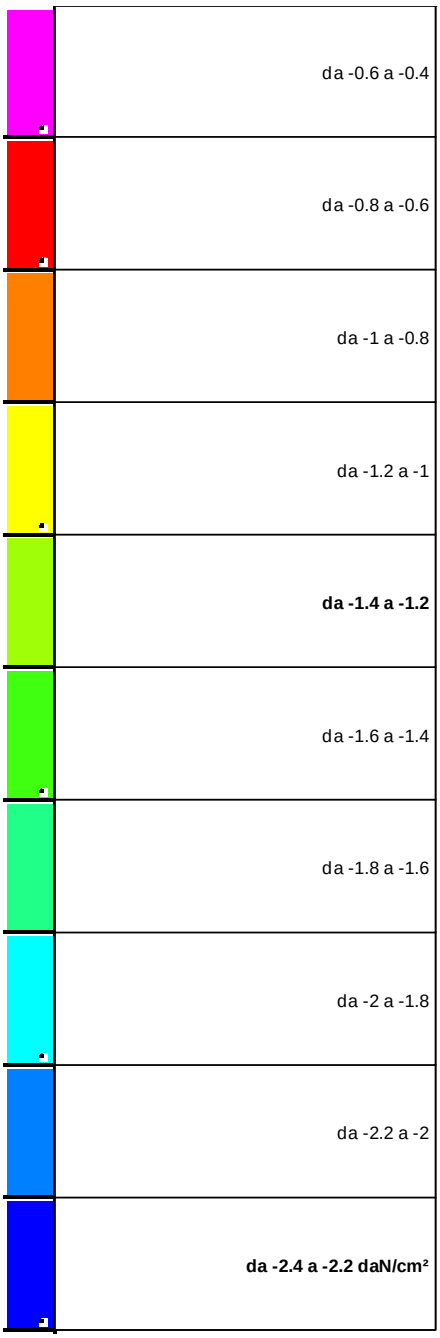
Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
806	SLV FO 3	-0.13517	-1.35166	SLV FO 14	-0.0448	-0.44797
807	SLV FO 1	-0.11677	-1.16772	SLV FO 16	-0.05223	-0.52234
808	SLV FO 1	-0.10452	-1.04515	SLV FO 16	-0.05775	-0.57748
809	SLV FO 1	-0.09342	-0.93421	SLV FO 16	-0.06649	-0.66492
810	SLV FO 5	-0.08805	-0.88045	SLV FO 12	-0.07532	-0.75317
811	SLV FO 14	-0.09071	-0.90706	SLV FO 3	-0.07779	-0.77791
812	SLV FO 3	-0.09858	-0.98578	SLV FO 14	-0.06264	-0.62641
813	SLV FO 15	-0.11695	-1.16946	SLV FO 2	-0.05995	-0.59946
814	SLV FO 15	-0.11738	-1.1738	SLV FO 2	-0.05874	-0.58744
820	SLV FO 1	-0.09237	-0.92374	SLV FO 16	-0.06737	-0.67375
821	SLV FO 5	-0.08425	-0.84251	SLV FO 12	-0.07186	-0.71863
822	SLV FO 13	-0.09018	-0.90178	SLV FO 4	-0.06812	-0.68123
823	SLV FO 3	-0.09297	-0.92973	SLV FO 14	-0.06163	-0.61626
824	SLV FO 15	-0.11814	-1.18143	SLV FO 2	-0.05887	-0.5887
825	SLV FO 13	-0.10451	-1.04506	SLV FO 4	-0.06319	-0.63193
826	SLV FO 3	-0.08549	-0.85488	SLV FO 14	-0.06384	-0.63845
827	SLV FO 15	-0.11938	-1.19383	SLV FO 2	-0.05931	-0.59306
828	SLV FO 15	-0.11915	-1.19146	SLV FO 2	-0.05893	-0.58929
829	SLV FO 16	-0.11321	-1.1321	SLV FO 1	-0.05839	-0.58386
830	SLV FO 12	-0.11009	-1.10095	SLV FO 5	-0.05739	-0.57387
831	SLV FO 12	-0.11018	-1.10176	SLV FO 5	-0.05269	-0.52695
832	SLV FO 12	-0.10989	-1.09893	SLV FO 5	-0.05037	-0.50366
833	SLV FO 12	-0.11227	-1.12267	SLV FO 5	-0.04733	-0.47334
834	SLV FO 12	-0.11624	-1.16244	SLV FO 5	-0.04477	-0.44766
835	SLV FO 12	-0.11489	-1.14887	SLV FO 5	-0.04353	-0.43533
836	SLV FO 7	-0.09394	-0.93943	SLV FO 10	-0.04591	-0.45913
837	SLV FO 7	-0.09719	-0.97185	SLV FO 10	-0.04438	-0.44385
838	SLV FO 7	-0.09755	-0.97546	SLV FO 10	-0.04291	-0.42906
839	SLV FO 11	-0.0989	-0.98896	SLV FO 6	-0.04007	-0.40071
840	SLV FO 11	-0.10013	-1.00128	SLV FO 6	-0.03844	-0.38438
841	SLV FO 12	-0.10286	-1.02864	SLV FO 5	-0.03626	-0.36259
842	SLV FO 12	-0.1069	-1.06899	SLV FO 5	-0.0329	-0.32902
843	SLV FO 12	-0.10704	-1.07036	SLV FO 5	-0.03043	-0.30427
844	SLV FO 7	-0.12903	-1.29029	SLV FO 10	-0.01348	-0.13481
845	SLV FO 7	-0.13386	-1.3386	SLV FO 10	-0.01045	-0.10445
846	SLV FO 7	-0.1349	-1.34895	SLV FO 10	-0.00799	-0.07992
847	SLV FO 7	-0.13748	-1.37478	SLV FO 10	-0.00383	-0.03828
848	SLV FO 7	-0.13932	-1.39322	SLV FO 10	-0.0008	-0.00799
849	SLV FO 7	-0.14142	-1.41418	SLV FO 10	0.0052	0.05197
850	SLV FO 7	-0.15993	-1.59929	SLV FO 10	0.01795	0.17955
851	SLV FO 7	-0.16775	-1.67745	SLV FO 10	0.02157	0.21567
852	SLV FO 11	-0.17221	-1.72213	SLV FO 6	0.02497	0.24969
853	SLV FO 11	-0.17711	-1.77107	SLV FO 6	0.0291	0.29101
854	SLV FO 11	-0.1832	-1.83199	SLV FO 6	0.03335	0.33346
855	SLV FO 11	-0.19061	-1.90615	SLV FO 6	0.03698	0.36982
856	SLV FO 11	-0.19382	-1.93817	SLV FO 6	0.03794	0.37935
857	SLV FO 16	-0.07887	-0.7887	SLV FO 1	-0.07291	-0.72914
858	SLV FO 16	-0.08919	-0.8919	SLV FO 1	-0.07301	-0.73008
859	SLV FO 3	-0.13126	-1.31256	SLV FO 14	-0.04799	-0.47994
860	SLV FO 3	-0.12888	-1.28875	SLV FO 14	-0.04883	-0.48826
861	SLV FO 14	-0.09401	-0.94014	SLV FO 3	-0.07517	-0.75172
862	SLV FO 15	-0.11809	-1.18089	SLV FO 2	-0.06055	-0.60546
863	SLV FO 3	-0.09753	-0.97535	SLV FO 14	-0.06181	-0.61812
864	SLV FO 3	-0.09904	-0.99042	SLV FO 14	-0.06248	-0.62476
865	SLV FO 3	-0.09155	-0.91552	SLV FO 14	-0.06549	-0.65491
866	SLV FO 5	-0.08044	-0.8044	SLV FO 12	-0.07087	-0.70871
867	SLV FO 13	-0.08678	-0.86778	SLV FO 4	-0.06711	-0.6711
868	SLV FO 15	-0.10288	-1.02883	SLV FO 2	-0.06315	-0.63155
869	SLV FO 15	-0.11945	-1.19454	SLV FO 2	-0.06093	-0.60932
870	SLV FO 15	-0.12269	-1.22687	SLV FO 2	-0.05978	-0.59776
871	SLV FO 16	-0.11864	-1.18639	SLV FO 1	-0.05993	-0.59934
872	SLV FO 12	-0.11773	-1.1773	SLV FO 5	-0.05896	-0.58957
873	SLV FO 12	-0.1182	-1.18202	SLV FO 5	-0.05497	-0.54972
874	SLV FO 12	-0.11793	-1.17934	SLV FO 5	-0.05274	-0.52739
875	SLV FO 12	-0.11992	-1.19918	SLV FO 5	-0.0492	-0.49203
876	SLV FO 12	-0.1234	-1.23403	SLV FO 5	-0.0459	-0.45903
877	SLV FO 12	-0.12134	-1.21337	SLV FO 5	-0.04223	-0.42234
878	SLV FO 12	-0.10061	-1.00606	SLV FO 5	-0.04288	-0.42878
879	SLV FO 12	-0.08367	-0.83665	SLV FO 5	-0.04437	-0.44372
880	SLV FO 7	-0.08598	-0.85975	SLV FO 10	-0.04517	-0.45174
881	SLV FO 7	-0.09881	-0.98813	SLV FO 10	-0.04474	-0.44745
882	SLV FO 7	-0.10266	-1.02663	SLV FO 10	-0.04525	-0.45248
883	SLV FO 7	-0.10385	-1.03847	SLV FO 10	-0.04421	-0.44206
884	SLV FO 11	-0.10589	-1.05888	SLV FO 6	-0.04143	-0.41429
885	SLV FO 11	-0.10729	-1.07287	SLV FO 6	-0.03961	-0.39612
886	SLV FO 12	-0.10986	-1.09861	SLV FO 5	-0.0368	-0.36797
887	SLV FO 12	-0.11358	-1.13584	SLV FO 5	-0.03251	-0.32511
888	SLV FO 12	-0.11321	-1.13209	SLV FO 5	-0.02783	-0.27828
889	SLV FO 12	-0.09981	-0.99809	SLV FO 5	-0.02687	-0.26868
890	SLV FO 7	-0.09754	-0.97539	SLV FO 10	-0.02201	-0.2201
891	SLV FO 7	-0.11507	-1.15074	SLV FO 10	-0.01526	-0.15258
892	SLV FO 7	-0.13709	-1.37086	SLV FO 10	-0.00934	-0.09341
893	SLV FO 7	-0.14348	-1.43482	SLV FO 10	-0.00753	-0.07527
894	SLV FO 7	-0.14555	-1.45552	SLV FO 10	-0.00529	-0.05293
895	SLV FO 7	-0.14921	-1.49213	SLV FO 10	-0.00094	-0.00945
896	SLV FO 7	-0.15135	-1.51352	SLV FO 10	0.00232	0.02322
897	SLV FO 7	-0.15331	-1.53313	SLV FO 10	0.00899	0.08987
898	SLV FO 7	-0.15884	-1.5884	SLV FO 10	0.01617	0.16174
899	SLV FO 7	-0.17235	-1.7235	SLV FO 10	0.02367	0.23665
900	SLV FO 7	-0.1807	-1.807	SLV FO 10	0.02828	0.2828
901	SLV FO 11	-0.18512	-1.85116	SLV FO 6	0.03237	0.32371
902	SLV FO 11	-0.18933	-1.89331	SLV FO 6	0.03739	0.37391
903	SLV FO 11	-0.19422	-1.94215	SLV FO 6	0.04255	0.4255
904	SLV FO 11	-0.20026	-2.00257	SLV FO 6	0.04689	0.46888
905	SLV FO 11	-0.20316	-2.03159	SLV FO 6	0.04805	0.48047
906	SLV FO 7	-0.07926	-0.79261	SLV FO 10	-0.06917	-0.69175
907	SLV FO 3	-0.0938	-0.93805	SLV FO 14	-0.0616	-0.61596
908	SLV FO 12	-0.08273	-0.82726	SLV FO 5	-0.07114	-0.71139
909	SLV FO 3	-0.1379	-1.37899	SLV FO 14	-0.04865	-0.48647
910	SLV FO 3	-0.12964	-1.29639	SLV FO 14	-0.05075	-0.50746

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
911	SLV FO 3	-0.10671	-1.06713	SLV FO 14	-0.05538	-0.55376
912	SLV FO 1	-0.08908	-0.89077	SLV FO 16	-0.06188	-0.6188
913	SLV FO 1	-0.07908	-0.79077	SLV FO 16	-0.0724	-0.72401
914	SLV FO 16	-0.08643	-0.86426	SLV FO 1	-0.07474	-0.7474
915	SLV FO 16	-0.09517	-0.95166	SLV FO 1	-0.07335	-0.73349
916	SLV FO 3	-0.09922	-0.99219	SLV FO 14	-0.06177	-0.61766
917	SLV FO 3	-0.09078	-0.9078	SLV FO 14	-0.06344	-0.63436
918	SLV FO 3	-0.07834	-0.78344	SLV FO 14	-0.06889	-0.68893
919	SLV FO 15	-0.08393	-0.83931	SLV FO 2	-0.06637	-0.66368
920	SLV FO 15	-0.10198	-1.01984	SLV FO 2	-0.06264	-0.62645
921	SLV FO 15	-0.12104	-1.21041	SLV FO 2	-0.06118	-0.61178
922	SLV FO 16	-0.12624	-1.26236	SLV FO 1	-0.06025	-0.60247
923	SLV FO 3	-0.08652	-0.86525	SLV FO 14	-0.06357	-0.63565
924	SLV FO 16	-0.09151	-0.91514	SLV FO 1	-0.07096	-0.70965
925	SLV FO 3	-0.09507	-0.95073	SLV FO 14	-0.0608	-0.60801
926	SLV FO 16	-0.09512	-0.95121	SLV FO 1	-0.07067	-0.70674
927	SLV FO 3	-0.09843	-0.9843	SLV FO 14	-0.06031	-0.60312
928	SLV FO 7	-0.08319	-0.83186	SLV FO 10	-0.06592	-0.65917
929	SLV FO 12	-0.08762	-0.87621	SLV FO 5	-0.06793	-0.67931
930	SLV FO 16	-0.09265	-0.9265	SLV FO 1	-0.06883	-0.68826
931	SLV FO 16	-0.10967	-1.09671	SLV FO 1	-0.06102	-0.6102
932	SLV FO 3	-0.09451	-0.94512	SLV FO 14	-0.05926	-0.59262
933	SLV FO 3	-0.09593	-0.95925	SLV FO 14	-0.05974	-0.59738
934	SLV FO 7	-0.08961	-0.89609	SLV FO 10	-0.0616	-0.61597
935	SLV FO 3	-0.09247	-0.92466	SLV FO 14	-0.05811	-0.58114
936	SLV FO 16	-0.09154	-0.91544	SLV FO 1	-0.06823	-0.68233
937	SLV FO 3	-0.0857	-0.85699	SLV FO 14	-0.06064	-0.60643
938	SLV FO 3	-0.07902	-0.7902	SLV FO 14	-0.06493	-0.64926
939	SLV FO 7	-0.07757	-0.77572	SLV FO 10	-0.06403	-0.64033
940	SLV FO 12	-0.08197	-0.81974	SLV FO 5	-0.06735	-0.67348
941	SLV FO 3	-0.14207	-1.4207	SLV FO 14	-0.05017	-0.50166
942	SLV FO 3	-0.13218	-1.32181	SLV FO 14	-0.05181	-0.51808
943	SLV FO 16	-0.12786	-1.27857	SLV FO 1	-0.06065	-0.60645
944	SLV FO 16	-0.13656	-1.36561	SLV FO 1	-0.06028	-0.60278
945	SLV FO 15	-0.08948	-0.89482	SLV FO 2	-0.0621	-0.62097
946	SLV FO 3	-0.0977	-0.97701	SLV FO 14	-0.05861	-0.58607
947	SLV FO 12	-0.09268	-0.92675	SLV FO 5	-0.06605	-0.66054
948	SLV FO 16	-0.09544	-0.95437	SLV FO 1	-0.06695	-0.66951
949	SLV FO 12	-0.08832	-0.88316	SLV FO 5	-0.06458	-0.64579
950	SLV FO 7	-0.08855	-0.88547	SLV FO 10	-0.06201	-0.6201
951	SLV FO 7	-0.0956	-0.95598	SLV FO 10	-0.05961	-0.59608
952	SLV FO 3	-0.11111	-1.11112	SLV FO 14	-0.05449	-0.54492
953	SLV FO 7	-0.09302	-0.93024	SLV FO 10	-0.05992	-0.59915
954	SLV FO 3	-0.09583	-0.95826	SLV FO 14	-0.05822	-0.58217
955	SLV FO 3	-0.14447	-1.44466	SLV FO 14	-0.05	-0.50002
956	SLV FO 12	-0.09414	-0.9414	SLV FO 5	-0.06563	-0.65635
957	SLV FO 12	-0.09746	-0.97457	SLV FO 5	-0.06523	-0.65226
958	SLV FO 16	-0.11136	-1.11357	SLV FO 1	-0.06043	-0.60434
959	SLV FO 12	-0.09527	-0.95275	SLV FO 5	-0.06388	-0.63876
960	SLV FO 7	-0.10173	-1.01728	SLV FO 10	-0.05885	-0.58854
961	SLV FO 7	-0.09898	-0.9898	SLV FO 10	-0.05893	-0.58932
962	SLV FO 12	-0.10108	-1.01083	SLV FO 5	-0.06541	-0.65412
963	SLV FO 7	-0.09521	-0.95206	SLV FO 10	-0.05994	-0.59939
964	SLV FO 3	-0.09512	-0.9512	SLV FO 14	-0.05961	-0.59609
965	SLV FO 3	-0.14732	-1.47318	SLV FO 14	-0.05007	-0.50069
966	SLV FO 3	-0.13708	-1.3708	SLV FO 14	-0.05184	-0.51838
967	SLV FO 16	-0.13574	-1.35743	SLV FO 1	-0.05979	-0.59786
968	SLV FO 16	-0.14536	-1.45358	SLV FO 1	-0.05921	-0.59213
969	SLV FO 8	-0.09322	-0.93222	SLV FO 9	-0.0625	-0.62504
970	SLV FO 7	-0.09223	-0.9223	SLV FO 10	-0.05843	-0.5843
971	SLV FO 8	-0.08699	-0.86994	SLV FO 9	-0.06255	-0.62549
972	SLV FO 7	-0.08799	-0.87991	SLV FO 10	-0.06104	-0.61045
973	SLV FO 12	-0.10325	-1.03252	SLV FO 5	-0.0644	-0.64404
974	SLV FO 12	-0.09534	-0.95335	SLV FO 5	-0.06317	-0.63169
975	SLV FO 12	-0.09798	-0.97979	SLV FO 5	-0.06217	-0.62169
976	SLV FO 12	-0.10358	-1.03582	SLV FO 5	-0.06465	-0.64649
977	SLV FO 7	-0.10618	-1.06179	SLV FO 10	-0.05889	-0.58892
978	SLV FO 3	-0.12021	-1.20206	SLV FO 14	-0.05561	-0.55614
979	SLV FO 12	-0.10063	-1.0063	SLV FO 5	-0.06292	-0.62924
980	SLV FO 7	-0.10676	-1.06759	SLV FO 10	-0.05881	-0.58808
981	SLV FO 7	-0.10354	-1.03538	SLV FO 10	-0.05885	-0.58854
982	SLV FO 7	-0.10088	-1.00879	SLV FO 10	-0.0601	-0.60099
983	SLV FO 12	-0.11204	-1.12044	SLV FO 5	-0.06554	-0.65542
984	SLV FO 7	-0.11289	-1.12888	SLV FO 10	-0.0595	-0.59495
985	SLV FO 12	-0.10313	-1.03131	SLV FO 5	-0.06182	-0.61819
986	SLV FO 7	-0.11316	-1.1316	SLV FO 10	-0.05888	-0.58882
987	SLV FO 12	-0.11217	-1.12167	SLV FO 5	-0.06345	-0.63454
988	SLV FO 7	-0.10969	-1.0969	SLV FO 10	-0.05864	-0.5864
989	SLV FO 3	-0.15389	-1.53891	SLV FO 14	-0.05259	-0.52591
990	SLV FO 3	-0.14487	-1.44872	SLV FO 14	-0.05509	-0.55087
991	SLV FO 7	-0.12038	-1.20379	SLV FO 10	-0.06012	-0.60125
992	SLV FO 8	-0.10778	-1.07778	SLV FO 9	-0.06066	-0.60661
993	SLV FO 12	-0.10603	-1.06025	SLV FO 5	-0.06278	-0.62784
994	SLV FO 12	-0.11506	-1.15063	SLV FO 5	-0.06387	-0.63873
995	SLV FO 12	-0.12168	-1.21685	SLV FO 5	-0.06527	-0.65271
996	SLV FO 7	-0.12213	-1.2213	SLV FO 10	-0.0594	-0.59398
997	SLV FO 7	-0.11562	-1.15622	SLV FO 10	-0.05901	-0.59012
998	SLV FO 7	-0.10679	-1.06792	SLV FO 10	-0.06019	-0.60194
999	SLV FO 11	-0.10834	-1.08336	SLV FO 6	-0.06135	-0.61353
1000	SLV FO 12	-0.12157	-1.21575	SLV FO 5	-0.06345	-0.63448
1001	SLV FO 16	-0.14616	-1.46164	SLV FO 1	-0.06168	-0.61678
1002	SLV FO 16	-0.15527	-1.55273	SLV FO 1	-0.0602	-0.60201
1003	SLV FO 7	-0.12132	-1.21318	SLV FO 10	-0.05802	-0.5802
1004	SLV FO 7	-0.11203	-1.12033	SLV FO 10	-0.05916	-0.59157
1005	SLV FO 12	-0.12473	-1.24728	SLV FO 5	-0.06282	-0.62816
1006	SLV FO 12	-0.11645	-1.16448	SLV FO 5	-0.06079	-0.60792
1007	SLV FO 3	-0.15692	-1.56921	SLV FO 14	-0.05445	-0.54454
1008	SLV FO 3	-0.149	-1.49001	SLV FO 14	-0.05739	-0.57395
1009	SLV FO 7	-0.132	-1.31998	SLV FO 10	-0.05989	-0.59893
1010	SLV FO 8	-0.12186	-1.21865	SLV FO 9	-0.06118	-0.61182

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1011	SLV FO 12	-0.12006	-1.20061	SLV FO 5	-0.06357	-0.63571
1012	SLV FO 12	-0.12786	-1.27861	SLV FO 5	-0.06381	-0.63807
1013	SLV FO 12	-0.13292	-1.32924	SLV FO 5	-0.06367	-0.63666
1014	SLV FO 7	-0.1331	-1.331	SLV FO 10	-0.05811	-0.58108
1015	SLV FO 7	-0.12821	-1.28209	SLV FO 10	-0.05941	-0.59407
1016	SLV FO 7	-0.12081	-1.20809	SLV FO 10	-0.06145	-0.6145
1017	SLV FO 11	-0.12259	-1.22591	SLV FO 6	-0.06211	-0.62112
1018	SLV FO 12	-0.13362	-1.33619	SLV FO 5	-0.06304	-0.63035
1019	SLV FO 16	-0.15122	-1.5122	SLV FO 1	-0.06311	-0.63111
1020	SLV FO 16	-0.15937	-1.59369	SLV FO 1	-0.06109	-0.61094
1021	SLV FO 7	-0.13343	-1.3343	SLV FO 10	-0.0555	-0.55504
1022	SLV FO 12	-0.13523	-1.3523	SLV FO 5	-0.05969	-0.59686
1023	SLV FO 8	-0.12486	-1.2486	SLV FO 9	-0.05782	-0.57821
1024	SLV FO 3	-0.15978	-1.5978	SLV FO 14	-0.05613	-0.56127
1025	SLV FO 7	-0.15553	-1.55532	SLV FO 10	-0.05715	-0.57147
1026	SLV FO 8	-0.1449	-1.44896	SLV FO 9	-0.05935	-0.59348
1027	SLV FO 8	-0.13774	-1.37738	SLV FO 9	-0.06162	-0.61616
1028	SLV FO 8	-0.13611	-1.36109	SLV FO 9	-0.06363	-0.63633
1029	SLV FO 12	-0.14103	-1.41032	SLV FO 5	-0.06326	-0.63263
1030	SLV FO 12	-0.14386	-1.43856	SLV FO 5	-0.06141	-0.61411
1031	SLV FO 7	-0.14369	-1.43689	SLV FO 10	-0.05614	-0.5614
1032	SLV FO 7	-0.14122	-1.41218	SLV FO 10	-0.05935	-0.59348
1033	SLV FO 7	-0.13638	-1.36376	SLV FO 10	-0.06249	-0.62491
1034	SLV FO 11	-0.13865	-1.38647	SLV FO 6	-0.0628	-0.62803
1035	SLV FO 12	-0.14686	-1.46862	SLV FO 5	-0.06249	-0.6249
1036	SLV FO 12	-0.15813	-1.58132	SLV FO 5	-0.06271	-0.62713
1037	SLV FO 16	-0.16334	-1.63335	SLV FO 1	-0.06187	-0.61873
1038	SLV FO 7	-0.16758	-1.67576	SLV FO 10	-0.05384	-0.53836
1039	SLV FO 7	-0.16448	-1.64475	SLV FO 10	-0.05504	-0.55038
1040	SLV FO 8	-0.15805	-1.58045	SLV FO 9	-0.05831	-0.5831
1041	SLV FO 8	-0.15366	-1.53664	SLV FO 9	-0.06148	-0.61483
1042	SLV FO 8	-0.15183	-1.51832	SLV FO 9	-0.06339	-0.63387
1043	SLV FO 12	-0.15407	-1.5407	SLV FO 5	-0.06218	-0.62184
1044	SLV FO 12	-0.15456	-1.54559	SLV FO 5	-0.05899	-0.58995
1045	SLV FO 7	-0.15405	-1.54053	SLV FO 10	-0.05402	-0.54024
1046	SLV FO 7	-0.15411	-1.54111	SLV FO 10	-0.05874	-0.58737
1047	SLV FO 7	-0.15205	-1.52047	SLV FO 10	-0.06276	-0.62764
1048	SLV FO 11	-0.15477	-1.54766	SLV FO 6	-0.06292	-0.62922
1049	SLV FO 12	-0.16025	-1.60248	SLV FO 5	-0.06159	-0.61592
1050	SLV FO 12	-0.16759	-1.6759	SLV FO 5	-0.06036	-0.60361
1051	SLV FO 12	-0.17088	-1.70881	SLV FO 5	-0.06009	-0.60093
1052	SLV FO 7	-0.17334	-1.73341	SLV FO 10	-0.05248	-0.52479
1053	SLV FO 7	-0.17062	-1.70621	SLV FO 10	-0.05381	-0.53811
1054	SLV FO 8	-0.16608	-1.6608	SLV FO 9	-0.05743	-0.57427
1055	SLV FO 8	-0.16317	-1.63174	SLV FO 9	-0.06102	-0.61016
1056	SLV FO 8	-0.16139	-1.61388	SLV FO 9	-0.06286	-0.62855
1057	SLV FO 12	-0.16237	-1.62365	SLV FO 5	-0.06129	-0.61288
1058	SLV FO 12	-0.1612	-1.61204	SLV FO 5	-0.05745	-0.57445
1059	SLV FO 12	-0.14439	-1.44391	SLV FO 5	-0.05413	-0.54128
1060	SLV FO 7	-0.14373	-1.43732	SLV FO 10	-0.05201	-0.52009
1061	SLV FO 7	-0.16049	-1.60487	SLV FO 10	-0.05269	-0.52694
1062	SLV FO 7	-0.1623	-1.62305	SLV FO 10	-0.05807	-0.58072
1063	SLV FO 7	-0.16157	-1.61573	SLV FO 10	-0.06251	-0.62514
1064	SLV FO 11	-0.16439	-1.64392	SLV FO 6	-0.06261	-0.62607
1065	SLV FO 12	-0.16842	-1.68424	SLV FO 5	-0.0608	-0.60797
1066	SLV FO 12	-0.17406	-1.74059	SLV FO 5	-0.05899	-0.58994
1067	SLV FO 12	-0.17697	-1.76975	SLV FO 5	-0.05858	-0.58583

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 -2.0145 al nodo di indice 165, di coordinate x = 3700, y = 160, z = -20, nel contesto SLD 10.
Spostamento estremo minimo -0.20145 al nodo di indice 165, di coordinate x = 3700, y = 160, z = -20, nel contesto SLD 10.
Spostamento estremo massimo 0.01003 al nodo di indice 905, di coordinate x = 3700, y = 787, z = -20, nel contesto SLD 6.

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
6	SLD 1	-0.1158	-1.15798	SLD 16	-0.0058	-0.05801
7	SLD 1	-0.11406	-1.14064	SLD 16	-0.00824	-0.0824
8	SLD 1	-0.10879	-1.08791	SLD 16	-0.01418	-0.14177
9	SLD 5	-0.10594	-1.05939	SLD 12	-0.01745	-0.17445
10	SLD 5	-0.10469	-1.04691	SLD 12	-0.01979	-0.19785
11	SLD 5	-0.10399	-1.03987	SLD 12	-0.02224	-0.22241
12	SLD 5	-0.10363	-1.03633	SLD 12	-0.02481	-0.24815
13	SLD 5	-0.10349	-1.03486	SLD 12	-0.02776	-0.27758
14	SLD 5	-0.10398	-1.03976	SLD 12	-0.03005	-0.30046
15	SLD 9	-0.1062	-1.06198	SLD 8	-0.03072	-0.30722
16	SLD 9	-0.10888	-1.08876	SLD 8	-0.03021	-0.30208
17	SLD 9	-0.1123	-1.12296	SLD 8	-0.02955	-0.29545
18	SLD 9	-0.11631	-1.16306	SLD 8	-0.02896	-0.28963
19	SLD 9	-0.1209	-1.20904	SLD 8	-0.02851	-0.28514
20	SLD 9	-0.12575	-1.25746	SLD 8	-0.02771	-0.27706
21	SLD 9	-0.12734	-1.27344	SLD 8	-0.0272	-0.272
22	SLD 1	-0.11602	-1.16015	SLD 16	-0.00901	-0.09009
23	SLD 1	-0.11435	-1.14348	SLD 16	-0.01153	-0.11529
24	SLD 1	-0.10934	-1.09335	SLD 16	-0.0179	-0.17899
25	SLD 5	-0.10553	-1.05532	SLD 12	-0.02281	-0.2281
26	SLD 5	-0.10441	-1.04409	SLD 12	-0.02533	-0.25335
27	SLD 5	-0.1036	-1.03602	SLD 12	-0.0277	-0.27704
28	SLD 5	-0.10312	-1.03121	SLD 12	-0.03007	-0.30068
29	SLD 5	-0.10279	-1.02794	SLD 12	-0.03267	-0.32672
30	SLD 5	-0.10341	-1.03413	SLD 12	-0.03486	-0.34859
31	SLD 9	-0.10577	-1.05767	SLD 8	-0.03583	-0.35831
32	SLD 9	-0.10865	-1.08651	SLD 8	-0.03553	-0.35535
33	SLD 9	-0.11218	-1.12183	SLD 8	-0.03498	-0.34977
34	SLD 9	-0.11614	-1.16144	SLD 8	-0.0342	-0.34204
35	SLD 9	-0.12066	-1.20656	SLD 8	-0.03327	-0.33273
36	SLD 9	-0.12539	-1.25387	SLD 8	-0.032	-0.32002
37	SLD 9	-0.12694	-1.26942	SLD 8	-0.03141	-0.31409
38	SLD 5	-0.10276	-1.02757	SLD 12	-0.03233	-0.32328
39	SLD 9	-0.10544	-1.05442	SLD 8	-0.03802	-0.38018
40	SLD 9	-0.10578	-1.05781	SLD 8	-0.03999	-0.39994
41	SLD 5	-0.1037	-1.03697	SLD 12	-0.04025	-0.40253
42	SLD 5	-0.10162	-1.01624	SLD 12	-0.036	-0.35997
43	SLD 9	-0.10447	-1.04469	SLD 8	-0.04139	-0.41386
44	SLD 5	-0.10159	-1.01595	SLD 12	-0.03611	-0.3611
45	SLD 9	-0.10444	-1.04442	SLD 8	-0.04326	-0.43259
46	SLD 9	-0.1056	-1.05602	SLD 8	-0.04383	-0.43828
47	SLD 5	-0.10135	-1.01351	SLD 12	-0.04349	-0.43492
48	SLD 5	-0.10275	-1.02753	SLD 12	-0.04454	-0.44536
49	SLD 5	-0.09964	-0.99645	SLD 12	-0.04096	-0.40957
50	SLD 5	-0.09955	-0.9955	SLD 12	-0.04289	-0.42892
51	SLD 9	-0.10366	-1.0366	SLD 8	-0.04582	-0.45817
52	SLD 5	-0.09964	-0.99636	SLD 12	-0.04091	-0.40908
53	SLD 5	-0.10098	-1.00976	SLD 12	-0.03842	-0.38422
54	SLD 9	-0.10743	-1.07432	SLD 8	-0.04668	-0.46684
55	SLD 5	-0.10214	-1.02145	SLD 12	-0.03615	-0.36155
56	SLD 9	-0.11183	-1.1183	SLD 8	-0.04634	-0.46343
57	SLD 1	-0.10716	-1.07161	SLD 16	-0.02951	-0.29509
58	SLD 9	-0.11653	-1.16534	SLD 8	-0.04524	-0.45244
59	SLD 1	-0.11621	-1.16211	SLD 16	-0.01738	-0.17379
60	SLD 1	-0.11436	-1.14364	SLD 16	-0.01999	-0.19993
61	SLD 9	-0.12383	-1.23834	SLD 8	-0.04309	-0.43092
62	SLD 9	-0.12574	-1.25745	SLD 8	-0.04246	-0.42462
63	SLD 5	-0.10095	-1.00948	SLD 12	-0.04716	-0.47159
64	SLD 5	-0.10199	-1.01988	SLD 12	-0.04824	-0.48244
65	SLD 9	-0.10376	-1.03757	SLD 8	-0.04869	-0.48695
66	SLD 5	-0.09827	-0.98275	SLD 12	-0.04398	-0.43977
67	SLD 5	-0.09909	-0.99095	SLD 12	-0.04266	-0.42659
68	SLD 5	-0.09823	-0.98232	SLD 12	-0.04441	-0.44409
69	SLD 5	-0.09898	-0.98979	SLD 12	-0.04825	-0.48253
70	SLD 5	-0.09714	-0.97142	SLD 12	-0.04639	-0.46387
71	SLD 5	-0.10027	-1.00269	SLD 12	-0.05074	-0.50738
72	SLD 5	-0.10137	-1.01374	SLD 12	-0.05168	-0.51675
73	SLD 5	-0.09716	-0.97158	SLD 12	-0.04688	-0.46876
74	SLD 5	-0.09644	-0.96439	SLD 12	-0.04874	-0.48742
75	SLD 5	-0.09699	-0.96992	SLD 12	-0.04766	-0.47657
76	SLD 5	-0.10026	-1.00262	SLD 12	-0.05278	-0.52779
77	SLD 1	-0.11649	-1.1649	SLD 16	-0.02517	-0.2517
78	SLD 1	-0.11422	-1.14218	SLD 16	-0.0277	-0.27696
79	SLD 1	-0.10821	-1.08214	SLD 16	-0.03402	-0.34024
80	SLD 1	-0.10264	-1.02645	SLD 16	-0.03985	-0.39848
81	SLD 1	-0.0979	-0.97896	SLD 16	-0.04542	-0.45418
82	SLD 5	-0.09698	-0.96977	SLD 12	-0.04758	-0.47582
83	SLD 5	-0.09634	-0.96343	SLD 12	-0.04904	-0.49045
84	SLD 5	-0.09558	-0.95581	SLD 12	-0.0499	-0.49897
85	SLD 5	-0.09481	-0.94814	SLD 12	-0.05049	-0.50485
86	SLD 5	-0.09652	-0.9652	SLD 12	-0.0518	-0.51804
87	SLD 5	-0.09812	-0.98122	SLD 12	-0.05305	-0.53051
88	SLD 5	-0.09963	-0.99626	SLD 12	-0.05411	-0.54111
89	SLD 9	-0.10244	-1.02437	SLD 8	-0.05487	-0.54874
90	SLD 9	-0.10587	-1.05872	SLD 8	-0.05481	-0.54815
91	SLD 9	-0.11024	-1.10239	SLD 8	-0.05455	-0.54553
92	SLD 9	-0.11596	-1.15964	SLD 8	-0.05412	-0.54115
93	SLD 9	-0.12309	-1.23091	SLD 8	-0.05304	-0.53044
94	SLD 9	-0.1262	-1.26204	SLD 8	-0.05233	-0.52327

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
95	SLD 5	-0.09317	-0.93172	SLD 12	-0.05282	-0.52823
96	SLD 5	-0.0941	-0.94103	SLD 12	-0.05573	-0.55728
97	SLD 1	-0.11576	-1.15762	SLD 16	-0.03026	-0.30265
98	SLD 1	-0.11376	-1.13759	SLD 16	-0.0319	-0.31897
99	SLD 5	-0.09327	-0.93275	SLD 12	-0.05398	-0.53976
100	SLD 5	-0.09662	-0.96618	SLD 12	-0.05884	-0.58845
101	SLD 9	-0.09819	-0.98188	SLD 8	-0.05887	-0.58869
102	SLD 9	-0.10017	-1.0017	SLD 8	-0.05801	-0.58012
103	SLD 9	-0.1045	-1.04497	SLD 8	-0.05796	-0.57955
104	SLD 9	-0.11217	-1.12168	SLD 8	-0.05858	-0.58579
105	SLD 9	-0.1239	-1.23896	SLD 8	-0.05776	-0.57763
106	SLD 9	-0.12936	-1.29359	SLD 8	-0.05649	-0.56492
107	SLD 5	-0.0911	-0.91098	SLD 12	-0.05455	-0.54545
108	SLD 5	-0.08938	-0.8938	SLD 12	-0.05477	-0.5477
109	SLD 1	-0.11685	-1.16853	SLD 16	-0.03154	-0.31543
110	SLD 1	-0.10665	-1.06652	SLD 16	-0.03787	-0.37872
111	SLD 1	-0.09911	-0.99105	SLD 16	-0.04177	-0.41766
112	SLD 1	-0.09294	-0.92939	SLD 16	-0.04649	-0.46487
113	SLD 1	-0.08995	-0.89951	SLD 16	-0.05191	-0.51907
114	SLD 5	-0.09093	-0.90929	SLD 12	-0.05492	-0.54917
115	SLD 5	-0.08891	-0.88909	SLD 12	-0.0567	-0.56703
116	SLD 1	-0.11436	-1.14363	SLD 16	-0.03513	-0.35126
117	SLD 1	-0.11307	-1.13075	SLD 16	-0.0359	-0.35902
118	SLD 5	-0.08952	-0.89519	SLD 12	-0.05877	-0.58772
119	SLD 5	-0.09289	-0.92886	SLD 12	-0.06344	-0.63442
120	SLD 9	-0.09265	-0.92647	SLD 8	-0.06229	-0.62294
121	SLD 9	-0.09287	-0.92868	SLD 8	-0.0604	-0.60402
122	SLD 9	-0.09727	-0.97273	SLD 8	-0.06058	-0.60583
123	SLD 13	-0.10869	-1.08687	SLD 4	-0.06143	-0.61432
124	SLD 9	-0.12648	-1.26475	SLD 8	-0.06133	-0.61327
125	SLD 9	-0.13661	-1.36606	SLD 8	-0.0583	-0.58301
126	SLD 5	-0.09017	-0.9017	SLD 12	-0.06143	-0.61431
127	SLD 5	-0.08539	-0.85392	SLD 12	-0.05757	-0.57571
128	SLD 5	-0.08509	-0.85094	SLD 12	-0.05747	-0.57467
129	SLD 5	-0.08719	-0.87191	SLD 12	-0.0593	-0.59299
130	SLD 5	-0.08402	-0.8402	SLD 12	-0.06005	-0.60048
131	SLD 9	-0.18709	-1.87092	SLD 8	-0.03996	-0.39964
132	SLD 9	-0.1946	-1.94604	SLD 8	-0.03632	-0.36324
133	SLD 9	-0.19673	-1.9673	SLD 8	-0.03599	-0.35986
134	SLD 9	-0.19823	-1.98228	SLD 8	-0.03622	-0.36224
135	SLD 9	-0.19916	-1.99158	SLD 8	-0.03675	-0.36755
136	SLD 9	-0.19985	-1.99849	SLD 8	-0.03729	-0.37288
137	SLD 9	-0.20044	-2.00436	SLD 8	-0.03779	-0.37794
138	SLD 9	-0.20066	-2.00664	SLD 8	-0.03895	-0.38947
139	SLD 9	-0.20072	-2.00721	SLD 8	-0.04047	-0.40473
140	SLD 9	-0.20065	-2.00655	SLD 8	-0.04163	-0.41633
141	SLD 9	-0.20037	-2.00372	SLD 8	-0.04233	-0.42332
142	SLD 9	-0.1997	-1.99696	SLD 8	-0.0428	-0.42802
143	SLD 9	-0.19889	-1.98889	SLD 8	-0.04279	-0.42794
144	SLD 9	-0.1982	-1.98196	SLD 8	-0.04246	-0.42464
145	SLD 9	-0.19769	-1.97694	SLD 8	-0.04194	-0.4194
146	SLD 9	-0.1975	-1.97501	SLD 8	-0.04127	-0.41272
147	SLD 9	-0.19789	-1.97892	SLD 8	-0.04115	-0.41155
148	SLD 9	-0.19846	-1.98463	SLD 8	-0.04143	-0.41426
149	SLD 10	-0.19879	-1.98787	SLD 7	-0.04107	-0.41065
150	SLD 10	-0.19865	-1.98651	SLD 7	-0.04026	-0.40262
151	SLD 10	-0.19854	-1.98544	SLD 7	-0.03926	-0.39262
152	SLD 10	-0.19874	-1.98743	SLD 7	-0.03818	-0.38177
153	SLD 10	-0.19895	-1.9895	SLD 7	-0.03688	-0.3688
154	SLD 10	-0.19866	-1.98656	SLD 7	-0.03537	-0.35366
155	SLD 10	-0.19822	-1.98224	SLD 7	-0.03265	-0.32651
156	SLD 10	-0.19706	-1.97057	SLD 7	-0.02835	-0.28354
157	SLD 10	-0.19556	-1.95563	SLD 7	-0.02563	-0.25626
158	SLD 10	-0.19559	-1.95593	SLD 7	-0.02386	-0.23862
159	SLD 10	-0.19633	-1.96329	SLD 7	-0.02158	-0.21576
160	SLD 10	-0.19692	-1.96921	SLD 7	-0.0185	-0.18498
161	SLD 10	-0.19714	-1.97138	SLD 7	-0.01548	-0.15479
162	SLD 10	-0.19745	-1.97454	SLD 7	-0.0124	-0.12401
163	SLD 10	-0.1982	-1.98201	SLD 7	-0.00924	-0.09244
164	SLD 10	-0.20018	-2.00185	SLD 7	-0.00642	-0.06422
165	SLD 10	-0.20145	-2.0145	SLD 7	-0.00574	-0.05745
166	SLD 5	-0.08186	-0.81862	SLD 12	-0.06034	-0.6034
167	SLD 1	-0.11701	-1.17014	SLD 16	-0.03758	-0.37576
168	SLD 1	-0.11238	-1.12375	SLD 16	-0.03972	-0.39718
169	SLD 1	-0.09846	-0.98463	SLD 16	-0.04374	-0.43743
170	SLD 1	-0.08725	-0.87248	SLD 16	-0.04719	-0.4719
171	SLD 2	-0.08221	-0.82215	SLD 15	-0.05207	-0.52072
172	SLD 2	-0.08278	-0.8278	SLD 15	-0.05836	-0.58359
173	SLD 6	-0.0852	-0.85203	SLD 11	-0.06283	-0.62834
174	SLD 5	-0.08854	-0.88539	SLD 12	-0.06723	-0.6723
175	SLD 9	-0.08668	-0.86682	SLD 8	-0.06508	-0.65085
176	SLD 9	-0.0857	-0.85695	SLD 8	-0.0625	-0.62501
177	SLD 13	-0.09202	-0.92023	SLD 4	-0.06147	-0.61471
178	SLD 13	-0.10654	-1.06538	SLD 4	-0.06309	-0.63091
179	SLD 9	-0.12982	-1.2982	SLD 8	-0.06436	-0.64365
180	SLD 9	-0.14662	-1.46619	SLD 8	-0.05832	-0.5832
181	SLD 5	-0.08034	-0.8034	SLD 12	-0.05977	-0.59768
182	SLD 5	-0.08422	-0.84222	SLD 12	-0.06484	-0.6484
183	SLD 9	-0.19398	-1.93976	SLD 8	-0.04352	-0.4352
184	SLD 9	-0.19428	-1.94276	SLD 8	-0.04508	-0.45077
185	SLD 9	-0.19439	-1.94386	SLD 8	-0.04674	-0.46744
186	SLD 9	-0.19433	-1.94329	SLD 8	-0.04752	-0.4752
187	SLD 9	-0.19408	-1.94083	SLD 8	-0.04785	-0.47854
188	SLD 9	-0.19343	-1.93426	SLD 8	-0.04842	-0.48415
189	SLD 9	-0.19267	-1.92673	SLD 8	-0.04868	-0.48676
190	SLD 9	-0.19208	-1.92085	SLD 8	-0.04856	-0.48561
191	SLD 9	-0.19172	-1.91717	SLD 8	-0.0482	-0.48205
192	SLD 9	-0.19163	-1.91635	SLD 8	-0.0476	-0.47596
193	SLD 9	-0.19199	-1.91988	SLD 8	-0.04707	-0.47071
194	SLD 9	-0.19247	-1.92471	SLD 8	-0.04682	-0.46818

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
195	SLD 10	-0.1928	-1.92798	SLD 7	-0.04621	-0.46212
196	SLD 10	-0.19266	-1.92656	SLD 7	-0.04559	-0.4559
197	SLD 10	-0.19256	-1.92558	SLD 7	-0.04473	-0.44727
198	SLD 10	-0.1928	-1.92802	SLD 7	-0.04346	-0.43463
199	SLD 10	-0.19306	-1.9306	SLD 7	-0.04198	-0.41978
200	SLD 10	-0.19275	-1.9275	SLD 7	-0.04077	-0.40769
201	SLD 10	-0.19234	-1.9234	SLD 7	-0.0386	-0.38596
202	SLD 10	-0.19131	-1.91308	SLD 7	-0.03474	-0.34744
203	SLD 10	-0.18992	-1.89923	SLD 7	-0.03202	-0.32017
204	SLD 10	-0.18999	-1.8999	SLD 7	-0.0298	-0.29803
205	SLD 10	-0.19067	-1.90675	SLD 7	-0.02678	-0.26779
206	SLD 10	-0.19109	-1.91085	SLD 7	-0.02293	-0.2293
207	SLD 10	-0.19503	-1.95033	SLD 7	-0.00998	-0.09979
208	SLD 10	-0.19646	-1.96457	SLD 7	-0.00934	-0.09337
209	SLD 6	-0.08168	-0.81684	SLD 11	-0.06294	-0.62939
210	SLD 9	-0.13015	-1.30146	SLD 8	-0.06723	-0.67228
211	SLD 9	-0.14812	-1.48121	SLD 8	-0.0612	-0.61201
213	SLD 9	-0.17855	-1.78546	SLD 8	-0.04986	-0.49861
215	SLD 9	-0.18367	-1.83667	SLD 8	-0.04839	-0.48386
217	SLD 9	-0.18498	-1.84976	SLD 8	-0.04853	-0.48532
219	SLD 9	-0.18583	-1.85834	SLD 8	-0.04881	-0.48812
221	SLD 9	-0.18644	-1.86439	SLD 8	-0.04915	-0.49145
222	SLD 9	-0.18697	-1.86968	SLD 8	-0.04914	-0.49142
223	SLD 9	-0.1875	-1.87503	SLD 8	-0.0492	-0.49199
224	SLD 9	-0.18788	-1.87879	SLD 8	-0.05124	-0.51237
225	SLD 9	-0.18805	-1.88047	SLD 8	-0.0531	-0.53102
226	SLD 9	-0.18799	-1.87987	SLD 8	-0.05341	-0.53406
227	SLD 9	-0.18779	-1.87788	SLD 8	-0.05334	-0.53339
228	SLD 9	-0.18714	-1.87141	SLD 8	-0.05403	-0.54027
229	SLD 9	-0.18644	-1.86442	SLD 8	-0.05457	-0.54573
230	SLD 9	-0.18596	-1.85959	SLD 8	-0.05467	-0.54671
231	SLD 9	-0.18572	-1.85724	SLD 8	-0.05448	-0.54477
232	SLD 9	-0.18577	-1.85768	SLD 8	-0.05397	-0.53967
233	SLD 9	-0.18608	-1.86079	SLD 8	-0.05303	-0.53026
234	SLD 9	-0.18646	-1.8646	SLD 8	-0.05215	-0.52148
235	SLD 10	-0.1868	-1.86802	SLD 7	-0.05133	-0.51328
236	SLD 10	-0.18665	-1.86648	SLD 7	-0.05093	-0.50933
237	SLD 10	-0.18656	-1.86556	SLD 7	-0.05023	-0.50231
238	SLD 10	-0.18685	-1.86847	SLD 7	-0.04876	-0.48762
239	SLD 10	-0.18716	-1.87165	SLD 7	-0.04704	-0.47041
240	SLD 10	-0.18683	-1.86831	SLD 7	-0.04618	-0.46177
241	SLD 10	-0.18643	-1.86434	SLD 7	-0.04455	-0.44553
242	SLD 10	-0.18551	-1.85506	SLD 7	-0.04105	-0.41053
243	SLD 10	-0.18425	-1.84253	SLD 7	-0.03837	-0.38375
244	SLD 10	-0.18439	-1.84388	SLD 7	-0.03572	-0.35716
245	SLD 10	-0.18502	-1.85019	SLD 7	-0.03196	-0.31958
246	SLD 10	-0.18526	-1.85258	SLD 7	-0.02735	-0.27347
247	SLD 10	-0.18434	-1.84337	SLD 7	-0.02337	-0.23367
248	SLD 10	-0.18426	-1.84265	SLD 7	-0.0197	-0.19705
249	SLD 10	-0.18613	-1.86127	SLD 7	-0.01633	-0.1633
250	SLD 10	-0.18991	-1.89905	SLD 7	-0.01354	-0.13537
251	SLD 10	-0.19154	-1.91539	SLD 7	-0.01294	-0.12938
252	SLD 5	-0.07913	-0.79128	SLD 12	-0.06231	-0.62313
253	SLD 2	-0.08101	-0.81012	SLD 15	-0.06483	-0.64829
254	SLD 5	-0.08434	-0.84341	SLD 12	-0.06899	-0.68994
255	SLD 6	-0.07687	-0.7687	SLD 11	-0.06233	-0.62327
256	SLD 5	-0.0763	-0.763	SLD 12	-0.06197	-0.61971
257	SLD 1	-0.11719	-1.17193	SLD 16	-0.04254	-0.42543
258	SLD 2	-0.11156	-1.11559	SLD 15	-0.04431	-0.44309
259	SLD 2	-0.07743	-0.77433	SLD 15	-0.06318	-0.63184
260	SLD 5	-0.07983	-0.7983	SLD 12	-0.06922	-0.6922
261	SLD 13	-0.11148	-1.11482	SLD 4	-0.06816	-0.68161
262	SLD 6	-0.07711	-0.77106	SLD 11	-0.065	-0.65
263	SLD 9	-0.07746	-0.77463	SLD 8	-0.06748	-0.6748
264	SLD 2	-0.07489	-0.74892	SLD 15	-0.05906	-0.59063
265	SLD 5	-0.07862	-0.78616	SLD 12	-0.06633	-0.66327
266	SLD 13	-0.09479	-0.94786	SLD 4	-0.06419	-0.64195
267	SLD 5	-0.0757	-0.75698	SLD 12	-0.06371	-0.63705
268	SLD 13	-0.08142	-0.81423	SLD 4	-0.06417	-0.64174
269	SLD 2	-0.09197	-0.91969	SLD 15	-0.04909	-0.49091
270	SLD 2	-0.07582	-0.7582	SLD 15	-0.06657	-0.66566
271	SLD 2	-0.07605	-0.76053	SLD 15	-0.05409	-0.54092
272	SLD 5	-0.07915	-0.7915	SLD 12	-0.07077	-0.70774
273	SLD 6	-0.07326	-0.73264	SLD 11	-0.06408	-0.6408
274	SLD 1	-0.0795	-0.79498	SLD 16	-0.06953	-0.69533
275	SLD 13	-0.1259	-1.25896	SLD 4	-0.07565	-0.75651
276	SLD 9	-0.13705	-1.37052	SLD 8	-0.07521	-0.7521
278	SLD 9	-0.15501	-1.55014	SLD 8	-0.07259	-0.72586
279	SLD 9	-0.15579	-1.55788	SLD 8	-0.0728	-0.72795
280	SLD 9	-0.15438	-1.54378	SLD 8	-0.07272	-0.72725
281	SLD 9	-0.15374	-1.53743	SLD 8	-0.07311	-0.73113
282	SLD 9	-0.15384	-1.53842	SLD 8	-0.07428	-0.7428
283	SLD 9	-0.15483	-1.5483	SLD 8	-0.07505	-0.75047
284	SLD 9	-0.15617	-1.56171	SLD 8	-0.07551	-0.75514
285	SLD 9	-0.15602	-1.56021	SLD 8	-0.0791	-0.79096
286	SLD 9	-0.156	-1.56003	SLD 8	-0.08127	-0.81274
287	SLD 9	-0.1567	-1.56695	SLD 8	-0.08051	-0.80507
288	SLD 9	-0.1573	-1.57297	SLD 8	-0.07853	-0.78534
289	SLD 9	-0.15595	-1.55949	SLD 8	-0.07887	-0.78867
290	SLD 9	-0.15457	-1.54567	SLD 8	-0.07883	-0.78827
291	SLD 9	-0.15396	-1.53961	SLD 8	-0.07822	-0.78223
292	SLD 9	-0.15402	-1.5402	SLD 8	-0.07795	-0.77947
293	SLD 9	-0.15454	-1.54542	SLD 8	-0.07801	-0.78014
294	SLD 9	-0.1554	-1.55403	SLD 8	-0.07758	-0.77579
295	SLD 10	-0.15666	-1.56661	SLD 7	-0.0762	-0.76203
296	SLD 10	-0.1578	-1.57796	SLD 7	-0.07479	-0.74787
297	SLD 10	-0.15709	-1.57093	SLD 7	-0.0757	-0.757
298	SLD 10	-0.15668	-1.56679	SLD 7	-0.0756	-0.75603
299	SLD 10	-0.15759	-1.57594	SLD 7	-0.07332	-0.73315
300	SLD 10	-0.15867	-1.58672	SLD 7	-0.07022	-0.70224

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
301	SLD 10	-0.15736	-1.57357	SLD 7	-0.07	-0.7
302	SLD 10	-0.15589	-1.55886	SLD 7	-0.06894	-0.68936
303	SLD 10	-0.15497	-1.54967	SLD 7	-0.06637	-0.66373
304	SLD 10	-0.15459	-1.5459	SLD 7	-0.06365	-0.63652
305	SLD 10	-0.15544	-1.55439	SLD 7	-0.06051	-0.60506
306	SLD 10	-0.15707	-1.57065	SLD 7	-0.05521	-0.55213
307	SLD 10	-0.15689	-1.56891	SLD 7	-0.04754	-0.47535
308	SLD 6	-0.07368	-0.7368	SLD 11	-0.0653	-0.653
309	SLD 10	-0.14677	-1.46775	SLD 7	-0.03979	-0.39788
310	SLD 10	-0.16341	-1.63414	SLD 7	-0.03156	-0.31564
311	SLD 10	-0.16716	-1.67156	SLD 7	-0.03172	-0.31723
312	SLD 6	-0.07448	-0.74477	SLD 11	-0.06708	-0.67081
313	SLD 10	-0.14632	-1.46315	SLD 7	-0.03428	-0.34281
314	SLD 1	-0.07527	-0.7527	SLD 16	-0.06532	-0.65316
315	SLD 2	-0.07342	-0.73422	SLD 15	-0.06631	-0.66306
316	SLD 2	-0.11751	-1.17509	SLD 15	-0.04709	-0.47089
317	SLD 2	-0.11145	-1.11452	SLD 15	-0.04863	-0.48633
318	SLD 10	-0.14947	-1.49471	SLD 7	-0.0343	-0.34303
319	SLD 1	-0.07793	-0.77929	SLD 16	-0.07151	-0.71514
320	SLD 1	-0.07943	-0.79432	SLD 16	-0.0675	-0.67499
321	SLD 13	-0.10733	-1.07329	SLD 4	-0.07139	-0.71389
322	SLD 6	-0.07451	-0.74505	SLE RA 1	-0.06904	-0.69039
323	SLD 6	-0.07332	-0.73322	SLE RA 1	-0.06787	-0.67872
324	SLD 2	-0.07347	-0.73467	SLD 15	-0.06577	-0.65766
325	SLD 2	-0.07208	-0.72079	SLE RA 1	-0.06646	-0.66461
326	SLD 1	-0.08327	-0.83268	SLD 16	-0.07021	-0.70211
327	SLD 7	-0.07738	-0.77381	SLE RA 1	-0.07219	-0.72192
328	SLD 4	-0.09884	-0.98843	SLD 13	-0.05286	-0.52862
329	SLD 4	-0.07318	-0.73179	SLD 13	-0.06457	-0.64568
330	SLD 15	-0.08924	-0.89245	SLD 2	-0.06956	-0.69558
331	SLD 4	-0.08551	-0.85513	SLD 13	-0.05532	-0.55318
332	SLD 13	-0.12341	-1.23406	SLD 4	-0.08067	-0.80671
333	SLD 14	-0.1277	-1.27696	SLD 3	-0.08418	-0.84177
335	SLD 13	-0.12876	-1.28762	SLD 4	-0.09091	-0.90915
336	SLD 8	-0.07554	-0.75543	SLE RA 1	-0.06982	-0.6982
337	SLD 3	-0.07831	-0.78313	SLD 14	-0.06698	-0.66977
338	SLD 9	-0.12502	-1.25025	SLD 8	-0.0892	-0.89196
339	SLD 3	-0.08404	-0.84042	SLD 14	-0.06886	-0.68857
340	SLD 9	-0.12215	-1.22151	SLD 8	-0.08593	-0.85934
341	SLD 9	-0.12064	-1.2064	SLD 8	-0.08609	-0.86092
342	SLD 9	-0.12074	-1.20742	SLD 8	-0.09007	-0.90066
343	SLD 9	-0.12256	-1.22565	SLD 8	-0.09559	-0.95591
344	SLD 9	-0.12481	-1.24812	SLD 8	-0.09955	-0.99547
345	SLD 9	-0.12421	-1.24214	SLD 8	-0.10312	-1.0312
346	SLD 10	-0.12402	-1.24024	SLD 7	-0.10442	-1.04418
347	SLD 10	-0.12545	-1.25451	SLD 7	-0.10402	-1.04018
348	SLD 9	-0.12671	-1.26707	SLD 8	-0.10157	-1.01568
349	SLD 9	-0.12466	-1.2466	SLD 8	-0.0989	-0.98899
350	SLD 9	-0.12233	-1.22332	SLD 8	-0.09442	-0.94422
351	SLD 9	-0.1212	-1.21198	SLD 8	-0.0904	-0.90397
352	SLD 9	-0.12119	-1.21193	SLD 8	-0.08886	-0.8886
353	SLD 9	-0.1221	-1.22097	SLD 8	-0.09006	-0.90064
354	SLD 9	-0.12389	-1.23889	SLD 8	-0.09299	-0.92988
355	SLD 10	-0.12659	-1.26592	SLD 7	-0.09541	-0.95409
356	SLD 10	-0.12867	-1.28675	SLD 7	-0.09623	-0.96227
357	SLD 10	-0.12767	-1.27675	SLD 7	-0.09745	-0.97447
358	SLD 10	-0.12703	-1.27031	SLD 7	-0.09683	-0.96831
359	SLD 10	-0.12853	-1.28527	SLD 7	-0.09479	-0.94788
360	SLD 10	-0.1301	-1.30097	SLD 7	-0.09135	-0.9135
361	SLD 10	-0.12763	-1.27633	SLD 7	-0.08865	-0.88649
362	SLD 10	-0.12474	-1.24739	SLD 7	-0.08415	-0.84149
363	SLD 10	-0.12338	-1.23379	SLD 7	-0.07972	-0.7972
364	SLD 10	-0.12371	-1.23714	SLD 7	-0.07712	-0.7712
365	SLD 10	-0.12583	-1.25831	SLD 7	-0.07588	-0.75881
366	SLD 10	-0.12904	-1.29036	SLD 7	-0.07324	-0.73239
367	SLD 10	-0.12916	-1.2916	SLD 7	-0.06606	-0.66055
368	SLD 10	-0.11938	-1.19379	SLD 7	-0.04397	-0.43967
369	SLD 4	-0.11867	-1.18666	SLD 13	-0.05073	-0.50733
370	SLD 4	-0.11277	-1.12774	SLD 13	-0.05216	-0.52158
371	SLD 4	-0.07819	-0.78189	SLD 13	-0.05997	-0.59974
372	SLD 4	-0.07615	-0.76147	SLE RA 1	-0.07039	-0.70387
373	SLE RA 20	-0.07425	-0.74248	SLE RA 1	-0.06895	-0.68951
374	SLD 10	-0.13826	-1.38256	SLD 7	-0.0485	-0.48504
375	SLD 10	-0.1439	-1.43901	SLD 7	-0.04989	-0.49886
376	SLD 10	-0.11652	-1.16521	SLD 7	-0.06193	-0.61926
377	SLD 10	-0.1093	-1.09298	SLD 7	-0.05069	-0.50688
378	SLD 4	-0.07428	-0.74283	SLD 13	-0.06818	-0.68181
379	SLD 16	-0.07997	-0.79969	SLD 1	-0.07241	-0.72413
380	SLD 3	-0.08994	-0.8994	SLD 14	-0.07133	-0.71331
381	SLD 3	-0.08731	-0.87307	SLD 14	-0.06941	-0.69411
382	SLD 10	-0.11544	-1.15437	SLD 7	-0.05047	-0.50467
383	SLD 12	-0.08025	-0.80247	SLD 5	-0.07194	-0.71935
384	SLD 3	-0.08141	-0.81409	SLD 14	-0.06843	-0.68427
385	SLD 10	-0.09598	-0.9598	SLD 7	-0.06318	-0.63177
386	SLD 8	-0.07807	-0.78068	SLD 9	-0.07009	-0.7009
387	SLD 4	-0.12053	-1.20534	SLD 13	-0.05339	-0.53389
388	SLD 4	-0.11532	-1.15324	SLD 13	-0.05497	-0.5497
389	SLD 4	-0.10065	-1.00655	SLD 13	-0.0583	-0.58295
390	SLD 4	-0.08896	-0.88959	SLD 13	-0.06221	-0.62208
391	SLD 8	-0.08509	-0.8509	SLD 9	-0.06558	-0.65582
392	SLD 8	-0.08556	-0.8556	SLD 9	-0.07042	-0.70419
393	SLD 12	-0.08566	-0.85659	SLD 5	-0.07368	-0.73684
394	SLD 3	-0.0951	-0.95097	SLD 14	-0.07336	-0.73356
395	SLD 7	-0.09224	-0.92245	SLD 10	-0.07631	-0.7631
396	SLD 7	-0.09177	-0.9177	SLD 10	-0.07585	-0.75847
397	SLD 15	-0.09775	-0.97752	SLD 2	-0.07653	-0.76533
398	SLD 15	-0.11168	-1.11683	SLD 2	-0.07773	-0.77729
399	SLD 16	-0.12472	-1.24717	SLD 1	-0.08217	-0.82174
400	SLD 16	-0.12733	-1.27325	SLD 1	-0.08363	-0.83632
402	SLD 16	-0.12118	-1.21183	SLD 1	-0.08513	-0.85135

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
403	SLD 16	-0.10638	-1.06375	SLD 1	-0.08478	-0.84784
404	SLD 8	-0.07829	-0.78294	SLD 9	-0.06937	-0.69373
405	SLD 14	-0.09592	-0.95921	SLD 3	-0.08411	-0.84112
406	SLD 14	-0.09299	-0.92993	SLD 3	-0.08501	-0.85006
407	SLD 12	-0.09823	-0.98227	SLD 5	-0.08755	-0.87547
408	SLD 10	-0.09363	-0.93634	SLD 7	-0.05396	-0.53961
409	SLD 12	-0.11254	-1.12543	SLD 5	-0.08842	-0.88417
410	SLD 12	-0.12421	-1.24211	SLD 5	-0.08985	-0.8985
411	SLD 12	-0.12455	-1.24548	SLD 5	-0.08984	-0.89838
412	SLD 12	-0.12254	-1.22538	SLD 5	-0.09049	-0.90491
413	SLD 12	-0.12416	-1.24163	SLD 5	-0.0923	-0.92299
414	SLD 12	-0.12372	-1.23721	SLD 5	-0.09393	-0.93929
415	SLD 12	-0.11456	-1.14559	SLD 5	-0.0926	-0.92596
416	SLD 12	-0.10188	-1.01881	SLD 5	-0.09099	-0.90994
417	SLD 16	-0.09285	-0.92847	SLD 1	-0.08998	-0.89981
418	SLD 10	-0.09096	-0.90961	SLD 7	-0.08858	-0.8858
419	SLE RA 20	-0.09249	-0.92488	SLE RA 1	-0.09029	-0.90285
420	SLD 12	-0.09923	-0.99228	SLD 5	-0.09343	-0.93428
421	SLD 12	-0.10916	-1.09159	SLD 5	-0.09626	-0.96257
422	SLD 12	-0.11571	-1.15706	SLD 5	-0.09851	-0.98507
423	SLD 12	-0.11461	-1.14613	SLD 5	-0.09772	-0.97719
424	SLD 12	-0.1116	-1.116	SLD 5	-0.09729	-0.9729
425	SLD 12	-0.11194	-1.11944	SLD 5	-0.09867	-0.98667
426	SLD 11	-0.11121	-1.11207	SLD 6	-0.09987	-0.99872
427	SLD 16	-0.10306	-1.03065	SLD 1	-0.09649	-0.96491
428	SLD 10	-0.09546	-0.95463	SLD 7	-0.0895	-0.89497
429	SLD 10	-0.0939	-0.93902	SLD 7	-0.08194	-0.81935
430	SLD 10	-0.09461	-0.94609	SLD 7	-0.07939	-0.79393
431	SLD 10	-0.0975	-0.97498	SLD 7	-0.08119	-0.81191
432	SLD 10	-0.10157	-1.0157	SLD 7	-0.08456	-0.84559
433	SLD 10	-0.10207	-1.02067	SLD 7	-0.08233	-0.82334
434	SLD 3	-0.09044	-0.90444	SLD 14	-0.07065	-0.70654
435	SLD 10	-0.11499	-1.14993	SLD 7	-0.0643	-0.64302
436	SLD 10	-0.12151	-1.21506	SLD 7	-0.06695	-0.66949
437	SLD 3	-0.09882	-0.98822	SLD 14	-0.07524	-0.75245
438	SLD 7	-0.09865	-0.9865	SLD 10	-0.07802	-0.78017
439	SLD 7	-0.09861	-0.9861	SLD 10	-0.07829	-0.78295
440	SLD 14	-0.08792	-0.87921	SLD 3	-0.0744	-0.74399
441	SLD 11	-0.10366	-1.03662	SLD 6	-0.07946	-0.79463
442	SLD 15	-0.11546	-1.15456	SLD 2	-0.08037	-0.80368
443	SLD 10	-0.08003	-0.80026	SLD 7	-0.0634	-0.63396
444	SLD 8	-0.08129	-0.81285	SLD 9	-0.06967	-0.69675
445	SLD 16	-0.1269	-1.26905	SLD 1	-0.08131	-0.81308
446	SLD 16	-0.12823	-1.28235	SLD 1	-0.08109	-0.81093
447	SLD 3	-0.09741	-0.97412	SLD 14	-0.0738	-0.73801
448	SLD 12	-0.08762	-0.87619	SLD 5	-0.07177	-0.71771
449	SLD 4	-0.12202	-1.22018	SLD 13	-0.05511	-0.55111
450	SLD 4	-0.1175	-1.17503	SLD 13	-0.05693	-0.5693
451	SLD 4	-0.10538	-1.05376	SLD 13	-0.06138	-0.61384
452	SLD 8	-0.09597	-0.95967	SLD 9	-0.06568	-0.65678
453	SLD 8	-0.09367	-0.93667	SLD 9	-0.06804	-0.6804
454	SLD 8	-0.09378	-0.93782	SLD 9	-0.072	-0.72003
455	SLD 12	-0.09256	-0.92563	SLD 5	-0.07399	-0.7399
456	SLD 7	-0.08413	-0.84128	SLD 10	-0.06986	-0.69861
457	SLD 10	-0.09147	-0.91467	SLD 7	-0.06235	-0.62351
458	SLD 3	-0.09288	-0.92885	SLD 14	-0.07181	-0.71808
459	SLD 3	-0.10188	-1.01884	SLD 14	-0.07689	-0.76891
460	SLD 7	-0.10435	-1.0435	SLD 10	-0.07957	-0.79573
461	SLD 7	-0.10467	-1.04673	SLD 10	-0.08071	-0.80712
462	SLD 11	-0.10937	-1.09373	SLD 6	-0.08161	-0.81608
463	SLD 15	-0.11858	-1.1858	SLD 2	-0.08262	-0.82618
464	SLD 16	-0.07838	-0.78377	SLD 1	-0.06528	-0.65277
465	SLD 16	-0.12831	-1.28309	SLD 1	-0.08033	-0.80325
466	SLD 12	-0.13182	-1.31824	SLD 5	-0.07594	-0.7594
468	SLD 12	-0.12017	-1.20168	SLD 5	-0.06691	-0.66907
469	SLD 12	-0.09798	-0.97979	SLD 5	-0.06479	-0.64789
470	SLD 12	-0.0845	-0.84501	SLD 5	-0.06334	-0.6334
471	SLD 12	-0.08299	-0.82989	SLD 5	-0.06234	-0.62341
472	SLD 12	-0.09374	-0.9374	SLD 5	-0.06186	-0.61865
473	SLD 12	-0.11499	-1.14992	SLD 5	-0.06153	-0.61526
474	SLD 12	-0.13526	-1.35265	SLD 5	-0.06122	-0.6122
475	SLD 12	-0.12969	-1.29687	SLD 5	-0.0624	-0.62399
476	SLD 12	-0.12436	-1.24358	SLD 5	-0.06378	-0.63778
477	SLD 12	-0.12877	-1.28768	SLD 5	-0.06501	-0.65005
478	SLD 12	-0.13389	-1.33889	SLD 5	-0.06561	-0.65607
479	SLD 12	-0.1173	-1.17298	SLD 5	-0.06561	-0.65607
480	SLD 12	-0.09802	-0.98017	SLD 5	-0.06505	-0.65049
481	SLD 12	-0.08527	-0.85273	SLD 5	-0.06456	-0.64562
482	SLD 12	-0.08059	-0.80588	SLD 5	-0.06467	-0.64666
483	SLD 12	-0.08388	-0.83885	SLD 5	-0.06556	-0.65565
484	SLD 12	-0.09462	-0.94619	SLD 5	-0.06726	-0.67257
485	SLD 12	-0.11121	-1.11213	SLD 5	-0.06932	-0.69322
486	SLD 12	-0.12537	-1.25371	SLD 5	-0.07084	-0.70843
487	SLD 12	-0.11897	-1.18972	SLD 5	-0.07096	-0.70955
488	SLD 12	-0.11314	-1.13142	SLD 5	-0.07122	-0.71218
489	SLD 11	-0.11647	-1.16471	SLD 6	-0.07205	-0.72047
490	SLD 11	-0.12106	-1.2106	SLD 6	-0.07258	-0.72583
491	SLD 11	-0.10463	-1.04635	SLD 6	-0.07067	-0.70673
492	SLD 11	-0.08701	-0.87014	SLD 6	-0.06825	-0.68255
493	SLD 11	-0.07686	-0.76865	SLD 6	-0.06703	-0.67034
494	SLD 11	-0.07459	-0.74586	SLD 6	-0.0676	-0.67604
495	SLD 11	-0.07948	-0.79485	SLD 6	-0.06985	-0.6985
496	SLD 11	-0.08961	-0.89609	SLD 6	-0.07258	-0.72579
497	SLD 11	-0.09599	-0.95987	SLD 6	-0.07237	-0.72373
498	SLD 14	-0.07451	-0.74507	SLD 3	-0.06018	-0.60177
499	SLD 3	-0.09901	-0.99006	SLD 14	-0.07448	-0.74479
500	SLD 8	-0.08503	-0.85032	SLD 9	-0.0694	-0.69404
501	SLD 4	-0.12323	-1.23231	SLD 13	-0.05645	-0.56445
502	SLD 4	-0.11949	-1.19493	SLD 13	-0.05857	-0.58569
503	SLD 4	-0.10984	-1.09841	SLD 13	-0.06405	-0.64048

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
504	SLD 8	-0.10302	-1.0302	SLD 9	-0.06828	-0.68278
505	SLD 8	-0.10084	-1.00843	SLD 9	-0.07071	-0.70705
506	SLD 8	-0.10044	-1.00441	SLD 9	-0.07346	-0.7346
507	SLD 12	-0.09839	-0.9839	SLD 5	-0.07371	-0.73714
508	SLD 11	-0.08807	-0.8807	SLD 6	-0.06438	-0.64384
509	SLD 12	-0.13218	-1.32183	SLD 5	-0.07427	-0.74272
511	SLD 12	-0.13508	-1.35076	SLD 5	-0.0565	-0.56498
512	SLD 12	-0.13347	-1.33471	SLD 5	-0.06087	-0.60875
513	SLD 12	-0.12505	-1.25047	SLD 5	-0.06602	-0.66022
514	SLD 11	-0.12097	-1.2097	SLD 6	-0.06774	-0.67743
515	SLD 11	-0.09626	-0.96257	SLD 6	-0.06773	-0.67728
516	SLD 11	-0.09422	-0.94218	SLD 6	-0.06511	-0.65112
517	SLD 7	-0.0921	-0.92102	SLD 10	-0.07143	-0.7143
518	SLD 7	-0.10469	-1.04695	SLD 10	-0.07745	-0.77449
519	SLD 7	-0.10832	-1.08324	SLD 10	-0.08073	-0.80735
520	SLD 11	-0.09591	-0.95909	SLD 6	-0.06492	-0.64921
521	SLD 7	-0.10887	-1.08868	SLD 10	-0.08273	-0.82727
522	SLD 11	-0.1196	-1.196	SLD 6	-0.06405	-0.64054
523	SLD 11	-0.11312	-1.13124	SLD 6	-0.08333	-0.83328
524	SLD 12	-0.13332	-1.33321	SLD 5	-0.05316	-0.53163
525	SLD 16	-0.12019	-1.20186	SLD 1	-0.08385	-0.83854
526	SLD 12	-0.13147	-1.31466	SLD 5	-0.05682	-0.56819
527	SLD 16	-0.12815	-1.28147	SLD 1	-0.07952	-0.79525
528	SLD 12	-0.13135	-1.31348	SLD 5	-0.07332	-0.73317
530	SLD 12	-0.13348	-1.33477	SLD 5	-0.05226	-0.52257
531	SLD 12	-0.13164	-1.31642	SLD 5	-0.05658	-0.56583
532	SLD 12	-0.12345	-1.2345	SLD 5	-0.06151	-0.61508
533	SLD 11	-0.11969	-1.19692	SLD 6	-0.06316	-0.63158
534	SLD 11	-0.0957	-0.95704	SLD 6	-0.06322	-0.63224
535	SLD 11	-0.09479	-0.94793	SLD 6	-0.06241	-0.62406
536	SLD 14	-0.09834	-0.98341	SLD 3	-0.07404	-0.74041
537	SLD 14	-0.10477	-1.04773	SLD 3	-0.07769	-0.77694
538	SLD 12	-0.13102	-1.31024	SLD 5	-0.06888	-0.68875
539	SLD 12	-0.07336	-0.73357	SLD 5	-0.05572	-0.55719
540	SLD 11	-0.08075	-0.80745	SLD 6	-0.05651	-0.56511
541	SLD 11	-0.09165	-0.91651	SLD 6	-0.05867	-0.58669
542	SLD 12	-0.09326	-0.93259	SLD 5	-0.0712	-0.71195
543	SLD 12	-0.12009	-1.20088	SLD 5	-0.05722	-0.57218
544	SLD 12	-0.12911	-1.29106	SLD 5	-0.07286	-0.72855
545	SLD 12	-0.1238	-1.23804	SLD 5	-0.04821	-0.48213
546	SLD 11	-0.0937	-0.937	SLD 6	-0.05756	-0.5756
547	SLD 8	-0.08561	-0.85607	SLD 9	-0.06904	-0.69037
548	SLD 7	-0.0997	-0.99705	SLD 10	-0.07421	-0.7421
550	SLD 16	-0.08137	-0.8137	SLD 1	-0.06331	-0.63313
551	SLD 11	-0.08573	-0.85731	SLD 6	-0.05305	-0.53051
552	SLD 11	-0.11263	-1.12632	SLD 6	-0.05581	-0.55808
553	SLD 12	-0.12719	-1.27192	SLD 5	-0.0458	-0.458
554	SLD 12	-0.12465	-1.2465	SLD 5	-0.04942	-0.49424
555	SLD 11	-0.11411	-1.14112	SLD 6	-0.05474	-0.54744
556	SLD 11	-0.09165	-0.91655	SLD 6	-0.05497	-0.54974
557	SLD 12	-0.12322	-1.2322	SLD 5	-0.04557	-0.45568
558	SLD 4	-0.12327	-1.23274	SLD 13	-0.05691	-0.56915
559	SLD 4	-0.12024	-1.20241	SLD 13	-0.05936	-0.59357
560	SLD 4	-0.11235	-1.12353	SLD 13	-0.06556	-0.65561
561	SLD 8	-0.10623	-1.06231	SLD 9	-0.0709	-0.70901
562	SLD 8	-0.10404	-1.04042	SLD 9	-0.07328	-0.73284
563	SLD 8	-0.10309	-1.03087	SLD 9	-0.07491	-0.74912
564	SLD 12	-0.10057	-1.00569	SLD 5	-0.07359	-0.73593
565	SLD 7	-0.10553	-1.05533	SLD 10	-0.07704	-0.77037
566	SLD 7	-0.10945	-1.0945	SLD 10	-0.08131	-0.8131
567	SLD 7	-0.11018	-1.10175	SLD 10	-0.08401	-0.84012
568	SLD 11	-0.11411	-1.14105	SLD 6	-0.08437	-0.84366
569	SLD 16	-0.12003	-1.20026	SLD 1	-0.08387	-0.83869
570	SLD 16	-0.126	-1.26	SLD 1	-0.07804	-0.78038
571	SLD 12	-0.12605	-1.26049	SLD 5	-0.07257	-0.72566
572	SLD 12	-0.11243	-1.1243	SLD 5	-0.05282	-0.52817
573	SLD 12	-0.11992	-1.19922	SLD 5	-0.04758	-0.47581
574	SLD 12	-0.10659	-1.06587	SLD 5	-0.05228	-0.52277
575	SLD 12	-0.11653	-1.16534	SLD 5	-0.04805	-0.48048
576	SLD 12	-0.11605	-1.16053	SLD 5	-0.04557	-0.45567
577	SLD 12	-0.07159	-0.71589	SLD 5	-0.04783	-0.4783
578	SLD 12	-0.11013	-1.10132	SLD 5	-0.05092	-0.50921
579	SLD 12	-0.0712	-0.71197	SLD 5	-0.04723	-0.47226
580	SLD 11	-0.0889	-0.88899	SLD 6	-0.05045	-0.50448
581	SLD 12	-0.11409	-1.14094	SLD 5	-0.04605	-0.46046
582	SLD 12	-0.09368	-0.93681	SLD 5	-0.04938	-0.49382
583	SLD 12	-0.07456	-0.74564	SLD 5	-0.05144	-0.51441
584	SLD 12	-0.11962	-1.19622	SLD 5	-0.0465	-0.46498
585	SLD 11	-0.07957	-0.79569	SLD 6	-0.04736	-0.47362
586	SLD 12	-0.07859	-0.78587	SLD 5	-0.04752	-0.47523
587	SLD 12	-0.11723	-1.17228	SLD 5	-0.06216	-0.62159
588	SLD 12	-0.12071	-1.20712	SLD 5	-0.04187	-0.41875
589	SLD 11	-0.08985	-0.89848	SLD 6	-0.04926	-0.49255
590	SLD 11	-0.06856	-0.68561	SLD 6	-0.0466	-0.46599
591	SLD 11	-0.07626	-0.76263	SLD 6	-0.04817	-0.48174
592	SLD 12	-0.09802	-0.98023	SLD 5	-0.05309	-0.53091
593	SLD 12	-0.07648	-0.76481	SLD 5	-0.04519	-0.4519
594	SLD 7	-0.09063	-0.90634	SLD 10	-0.07051	-0.70507
595	SLD 11	-0.10428	-1.04277	SLD 6	-0.04852	-0.48524
596	SLD 11	-0.06605	-0.66047	SLD 6	-0.04446	-0.44456
597	SLD 12	-0.09482	-0.9482	SLD 5	-0.04188	-0.41882
598	SLD 12	-0.07903	-0.79027	SLD 5	-0.04717	-0.47169
599	SLD 11	-0.08649	-0.86493	SLD 6	-0.04631	-0.46312
600	SLD 12	-0.07093	-0.70925	SLD 5	-0.04416	-0.44156
601	SLD 12	-0.07573	-0.75727	SLD 5	-0.04263	-0.42633
602	SLD 11	-0.10157	-1.01567	SLD 6	-0.04773	-0.47727
603	SLD 8	-0.08486	-0.84863	SLD 9	-0.06935	-0.69347
604	SLD 12	-0.11734	-1.17337	SLD 5	-0.0402	-0.40202
605	SLD 11	-0.07168	-0.71684	SLD 6	-0.04395	-0.43945
606	SLD 12	-0.1074	-1.07402	SLD 5	-0.04636	-0.46361

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
607	SLD 12	-0.1134	-1.134	SLD 5	-0.04318	-0.43182
608	SLD 11	-0.08387	-0.83871	SLD 6	-0.04399	-0.43986
609	SLD 11	-0.08371	-0.83714	SLD 6	-0.04599	-0.45987
610	SLD 12	-0.09105	-0.91053	SLD 5	-0.04373	-0.43727
611	SLD 11	-0.10334	-1.03338	SLD 6	-0.04524	-0.45245
612	SLD 11	-0.07679	-0.76788	SLD 6	-0.04232	-0.42324
613	SLD 3	-0.09725	-0.97255	SLD 14	-0.07359	-0.73588
614	SLD 12	-0.09196	-0.91957	SLD 5	-0.07226	-0.72261
615	SLD 11	-0.08613	-0.86132	SLD 6	-0.04235	-0.42354
616	SLD 11	-0.08637	-0.86373	SLD 6	-0.04262	-0.42616
617	SLD 12	-0.08518	-0.8518	SLD 5	-0.05119	-0.51189
618	SLD 12	-0.10024	-1.00245	SLD 5	-0.04328	-0.43276
619	SLD 4	-0.12117	-1.21166	SLD 13	-0.05596	-0.5596
620	SLD 12	-0.10281	-1.02812	SLD 5	-0.06306	-0.63064
621	SLD 12	-0.10854	-1.08539	SLD 5	-0.06718	-0.67182
622	SLD 12	-0.10466	-1.04657	SLD 5	-0.03762	-0.37623
623	SLD 7	-0.08253	-0.8253	SLD 10	-0.06889	-0.68893
624	SLD 7	-0.1013	-1.01297	SLD 10	-0.07798	-0.7798
625	SLD 12	-0.10367	-1.03674	SLD 5	-0.04046	-0.40462
626	SLD 12	-0.0919	-0.91903	SLD 5	-0.04151	-0.41508
627	SLD 12	-0.09786	-0.9786	SLD 5	-0.04173	-0.41728
628	SLD 12	-0.06459	-0.64593	SLD 5	-0.03926	-0.39265
629	SLD 4	-0.11529	-1.15292	SLD 13	-0.06045	-0.60447
630	SLD 11	-0.08069	-0.8069	SLD 6	-0.03801	-0.38015
631	SLD 8	-0.09808	-0.98084	SLD 9	-0.07772	-0.77717
632	SLD 12	-0.10494	-1.04942	SLD 5	-0.03665	-0.36655
633	SLD 12	-0.10628	-1.0628	SLD 5	-0.0364	-0.36401
634	SLD 7	-0.10175	-1.01748	SLD 10	-0.08227	-0.82274
635	SLD 16	-0.11291	-1.1291	SLD 1	-0.06797	-0.67971
636	SLD 12	-0.09467	-0.94667	SLD 5	-0.07718	-0.77183
637	SLD 12	-0.09319	-0.93192	SLD 5	-0.03972	-0.39721
638	SLD 4	-0.10788	-1.07877	SLD 13	-0.06662	-0.66625
639	SLD 11	-0.08351	-0.83511	SLD 6	-0.03615	-0.36155
640	SLD 12	-0.09171	-0.91713	SLD 5	-0.03981	-0.39812
641	SLD 7	-0.10167	-1.01667	SLD 10	-0.08488	-0.84881
642	SLD 11	-0.08266	-0.82659	SLD 6	-0.03931	-0.39314
643	SLD 12	-0.06609	-0.66086	SLD 5	-0.03781	-0.37807
644	SLD 12	-0.08336	-0.83359	SLD 5	-0.07147	-0.7147
645	SLD 12	-0.06423	-0.64228	SLD 5	-0.03751	-0.37512
646	SLD 12	-0.09617	-0.96169	SLD 5	-0.03629	-0.36294
647	SLD 12	-0.09344	-0.93435	SLD 5	-0.03899	-0.38986
648	SLD 16	-0.09821	-0.98213	SLD 1	-0.05786	-0.57859
649	SLD 12	-0.09545	-0.95449	SLD 5	-0.03785	-0.37848
650	SLD 7	-0.09336	-0.93359	SLD 10	-0.038	-0.38003
651	SLD 11	-0.0846	-0.84602	SLD 6	-0.03449	-0.34493
652	SLD 3	-0.08678	-0.86781	SLD 14	-0.06864	-0.68638
653	SLD 11	-0.07664	-0.76643	SLD 6	-0.03391	-0.33908
654	SLD 11	-0.06984	-0.69838	SLD 6	-0.03312	-0.3312
655	SLD 8	-0.0787	-0.78703	SLD 9	-0.07023	-0.70226
656	SLD 3	-0.09388	-0.9388	SLD 14	-0.07171	-0.71709
657	SLD 11	-0.06572	-0.65719	SLD 6	-0.03198	-0.31982
658	SLD 11	-0.08358	-0.83578	SLD 6	-0.0319	-0.31902
659	SLD 11	-0.08269	-0.82694	SLD 6	-0.03281	-0.32808
660	SLD 12	-0.08853	-0.88526	SLD 5	-0.03723	-0.37229
661	SLD 7	-0.08641	-0.86405	SLD 10	-0.03578	-0.35781
662	SLD 12	-0.07526	-0.7526	SLD 5	-0.03707	-0.37072
663	SLD 3	-0.11892	-1.18918	SLD 14	-0.0541	-0.54097
664	SLD 4	-0.09839	-0.98389	SLD 13	-0.0747	-0.74703
665	SLD 16	-0.11107	-1.11067	SLD 1	-0.07234	-0.72345
666	SLD 15	-0.10412	-1.04121	SLD 2	-0.08054	-0.80544
667	SLD 11	-0.0839	-0.83902	SLD 6	-0.03132	-0.31316
668	SLD 12	-0.09755	-0.9755	SLD 5	-0.04115	-0.41149
669	SLD 16	-0.0858	-0.85796	SLD 1	-0.07506	-0.75062
670	SLD 3	-0.0791	-0.79101	SLD 14	-0.06887	-0.6887
671	SLD 11	-0.08531	-0.85309	SLD 6	-0.03575	-0.35748
672	SLD 12	-0.06858	-0.68576	SLD 5	-0.04117	-0.41169
673	SLD 12	-0.08491	-0.84909	SLD 5	-0.03699	-0.36987
674	SLD 12	-0.08664	-0.86642	SLD 5	-0.03636	-0.36364
675	SLD 12	-0.09464	-0.94642	SLD 5	-0.03529	-0.35291
676	SLD 12	-0.09346	-0.9346	SLD 5	-0.03581	-0.35812
677	SLD 12	-0.07903	-0.79027	SLD 5	-0.04817	-0.48171
678	SLD 7	-0.08792	-0.87921	SLD 10	-0.03524	-0.35241
679	SLD 12	-0.07491	-0.74908	SLD 5	-0.03695	-0.3695
680	SLD 12	-0.06728	-0.67277	SLD 5	-0.03821	-0.38211
681	SLD 11	-0.08598	-0.85979	SLD 6	-0.02936	-0.29365
682	SLD 8	-0.06785	-0.67853	SLD 9	-0.03719	-0.37186
683	SLD 7	-0.06813	-0.68133	SLD 10	-0.03002	-0.30021
684	SLD 12	-0.06224	-0.62242	SLD 5	-0.03567	-0.35674
685	SLD 7	-0.0758	-0.75797	SLD 10	-0.0317	-0.31702
686	SLD 7	-0.07687	-0.76875	SLD 10	-0.03875	-0.38747
687	SLD 3	-0.09385	-0.93851	SLD 14	-0.07441	-0.74407
688	SLD 4	-0.08813	-0.88135	SLE RA 1	-0.0824	-0.82395
689	SLD 16	-0.07899	-0.78989	SLD 1	-0.07275	-0.7275
690	SLD 11	-0.08809	-0.88086	SLD 6	-0.02695	-0.26954
691	SLD 12	-0.11817	-1.18174	SLD 5	-0.04215	-0.4215
692	SLD 12	-0.12372	-1.23717	SLD 5	-0.04473	-0.44728
693	SLD 3	-0.11196	-1.11956	SLD 14	-0.05895	-0.58948
694	SLD 16	-0.1053	-1.05301	SLD 1	-0.06364	-0.63638
695	SLD 11	-0.08763	-0.87633	SLD 6	-0.02717	-0.27167
696	SLD 3	-0.09058	-0.90584	SLD 14	-0.08283	-0.82833
697	SLD 7	-0.08193	-0.81933	SLD 10	-0.03961	-0.39606
698	SLD 11	-0.08215	-0.82146	SLD 6	-0.02702	-0.2702
699	SLD 12	-0.08293	-0.82928	SLD 5	-0.03574	-0.35741
700	SLD 3	-0.10448	-1.04475	SLD 14	-0.06602	-0.66025
701	SLD 3	-0.09216	-0.92157	SLD 14	-0.08319	-0.83189
702	SLD 14	-0.0874	-0.87397	SLD 3	-0.07948	-0.79484
703	SLD 3	-0.08111	-0.81115	SLD 14	-0.06685	-0.66853
704	SLD 12	-0.06374	-0.63742	SLD 5	-0.03657	-0.36572
705	SLD 12	-0.0795	-0.795	SLD 5	-0.03446	-0.34459
706	SLD 7	-0.08724	-0.87239	SLD 10	-0.03287	-0.32871

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
707	SLD 3	-0.1195	-1.19501	SLD 14	-0.05199	-0.51994
708	SLD 12	-0.0855	-0.85503	SLD 5	-0.0363	-0.36296
709	SLE RA 20	-0.0753	-0.753	SLE RA 1	-0.06999	-0.69991
710	SLD 3	-0.08906	-0.89058	SLD 14	-0.06692	-0.66924
711	SLD 11	-0.0984	-0.98397	SLD 6	-0.02645	-0.26454
712	SLD 16	-0.09193	-0.91931	SLD 1	-0.05538	-0.55379
713	SLD 7	-0.07521	-0.75209	SLD 10	-0.02515	-0.2515
714	SLD 11	-0.0887	-0.88704	SLD 6	-0.02461	-0.24614
715	SLD 7	-0.08046	-0.80456	SLD 10	-0.02446	-0.24463
716	SLD 12	-0.06684	-0.6684	SLD 5	-0.03633	-0.36333
717	SLD 12	-0.08711	-0.87108	SLD 5	-0.03955	-0.39551
718	SLD 7	-0.07441	-0.74411	SLD 10	-0.02568	-0.25679
719	SLD 12	-0.07818	-0.78179	SLD 5	-0.0369	-0.36899
720	SLD 11	-0.11317	-1.13174	SLD 6	-0.02882	-0.28822
721	SLD 12	-0.07849	-0.78488	SLD 5	-0.03753	-0.37533
722	SLD 12	-0.08837	-0.88366	SLD 5	-0.03905	-0.39054
723	SLD 14	-0.08498	-0.84977	SLD 3	-0.07432	-0.74322
724	SLD 11	-0.09738	-0.97377	SLD 6	-0.0221	-0.22101
725	SLD 11	-0.09575	-0.95747	SLD 6	-0.02224	-0.2224
726	SLD 12	-0.08079	-0.8079	SLD 5	-0.03682	-0.36816
727	SLD 12	-0.07545	-0.75446	SLD 5	-0.04823	-0.48225
728	SLD 7	-0.07943	-0.79427	SLD 10	-0.03229	-0.32292
729	SLD 7	-0.08994	-0.89938	SLD 10	-0.02186	-0.2186
730	SLD 11	-0.09641	-0.96407	SLD 6	-0.02169	-0.21695
731	SLD 7	-0.08095	-0.80948	SLD 10	-0.02739	-0.27394
732	SLD 7	-0.08814	-0.88144	SLD 10	-0.03083	-0.30827
733	SLD 3	-0.07839	-0.78393	SLD 14	-0.0675	-0.67501
734	SLD 14	-0.07845	-0.78449	SLE RA 1	-0.07253	-0.72533
735	SLD 7	-0.07657	-0.76574	SLD 10	-0.04191	-0.41912
736	SLD 7	-0.08606	-0.86059	SLD 10	-0.03185	-0.31853
737	SLD 3	-0.08409	-0.84088	SLD 14	-0.0653	-0.65298
738	SLD 7	-0.07654	-0.76538	SLD 10	-0.04404	-0.44039
739	SLD 12	-0.08497	-0.84971	SLD 5	-0.04397	-0.43967
740	SLD 1	-0.12198	-1.21975	SLD 16	-0.05148	-0.51478
741	SLD 1	-0.11836	-1.18361	SLD 16	-0.05383	-0.53826
742	SLD 1	-0.10895	-1.08951	SLD 16	-0.06055	-0.60547
743	SLD 1	-0.10047	-1.0047	SLD 16	-0.06789	-0.67886
744	SLD 1	-0.09289	-0.92894	SLD 16	-0.0757	-0.75697
745	SLD 6	-0.08942	-0.89416	SLD 11	-0.08008	-0.80084
746	SLD 14	-0.08999	-0.89985	SLD 3	-0.07657	-0.76567
747	SLD 1	-0.09352	-0.93519	SLD 16	-0.06688	-0.66875
748	SLD 1	-0.09113	-0.91126	SLD 16	-0.07363	-0.73627
749	SLD 5	-0.08815	-0.88154	SLD 12	-0.07854	-0.7854
750	SLD 13	-0.094	-0.94002	SLD 4	-0.07541	-0.75409
751	SLD 13	-0.10305	-1.03052	SLD 4	-0.06983	-0.69835
752	SLD 14	-0.1079	-1.07898	SLD 3	-0.06463	-0.64632
753	SLD 16	-0.10597	-1.05968	SLD 1	-0.06298	-0.6298
754	SLD 12	-0.07897	-0.78968	SLD 5	-0.0449	-0.449
755	SLD 12	-0.07764	-0.7764	SLD 5	-0.04759	-0.47592
756	SLD 7	-0.07427	-0.74269	SLD 10	-0.04316	-0.4316
757	SLD 12	-0.07104	-0.71038	SLD 5	-0.03996	-0.39956
758	SLD 12	-0.07754	-0.77535	SLD 5	-0.03932	-0.39322
759	SLD 11	-0.072	-0.71998	SLD 6	-0.04169	-0.41685
760	SLE RA 20	-0.07554	-0.75536	SLE RA 1	-0.07017	-0.70166
761	SLD 7	-0.1025	-1.02499	SLD 10	-0.01824	-0.18241
762	SLD 11	-0.13589	-1.35891	SLD 6	-0.02008	-0.20085
763	SLD 11	-0.14003	-1.40034	SLD 6	-0.02111	-0.21107
764	SLD 16	-0.08816	-0.88159	SLD 1	-0.05559	-0.55593
765	SLD 7	-0.09128	-0.91282	SLD 10	-0.02056	-0.2056
766	SLD 1	-0.09059	-0.90593	SLD 16	-0.06519	-0.6519
767	SLD 7	-0.0892	-0.89197	SLD 10	-0.02472	-0.2472
768	SLD 12	-0.08141	-0.81409	SLD 5	-0.0375	-0.375
769	SLD 7	-0.09231	-0.92305	SLD 10	-0.02837	-0.28372
770	SLD 7	-0.09195	-0.91951	SLD 10	-0.02204	-0.22035
771	SLD 14	-0.08643	-0.86431	SLD 3	-0.07405	-0.74054
772	SLD 11	-0.12474	-1.24744	SLD 6	-0.01496	-0.14965
773	SLD 12	-0.09226	-0.92264	SLD 5	-0.04736	-0.47361
774	SLD 12	-0.08396	-0.83965	SLD 5	-0.04016	-0.40159
775	SLD 11	-0.11866	-1.18658	SLD 6	-0.01421	-0.14212
776	SLD 7	-0.09644	-0.96438	SLD 10	-0.03209	-0.32089
777	SLD 7	-0.07888	-0.78882	SLD 10	-0.04815	-0.48147
778	SLD 7	-0.11288	-1.1288	SLD 10	-0.01557	-0.15569
779	SLD 11	-0.11615	-1.16146	SLD 6	-0.01456	-0.14558
780	SLD 15	-0.10257	-1.02574	SLD 2	-0.06181	-0.61812
781	SLD 12	-0.08842	-0.88423	SLD 5	-0.04568	-0.45677
782	SLD 3	-0.08	-0.80003	SLD 14	-0.06693	-0.66931
783	SLD 12	-0.07754	-0.77535	SLD 5	-0.04158	-0.41578
784	SLD 12	-0.08649	-0.86494	SLD 5	-0.05563	-0.55633
785	SLD 1	-0.09399	-0.93994	SLD 16	-0.0667	-0.66701
786	SLD 13	-0.10853	-1.08531	SLD 4	-0.06486	-0.64857
787	SLD 1	-0.09046	-0.90462	SLD 16	-0.07182	-0.71824
788	SLD 11	-0.07793	-0.77926	SLD 6	-0.03419	-0.34189
789	SLD 7	-0.1038	-1.038	SLD 10	-0.01663	-0.1663
790	SLD 12	-0.07796	-0.77959	SLD 5	-0.04307	-0.43066
791	SLD 5	-0.08583	-0.85828	SLD 12	-0.07561	-0.75611
792	SLD 7	-0.09761	-0.97611	SLD 10	-0.0264	-0.26403
793	SLD 13	-0.09077	-0.90768	SLD 4	-0.07281	-0.72814
794	SLD 3	-0.0866	-0.86595	SLD 14	-0.0651	-0.65096
795	SLD 14	-0.07881	-0.78807	SLE RA 1	-0.07301	-0.73008
796	SLD 1	-0.12203	-1.2203	SLD 16	-0.05465	-0.54653
797	SLD 1	-0.11894	-1.18939	SLD 16	-0.05587	-0.55868
798	SLD 14	-0.09131	-0.91308	SLD 3	-0.07703	-0.77033
799	SLD 11	-0.07405	-0.74046	SLD 6	-0.04514	-0.45141
800	SLD 7	-0.0848	-0.84804	SLD 10	-0.03152	-0.31517
801	SLD 13	-0.10122	-1.01217	SLD 4	-0.06853	-0.6853
802	SLD 7	-0.09603	-0.96035	SLD 10	-0.0316	-0.31603
803	SLD 3	-0.09198	-0.91979	SLD 14	-0.06557	-0.65569
804	SLD 3	-0.07636	-0.76356	SLE RA 1	-0.07064	-0.70636
805	SLD 7	-0.07968	-0.79675	SLD 10	-0.04991	-0.49909
806	SLD 3	-0.12438	-1.24382	SLD 14	-0.05558	-0.5558

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
807	SLD 1	-0.10918	-1.09178	SLD 16	-0.05983	-0.59828
808	SLD 1	-0.09897	-0.98967	SLD 16	-0.0633	-0.63296
809	SLD 1	-0.09017	-0.90171	SLD 16	-0.06974	-0.69743
810	SLD 5	-0.08607	-0.86069	SLD 12	-0.07729	-0.77293
811	SLD 14	-0.08903	-0.89025	SLD 3	-0.07947	-0.79472
812	SLD 3	-0.09431	-0.94308	SLD 14	-0.06691	-0.66911
813	SLD 15	-0.11	-1.10001	SLD 2	-0.06689	-0.66891
814	SLD 15	-0.11015	-1.10152	SLD 2	-0.06597	-0.65972
820	SLD 1	-0.08946	-0.89458	SLD 16	-0.07029	-0.70291
821	SLD 5	-0.0826	-0.82599	SLD 12	-0.07352	-0.73516
822	SLD 13	-0.08738	-0.87378	SLD 4	-0.07092	-0.70923
823	SLD 3	-0.08919	-0.89194	SLD 14	-0.06541	-0.65405
824	SLD 15	-0.11078	-1.10783	SLD 2	-0.06623	-0.6623
825	SLD 13	-0.09948	-0.99479	SLD 4	-0.06822	-0.6822
826	SLD 3	-0.08284	-0.82838	SLD 14	-0.0665	-0.66495
827	SLD 15	-0.11191	-1.1191	SLD 2	-0.06678	-0.66779
828	SLD 15	-0.11161	-1.11614	SLD 2	-0.06646	-0.66461
829	SLD 16	-0.10618	-1.06178	SLD 1	-0.06542	-0.65419
830	SLD 12	-0.10252	-1.02519	SLD 5	-0.06496	-0.64963
831	SLD 12	-0.10194	-1.01935	SLD 5	-0.06094	-0.60935
832	SLD 12	-0.10135	-1.01348	SLD 5	-0.05891	-0.58911
833	SLD 12	-0.10297	-1.02975	SLD 5	-0.05663	-0.56627
834	SLD 12	-0.10608	-1.06082	SLD 5	-0.05493	-0.54928
835	SLD 12	-0.10482	-1.04824	SLD 5	-0.0536	-0.53597
836	SLD 7	-0.08682	-0.86819	SLD 10	-0.05304	-0.53037
837	SLD 7	-0.08928	-0.89283	SLD 10	-0.05229	-0.52286
838	SLD 7	-0.08934	-0.89341	SLD 10	-0.05111	-0.51111
839	SLD 11	-0.09004	-0.90037	SLD 6	-0.04893	-0.48929
840	SLD 11	-0.09086	-0.9086	SLD 6	-0.04771	-0.47706
841	SLD 12	-0.09291	-0.92914	SLD 5	-0.04621	-0.46208
842	SLD 12	-0.09599	-0.95993	SLD 5	-0.04381	-0.43808
843	SLD 12	-0.09586	-0.95859	SLD 5	-0.0416	-0.41604
844	SLD 7	-0.11188	-1.11879	SLD 10	-0.03063	-0.30631
845	SLD 7	-0.11548	-1.15482	SLD 10	-0.02882	-0.28824
846	SLD 7	-0.11594	-1.15936	SLD 10	-0.02695	-0.26951
847	SLD 7	-0.11747	-1.17474	SLD 10	-0.02383	-0.23832
848	SLD 7	-0.11861	-1.18605	SLD 10	-0.02152	-0.21516
849	SLD 7	-0.1195	-1.19501	SLD 10	-0.01672	-0.16719
850	SLD 7	-0.13339	-1.33388	SLD 10	-0.00859	-0.08586
851	SLD 7	-0.13944	-1.3944	SLD 10	-0.00674	-0.06738
852	SLD 11	-0.14271	-1.42706	SLD 6	-0.00454	-0.04539
853	SLD 11	-0.14614	-1.46144	SLD 6	-0.00186	-0.01862
854	SLD 11	-0.15058	-1.50577	SLD 6	0.00072	0.00724
855	SLD 11	-0.15623	-1.56226	SLD 6	0.00259	0.02594
856	SLD 11	-0.15877	-1.58768	SLD 6	0.00289	0.02886
857	SLE RA 20	-0.07814	-0.78137	SLE RA 1	-0.07283	-0.72828
858	SLD 16	-0.08731	-0.87306	SLD 1	-0.07489	-0.74891
859	SLD 3	-0.12123	-1.21234	SLD 14	-0.05802	-0.58016
860	SLD 3	-0.11926	-1.19256	SLD 14	-0.05844	-0.58445
861	SLD 14	-0.0918	-0.91796	SLD 3	-0.07739	-0.7739
862	SLD 15	-0.11101	-1.11005	SLD 2	-0.06763	-0.6763
863	SLD 3	-0.0932	-0.93204	SLD 14	-0.06614	-0.66142
864	SLD 3	-0.09459	-0.9459	SLD 14	-0.06693	-0.66928
865	SLD 3	-0.08843	-0.88426	SLD 14	-0.06862	-0.68617
866	SLD 5	-0.0793	-0.79296	SLD 12	-0.07202	-0.72015
867	SLD 13	-0.08432	-0.84316	SLD 4	-0.06957	-0.69572
868	SLD 15	-0.09806	-0.98064	SLD 2	-0.06797	-0.67974
869	SLD 15	-0.11219	-1.12188	SLD 2	-0.0682	-0.68198
870	SLD 15	-0.11479	-1.1479	SLD 2	-0.06767	-0.67673
871	SLD 16	-0.11107	-1.11073	SLD 1	-0.0675	-0.675
872	SLD 12	-0.10925	-1.09254	SLD 5	-0.06743	-0.67433
873	SLD 12	-0.10913	-1.09133	SLD 5	-0.06404	-0.6404
874	SLD 12	-0.10858	-1.08578	SLD 5	-0.0621	-0.62095
875	SLD 12	-0.1098	-1.09799	SLD 5	-0.05932	-0.59322
876	SLD 12	-0.11238	-1.12381	SLD 5	-0.05692	-0.56925
877	SLD 12	-0.11014	-1.10136	SLD 5	-0.05344	-0.53435
878	SLD 12	-0.09242	-0.92423	SLD 5	-0.05106	-0.51061
879	SLD 12	-0.07791	-0.77907	SLD 5	-0.05013	-0.5013
880	SLD 7	-0.07997	-0.79972	SLD 10	-0.05118	-0.51177
881	SLD 7	-0.09077	-0.90766	SLD 10	-0.05279	-0.52792
882	SLD 7	-0.09407	-0.94069	SLD 10	-0.05384	-0.53842
883	SLD 7	-0.0949	-0.94895	SLD 10	-0.05316	-0.53157
884	SLD 11	-0.09619	-0.96191	SLD 6	-0.05113	-0.51126
885	SLD 11	-0.09713	-0.97129	SLD 6	-0.04977	-0.4977
886	SLD 12	-0.09895	-0.98947	SLD 5	-0.04771	-0.47711
887	SLD 12	-0.10163	-1.01626	SLD 5	-0.04447	-0.4447
888	SLD 12	-0.1007	-1.00704	SLD 5	-0.04033	-0.40333
889	SLD 12	-0.08897	-0.88974	SLD 5	-0.0377	-0.37702
890	SLD 7	-0.08626	-0.86258	SLD 10	-0.03329	-0.33292
891	SLD 7	-0.10025	-1.00255	SLD 10	-0.03008	-0.30078
892	SLD 7	-0.1181	-1.18102	SLD 10	-0.02833	-0.28325
893	SLD 7	-0.12324	-1.23237	SLD 10	-0.02777	-0.27772
894	SLD 7	-0.12461	-1.24606	SLD 10	-0.02624	-0.26238
895	SLD 7	-0.12704	-1.27036	SLD 10	-0.02312	-0.23122
896	SLD 7	-0.12838	-1.28383	SLD 10	-0.02065	-0.20648
897	SLD 7	-0.12907	-1.2907	SLD 10	-0.01526	-0.15257
898	SLD 7	-0.13274	-1.32736	SLD 10	-0.00993	-0.09929
899	SLD 7	-0.14312	-1.4312	SLD 10	-0.00557	-0.05565
900	SLD 7	-0.14946	-1.49463	SLD 10	-0.00296	-0.02957
901	SLD 11	-0.15257	-1.52566	SLD 6	-0.00018	-0.00179
902	SLD 11	-0.15527	-1.55273	SLD 6	0.00333	0.03333
903	SLD 11	-0.15852	-1.58524	SLD 6	0.00686	0.06858
904	SLD 11	-0.16289	-1.62886	SLD 6	0.00952	0.09517
905	SLD 11	-0.16514	-1.65138	SLD 6	0.01003	0.10026
906	SLD 7	-0.07771	-0.77711	SLD 10	-0.07072	-0.70725
907	SLD 3	-0.08983	-0.89825	SLD 14	-0.06558	-0.65575
908	SLD 12	-0.08101	-0.81005	SLD 5	-0.07286	-0.7286
909	SLD 3	-0.12688	-1.26882	SLD 14	-0.05966	-0.59664
910	SLD 3	-0.11993	-1.19928	SLD 14	-0.06046	-0.60457
911	SLD 3	-0.10052	-1.0052	SLD 14	-0.06157	-0.61568

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
912	SLD 1	-0.08587	-0.85871	SLD 16	-0.06509	-0.65086
913	SLD 1	-0.07825	-0.78252	SLE RA 1	-0.07308	-0.73079
914	SLD 16	-0.08508	-0.85081	SLD 1	-0.07609	-0.76085
915	SLD 16	-0.09258	-0.92581	SLD 1	-0.07593	-0.75934
916	SLD 3	-0.09456	-0.94563	SLD 14	-0.06642	-0.66422
917	SLD 3	-0.08743	-0.87428	SLD 14	-0.06679	-0.66788
918	SLD 3	-0.07713	-0.77132	SLD 14	-0.0701	-0.70105
919	SLD 15	-0.08176	-0.81762	SLD 2	-0.06854	-0.68537
920	SLD 15	-0.09715	-0.9715	SLD 2	-0.06748	-0.67478
921	SLD 15	-0.11355	-1.13554	SLD 2	-0.06866	-0.68665
922	SLD 16	-0.11792	-1.1792	SLD 1	-0.06856	-0.68563
923	SLD 3	-0.08359	-0.83591	SLD 14	-0.0665	-0.66499
924	SLD 16	-0.08904	-0.89042	SLD 1	-0.07344	-0.73437
925	SLD 3	-0.09075	-0.90746	SLD 14	-0.06513	-0.65128
926	SLD 16	-0.0922	-0.92198	SLD 1	-0.0736	-0.73597
927	SLD 3	-0.09363	-0.93626	SLD 14	-0.06512	-0.65116
928	SLD 7	-0.08044	-0.8044	SLD 10	-0.06866	-0.68663
929	SLD 12	-0.08471	-0.84708	SLD 5	-0.07084	-0.70844
930	SLD 16	-0.08978	-0.89776	SLD 1	-0.0717	-0.71701
931	SLD 16	-0.10359	-1.0359	SLD 1	-0.0671	-0.67101
932	SLD 3	-0.09008	-0.90085	SLD 14	-0.06369	-0.63689
933	SLD 3	-0.09132	-0.91323	SLD 14	-0.06434	-0.6434
934	SLD 3	-0.08565	-0.85648	SLD 14	-0.06556	-0.65557
935	SLD 3	-0.08817	-0.88174	SLD 14	-0.0624	-0.62405
936	SLD 16	-0.08879	-0.88786	SLD 1	-0.07099	-0.70991
937	SLD 3	-0.08254	-0.82543	SLD 14	-0.0638	-0.63799
938	SLD 3	-0.07716	-0.77163	SLD 14	-0.06678	-0.66783
939	SLD 7	-0.07544	-0.75442	SLD 10	-0.06616	-0.66164
940	SLD 12	-0.0799	-0.79901	SLD 5	-0.06942	-0.6942
941	SLD 3	-0.13049	-1.30494	SLD 14	-0.06174	-0.61741
942	SLD 3	-0.12204	-1.22042	SLD 14	-0.06195	-0.61946
943	SLD 16	-0.11945	-1.19455	SLD 1	-0.06905	-0.69048
944	SLD 16	-0.12703	-1.27029	SLD 1	-0.06981	-0.6981
945	SLD 15	-0.086	-0.86001	SLD 2	-0.06558	-0.65578
946	SLD 3	-0.09276	-0.92756	SLD 14	-0.06355	-0.63553
947	SLD 12	-0.08881	-0.8881	SLD 5	-0.06992	-0.69919
948	SLD 16	-0.09204	-0.92044	SLD 1	-0.07034	-0.70344
949	SLD 12	-0.08467	-0.84671	SLD 5	-0.06822	-0.68224
950	SLD 7	-0.08438	-0.84378	SLD 10	-0.06618	-0.66179
951	SLD 3	-0.09095	-0.90951	SLD 14	-0.06425	-0.64254
952	SLD 3	-0.10395	-1.03949	SLD 14	-0.06166	-0.61655
953	SLD 7	-0.08797	-0.87967	SLD 10	-0.06497	-0.64972
954	SLD 3	-0.09108	-0.91083	SLD 14	-0.06296	-0.62961
955	SLD 3	-0.13259	-1.32592	SLD 14	-0.06188	-0.61877
956	SLD 16	-0.09078	-0.90778	SLD 1	-0.069	-0.68996
957	SLD 12	-0.09284	-0.92841	SLD 5	-0.06984	-0.69841
958	SLD 16	-0.10502	-1.05018	SLD 1	-0.06677	-0.66772
959	SLD 12	-0.09064	-0.90637	SLD 5	-0.06851	-0.68514
960	SLD 3	-0.09609	-0.9609	SLD 14	-0.06449	-0.64491
961	SLD 7	-0.09292	-0.92916	SLD 10	-0.065	-0.64997
962	SLD 16	-0.09639	-0.96392	SLD 1	-0.0701	-0.70102
963	SLD 7	-0.08974	-0.89737	SLD 10	-0.06541	-0.65409
964	SLD 3	-0.09043	-0.90434	SLD 14	-0.06429	-0.64294
965	SLD 3	-0.13512	-1.35117	SLD 14	-0.06227	-0.6227
966	SLD 3	-0.12635	-1.26348	SLD 14	-0.06257	-0.62569
967	SLD 16	-0.12644	-1.26437	SLD 1	-0.06909	-0.69093
968	SLD 16	-0.13482	-1.34823	SLD 1	-0.06975	-0.69748
969	SLD 8	-0.08839	-0.88386	SLD 9	-0.06734	-0.67339
970	SLD 7	-0.08708	-0.87081	SLD 10	-0.06358	-0.63579
971	SLD 8	-0.08315	-0.8315	SLD 9	-0.06639	-0.66392
972	SLD 7	-0.08378	-0.83782	SLD 10	-0.06525	-0.65254
973	SLD 12	-0.09766	-0.97657	SLD 5	-0.07	-0.69999
974	SLD 12	-0.09068	-0.90677	SLD 5	-0.06783	-0.67827
975	SLD 16	-0.09262	-0.9262	SLD 1	-0.06753	-0.67528
976	SLD 12	-0.09806	-0.98058	SLD 5	-0.07017	-0.70173
977	SLD 7	-0.09905	-0.9905	SLD 10	-0.06602	-0.66021
978	SLD 3	-0.11192	-1.11922	SLD 14	-0.0639	-0.63898
979	SLD 12	-0.09501	-0.95015	SLD 5	-0.06854	-0.6854
980	SLD 7	-0.09956	-0.99562	SLD 10	-0.066	-0.66005
981	SLD 7	-0.0967	-0.96704	SLD 10	-0.06569	-0.65688
982	SLD 7	-0.09447	-0.94474	SLD 10	-0.0665	-0.66504
983	SLD 12	-0.10542	-1.0542	SLD 5	-0.07217	-0.72166
984	SLD 7	-0.10486	-1.04863	SLD 10	-0.06752	-0.67519
985	SLD 12	-0.09675	-0.96753	SLD 5	-0.0682	-0.68197
986	SLD 7	-0.10493	-1.04927	SLD 10	-0.06711	-0.67115
987	SLD 12	-0.10505	-1.05049	SLD 5	-0.07057	-0.70572
988	SLD 7	-0.10182	-1.01822	SLD 10	-0.06651	-0.66509
989	SLD 3	-0.14095	-1.40948	SLD 14	-0.06554	-0.65535
990	SLD 3	-0.13331	-1.33311	SLD 14	-0.06665	-0.66647
991	SLD 3	-0.11175	-1.11754	SLD 14	-0.06875	-0.6875
992	SLD 8	-0.10041	-1.00412	SLD 9	-0.06803	-0.68028
993	SLD 12	-0.09943	-0.99431	SLD 5	-0.06938	-0.69379
994	SLD 12	-0.10759	-1.07594	SLD 5	-0.07134	-0.71343
995	SLD 12	-0.11356	-1.13563	SLD 5	-0.07339	-0.73392
996	SLD 7	-0.11262	-1.12621	SLD 10	-0.06891	-0.68906
997	SLD 7	-0.10695	-1.0695	SLD 10	-0.06768	-0.67685
998	SLD 7	-0.09945	-0.99451	SLD 10	-0.06753	-0.67535
999	SLD 11	-0.10101	-1.01008	SLD 6	-0.06868	-0.68681
1000	SLD 16	-0.11328	-1.13283	SLD 1	-0.07174	-0.7174
1001	SLD 16	-0.13573	-1.35731	SLD 1	-0.07211	-0.72111
1002	SLD 16	-0.14361	-1.43606	SLD 1	-0.07187	-0.71868
1003	SLD 7	-0.11162	-1.11617	SLD 10	-0.06772	-0.6772
1004	SLD 7	-0.10369	-1.03689	SLD 10	-0.0675	-0.67501
1005	SLD 12	-0.11566	-1.15659	SLD 5	-0.07189	-0.71885
1006	SLD 12	-0.10801	-1.08006	SLD 5	-0.06923	-0.69234
1007	SLD 3	-0.1436	-1.43598	SLD 14	-0.06778	-0.67776
1008	SLD 3	-0.13698	-1.36977	SLD 14	-0.06942	-0.69419
1009	SLD 7	-0.12087	-1.20874	SLD 10	-0.07102	-0.71017
1010	SLD 8	-0.11234	-1.12336	SLD 9	-0.07071	-0.7071
1011	SLD 12	-0.11138	-1.11378	SLD 5	-0.07225	-0.72254

Nodo	Pressione minima			Pressione massima		
Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
1012	SLD 12	-0.11838	-1.18377	SLD 5	-0.07329	-0.73291
1013	SLD 12	-0.12282	-1.22819	SLD 5	-0.07377	-0.73772
1014	SLD 7	-0.12161	-1.21614	SLD 10	-0.06959	-0.69594
1015	SLD 7	-0.11756	-1.17556	SLD 10	-0.07006	-0.7006
1016	SLD 7	-0.11142	-1.11415	SLD 10	-0.07084	-0.70843
1017	SLD 11	-0.11313	-1.1313	SLD 6	-0.07157	-0.71572
1018	SLD 12	-0.12297	-1.22969	SLD 5	-0.07369	-0.73686
1019	SLD 16	-0.1402	-1.40203	SLD 1	-0.07413	-0.74128
1020	SLD 16	-0.14718	-1.47175	SLD 1	-0.07329	-0.73288
1021	SLD 7	-0.12133	-1.21333	SLD 10	-0.0676	-0.67601
1022	SLD 12	-0.12399	-1.23987	SLD 5	-0.07093	-0.70928
1023	SLD 8	-0.11425	-1.14253	SLD 9	-0.06843	-0.68428
1024	SLD 3	-0.14606	-1.46064	SLD 14	-0.06984	-0.69843
1025	SLD 3	-0.14062	-1.40616	SLD 14	-0.07206	-0.72064
1026	SLD 8	-0.1316	-1.31596	SLD 9	-0.07265	-0.72648
1027	SLD 8	-0.12575	-1.25751	SLD 9	-0.0736	-0.73603
1028	SLD 8	-0.12474	-1.24738	SLD 9	-0.075	-0.75005
1029	SLD 12	-0.12937	-1.29371	SLD 5	-0.07492	-0.74924
1030	SLD 12	-0.1317	-1.31696	SLD 5	-0.07357	-0.73571
1031	SLD 7	-0.13017	-1.30166	SLD 10	-0.06966	-0.69663
1032	SLD 7	-0.12843	-1.28425	SLD 10	-0.07214	-0.7214
1033	SLD 7	-0.12466	-1.24661	SLD 10	-0.07421	-0.74206
1034	SLD 11	-0.12676	-1.26757	SLD 6	-0.07469	-0.74693
1035	SLD 12	-0.13402	-1.34017	SLD 5	-0.07533	-0.75335
1036	SLD 16	-0.14475	-1.44752	SLD 1	-0.07609	-0.76093
1037	SLD 16	-0.1506	-1.50603	SLD 1	-0.07461	-0.74605
1038	SLD 7	-0.15012	-1.50116	SLD 10	-0.0713	-0.71296
1039	SLD 7	-0.14758	-1.47583	SLD 10	-0.07193	-0.7193
1040	SLD 8	-0.14247	-1.42469	SLD 9	-0.07389	-0.73887
1041	SLD 8	-0.13912	-1.39119	SLD 9	-0.07603	-0.76027
1042	SLD 8	-0.1379	-1.37898	SLD 9	-0.07732	-0.77321
1043	SLD 12	-0.14016	-1.40162	SLD 5	-0.07609	-0.76091
1044	SLD 12	-0.14035	-1.40346	SLD 5	-0.07321	-0.73208
1045	SLD 7	-0.1385	-1.385	SLD 10	-0.06958	-0.69577
1046	SLD 7	-0.13911	-1.39108	SLD 10	-0.07374	-0.7374
1047	SLD 7	-0.13789	-1.37891	SLD 10	-0.07692	-0.7692
1048	SLD 11	-0.14034	-1.40344	SLD 6	-0.07734	-0.77344
1049	SLD 12	-0.14513	-1.45129	SLD 5	-0.07671	-0.76711
1050	SLD 12	-0.15152	-1.5152	SLD 5	-0.07643	-0.76431
1051	SLD 16	-0.15471	-1.54706	SLD 1	-0.07627	-0.76268
1052	SLD 7	-0.15469	-1.54693	SLD 10	-0.07113	-0.71127
1053	SLD 7	-0.15251	-1.52505	SLD 10	-0.07193	-0.71927
1054	SLD 8	-0.14907	-1.4907	SLD 9	-0.07444	-0.74437
1055	SLD 8	-0.14704	-1.47038	SLD 9	-0.07715	-0.77151
1056	SLD 8	-0.14584	-1.45845	SLD 9	-0.0784	-0.78399
1057	SLD 12	-0.14701	-1.47007	SLD 5	-0.07665	-0.76647
1058	SLD 12	-0.1457	-1.457	SLD 5	-0.07295	-0.72949
1059	SLD 12	-0.13053	-1.30533	SLD 5	-0.06799	-0.67987
1060	SLD 7	-0.12921	-1.29207	SLD 10	-0.06653	-0.66535
1061	SLD 7	-0.14367	-1.43666	SLD 10	-0.06951	-0.69515
1062	SLD 7	-0.14586	-1.45862	SLD 10	-0.07451	-0.74515
1063	SLD 7	-0.14587	-1.45872	SLD 10	-0.07822	-0.78215
1064	SLD 11	-0.14839	-1.48394	SLD 6	-0.0786	-0.78604
1065	SLD 12	-0.15188	-1.51876	SLD 5	-0.07735	-0.77346
1066	SLD 12	-0.15673	-1.56729	SLD 5	-0.07632	-0.76324
1067	SLD 12	-0.15928	-1.59277	SLD 5	-0.07628	-0.7628

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 -0.20145 al nodo di indice 165, di coordinate x = 3700, y = 160, z = -20, nel contesto SLD 10.
Spostamento estremo massimo 0.01003 al nodo di indice 905, di coordinate x = 3700, y = 787, z = -20, nel contesto SLD 6.
Cedimento elastico estremo massimo 20.25292 al nodo di indice 749, di coordinate x = 811, y = 683, z = -20, nel contesto SLE rara 20.
Cedimento edometrico estremo massimo 14.9618 al nodo di indice 749, di coordinate x = 811, y = 683, z = -20, nel contesto SLE rara 20.

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.
6	SLD 16	-0.0058	-0.05801	SLD 1	-0.1158	-1.15798						
7	SLD 16	-0.00824	-0.0824	SLD 1	-0.11406	-1.14064						
8	SLD 16	-0.01418	-0.14177	SLD 1	-0.10879	-1.08791						
9	SLD 12	-0.01745	-0.17445	SLD 5	-0.10594	-1.05939						
10	SLD 12	-0.01979	-0.19785	SLD 5	-0.10469	-1.04691						
11	SLD 12	-0.02224	-0.22241	SLD 5	-0.10399	-1.03987						
12	SLD 12	-0.02481	-0.24815	SLD 5	-0.10363	-1.03633						
13	SLD 12	-0.02776	-0.27758	SLD 5	-0.10349	-1.03486						
14	SLD 12	-0.03005	-0.30046	SLD 5	-0.10398	-1.03976						
15	SLD 8	-0.03072	-0.30722	SLD 9	-0.1062	-1.06198						
16	SLD 8	-0.03021	-0.30208	SLD 9	-0.10888	-1.08876						
17	SLD 8	-0.02955	-0.29545	SLD 9	-0.1123	-1.12296						
18	SLD 8	-0.02896	-0.28963	SLD 9	-0.11631	-1.16306						
19	SLD 8	-0.02851	-0.28514	SLD 9	-0.1209	-1.20904						
20	SLD 8	-0.02771	-0.27706	SLD 9	-0.12575	-1.25746						
21	SLD 8	-0.0272	-0.272	SLD 9	-0.12734	-1.27344						
22	SLD 16	-0.00901	-0.09009	SLD 1	-0.11602	-1.16015						
23	SLD 16	-0.01153	-0.11529	SLD 1	-0.11435	-1.14348						
24	SLD 16	-0.0179	-0.17899	SLD 1	-0.10934	-1.09335						
25	SLD 12	-0.02281	-0.2281	SLD 5	-0.10553	-1.05532						
26	SLD 12	-0.02533	-0.25335	SLD 5	-0.10441	-1.04409						
27	SLD 12	-0.0277	-0.27704	SLD 5	-0.1036	-1.03602						
28	SLD 12	-0.03007	-0.30068	SLD 5	-0.10312	-1.03121						
29	SLD 12	-0.03267	-0.32672	SLD 5	-0.10279	-1.02794						
30	SLD 12	-0.03486	-0.34859	SLD 5	-0.10341	-1.03413						
31	SLD 8	-0.03583	-0.35831	SLD 9	-0.10577	-1.05767						
32	SLD 8	-0.03553	-0.35535	SLD 9	-0.10865	-1.08651						
33	SLD 8	-0.03498	-0.34977	SLD 9	-0.11218	-1.12183						
34	SLD 8	-0.0342	-0.34204	SLD 9	-0.11614	-1.16144						
35	SLD 8	-0.03327	-0.33273	SLD 9	-0.12066	-1.20656						
36	SLD 8	-0.032	-0.32002	SLD 9	-0.12539	-1.25387						
37	SLD 8	-0.03141	-0.31409	SLD 9	-0.12694	-1.26942						
38	SLD 12	-0.03233	-0.32328	SLD 5	-0.10276	-1.02757						
39	SLD 8	-0.03802	-0.38018	SLD 9	-0.10544	-1.05442						
40	SLD 8	-0.03999	-0.39994	SLD 9	-0.10578	-1.05781						
41	SLD 12	-0.04025	-0.40253	SLD 5	-0.1037	-1.03697						
42	SLD 12	-0.036	-0.35997	SLD 5	-0.10162	-1.01624						
43	SLD 8	-0.04139	-0.41386	SLD 9	-0.10447	-1.04469						
44	SLD 12	-0.03611	-0.3611	SLD 5	-0.10159	-1.01595						
45	SLD 8	-0.04326	-0.43259	SLD 9	-0.10444	-1.04442						
46	SLD 8	-0.04383	-0.43828	SLD 9	-0.1056	-1.05602						
47	SLD 12	-0.04349	-0.43492	SLD 5	-0.10135	-1.01351						
48	SLD 12	-0.04454	-0.44536	SLD 5	-0.10275	-1.02753						
49	SLD 12	-0.04096	-0.40957	SLD 5	-0.09964	-0.99645						
50	SLD 12	-0.04289	-0.42892	SLD 5	-0.09955	-0.9955						
51	SLD 8	-0.04582	-0.45817	SLD 9	-0.10366	-1.0366						
52	SLD 12	-0.04091	-0.40908	SLD 5	-0.09964	-0.99636						
53	SLD 12	-0.03842	-0.38422	SLD 5	-0.10098	-1.00976						
54	SLD 8	-0.04668	-0.46684	SLD 9	-0.10743	-1.07432						
55	SLD 12	-0.03615	-0.36155	SLD 5	-0.10214	-1.02145						
56	SLD 8	-0.04634	-0.46343	SLD 9	-0.11183	-1.1183						
57	SLD 16	-0.02951	-0.29509	SLD 1	-0.10716	-1.07161						
58	SLD 8	-0.04524	-0.45244	SLD 9	-0.11653	-1.16534						
59	SLD 16	-0.01738	-0.17379	SLD 1	-0.11621	-1.16211						
60	SLD 16	-0.01999	-0.19993	SLD 1	-0.11436	-1.14364						
61	SLD 8	-0.04309	-0.43092	SLD 9	-0.12383	-1.23834						
62	SLD 8	-0.04246	-0.42462	SLD 9	-0.12574	-1.25745						
63	SLD 12	-0.04716	-0.47159	SLD 5	-0.10095	-1.00948						
64	SLD 12	-0.04824	-0.48244	SLD 5	-0.10199	-1.01988						
65	SLD 8	-0.04869	-0.48695	SLD 9	-0.10376	-1.03757						
66	SLD 12	-0.04398	-0.43977	SLD 5	-0.09827	-0.98275						
67	SLD 12	-0.04266	-0.42659	SLD 5	-0.09909	-0.99095						
68	SLD 12	-0.04441	-0.44409	SLD 5	-0.09823	-0.98232						
69	SLD 12	-0.04825	-0.48253	SLD 5	-0.09898	-0.98979						
70	SLD 12	-0.04639	-0.46387	SLD 5	-0.09714	-0.97142						
71	SLD 12	-0.05074	-0.50738	SLD 5	-0.10027	-1.00269						
72	SLD 12	-0.05168	-0.51675	SLD 5	-0.10137	-1.01374						
73	SLD 12	-0.04688	-0.46876	SLD 5	-0.09716	-0.97158						
74	SLD 12	-0.04874	-0.48742	SLD 5	-0.09644	-0.96439						
75	SLD 12	-0.04766	-0.47657	SLD 5	-0.09699	-0.96992						
76	SLD 12	-0.05278	-0.52779	SLD 5	-0.10026	-1.00262						
77	SLD 16	-0.02517	-0.2517	SLD 1	-0.11649	-1.1649						
78	SLD 16	-0.0277	-0.27696	SLD 1	-0.11422	-1.14218						

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.
79	SLD 16	-0.03402	-0.34024	SLD 1	-0.10821	-1.08214						
80	SLD 16	-0.03985	-0.39848	SLD 1	-0.10264	-1.02645						
81	SLD 16	-0.04542	-0.45418	SLD 1	-0.0979	-0.97896						
82	SLD 12	-0.04758	-0.47582	SLD 5	-0.09698	-0.96977						
83	SLD 12	-0.04904	-0.49045	SLD 5	-0.09634	-0.96343						
84	SLD 12	-0.0499	-0.49897	SLD 5	-0.09558	-0.95581						
85	SLD 12	-0.05049	-0.50485	SLD 5	-0.09481	-0.94814						
86	SLD 12	-0.0518	-0.51804	SLD 5	-0.09652	-0.9652						
87	SLD 12	-0.05305	-0.53051	SLD 5	-0.09812	-0.98122						
88	SLD 12	-0.05411	-0.54111	SLD 5	-0.09963	-0.99626						
89	SLD 8	-0.05487	-0.54874	SLD 9	-0.10244	-1.02437						
90	SLD 8	-0.05481	-0.54815	SLD 9	-0.10587	-1.05872						
91	SLD 8	-0.05455	-0.54553	SLD 9	-0.11024	-1.10239						
92	SLD 8	-0.05412	-0.54115	SLD 9	-0.11596	-1.15964						
93	SLD 8	-0.05304	-0.53044	SLD 9	-0.12309	-1.23091						
94	SLD 8	-0.05233	-0.52327	SLD 9	-0.1262	-1.26204						
95	SLD 12	-0.05282	-0.52823	SLD 5	-0.09317	-0.93172						
96	SLD 12	-0.05573	-0.55728	SLD 5	-0.0941	-0.94103						
97	SLD 16	-0.03026	-0.30265	SLD 1	-0.11576	-1.15762						
98	SLD 16	-0.0319	-0.31897	SLD 1	-0.11376	-1.13759						
99	SLD 12	-0.05398	-0.53976	SLD 5	-0.09327	-0.93275						
100	SLD 12	-0.05884	-0.58845	SLD 5	-0.09662	-0.96618						
101	SLD 8	-0.05887	-0.58869	SLD 9	-0.09819	-0.98188						
102	SLD 8	-0.05801	-0.58012	SLD 9	-0.10017	-1.0017						
103	SLD 8	-0.05796	-0.57955	SLD 9	-0.1045	-1.04497						
104	SLD 8	-0.05858	-0.58579	SLD 9	-0.11217	-1.12168						
105	SLD 8	-0.05776	-0.57763	SLD 9	-0.1239	-1.23896						
106	SLD 8	-0.05649	-0.56492	SLD 9	-0.12936	-1.29359						
107	SLD 12	-0.05455	-0.54545	SLD 5	-0.0911	-0.91098						
108	SLD 12	-0.05477	-0.5477	SLD 5	-0.08938	-0.8938						
109	SLD 16	-0.03154	-0.31543	SLD 1	-0.11685	-1.16853						
110	SLD 16	-0.03787	-0.37872	SLD 1	-0.10665	-1.06652						
111	SLD 16	-0.04177	-0.41766	SLD 1	-0.09911	-0.99105						
112	SLD 16	-0.04649	-0.46487	SLD 1	-0.09294	-0.92939						
113	SLD 16	-0.05191	-0.51907	SLD 1	-0.08995	-0.89951						
114	SLD 12	-0.05492	-0.54917	SLD 5	-0.09093	-0.90929						
115	SLD 12	-0.0567	-0.56703	SLD 5	-0.08891	-0.88909						
116	SLD 16	-0.03513	-0.35126	SLD 1	-0.11436	-1.14363						
117	SLD 16	-0.0359	-0.35902	SLD 1	-0.11307	-1.13075						
118	SLD 12	-0.05877	-0.58772	SLD 5	-0.08952	-0.89519						
119	SLD 12	-0.06344	-0.63442	SLD 5	-0.09289	-0.92886						
120	SLD 8	-0.06229	-0.62294	SLD 9	-0.09265	-0.92647						
121	SLD 8	-0.0604	-0.60402	SLD 9	-0.09287	-0.92868						
122	SLD 8	-0.06058	-0.60583	SLD 9	-0.09727	-0.97273						
123	SLD 4	-0.06143	-0.61432	SLD 13	-0.10869	-1.08687						
124	SLD 8	-0.06133	-0.61327	SLD 9	-0.12648	-1.26475						
125	SLD 8	-0.0583	-0.58301	SLD 9	-0.13661	-1.36606						
126	SLD 12	-0.06143	-0.61431	SLD 5	-0.09017	-0.9017						
127	SLD 12	-0.05757	-0.57571	SLD 5	-0.08539	-0.85392						
128	SLD 12	-0.05747	-0.57467	SLD 5	-0.08509	-0.85094						
129	SLD 12	-0.0593	-0.59299	SLD 5	-0.08719	-0.87191						
130	SLD 12	-0.06005	-0.60048	SLD 5	-0.08402	-0.8402						
131	SLD 8	-0.03996	-0.39964	SLD 9	-0.18709	-1.87092						
132	SLD 8	-0.03632	-0.36324	SLD 9	-0.1946	-1.94604						
133	SLD 8	-0.03599	-0.35986	SLD 9	-0.19673	-1.9673						
134	SLD 8	-0.03622	-0.36224	SLD 9	-0.19823	-1.98228						
135	SLD 8	-0.03675	-0.36755	SLD 9	-0.19916	-1.99158						
136	SLD 8	-0.03729	-0.37288	SLD 9	-0.19985	-1.99849						
137	SLD 8	-0.03779	-0.37794	SLD 9	-0.20044	-2.00436						
138	SLD 8	-0.03895	-0.38947	SLD 9	-0.20066	-2.00664						
139	SLD 8	-0.04047	-0.40473	SLD 9	-0.20072	-2.00721	SLE RA 16	0.40137	SLE RA 16	0.35912		
140	SLD 8	-0.04163	-0.41633	SLD 9	-0.20065	-2.00655	SLE RA 16	0.39798	SLE RA 16	0.35609		
141	SLD 8	-0.04233	-0.42332	SLD 9	-0.20037	-2.00372	SLE RA 16	0.40861	SLE RA 16	0.3656		
142	SLD 8	-0.0428	-0.42802	SLD 9	-0.1997	-1.99696	SLE RA 16	0.42001	SLE RA 16	0.3758		
143	SLD 8	-0.04279	-0.42794	SLD 9	-0.19889	-1.98889	SLE RA 16	0.41584	SLE RA 16	0.37206		
144	SLD 8	-0.04246	-0.42464	SLD 9	-0.1982	-1.98196	SLE RA 16	0.40935	SLE RA 16	0.36626		
145	SLD 8	-0.04194	-0.4194	SLD 9	-0.19769	-1.97694	SLE RA 16	0.40169	SLE RA 16	0.3594		
146	SLD 8	-0.04127	-0.41272	SLD 9	-0.1975	-1.97501	SLE RA 16	0.39051	SLE RA 16	0.34941		
147	SLD 8	-0.04115	-0.41155	SLD 9	-0.19789	-1.97892	SLE RA 16	0.2509	SLE RA 16	0.22449		
148	SLD 8	-0.04143	-0.41426	SLD 9	-0.19846	-1.98463	SLE RA 16	0.1037	SLE RA 16	0.09278		
149	SLD 7	-0.04107	-0.41065	SLD 10	-0.19879	-1.98787	SLE RA 16	0.25907	SLE RA 16	0.2318		
150	SLD 7	-0.04026	-0.40262	SLD 10	-0.19865	-1.98651						
151	SLD 7	-0.03926	-0.39262	SLD 10	-0.19854	-1.98544						
152	SLD 7	-0.03818	-0.38177	SLD 10	-0.19874	-1.98743						
153	SLD 7	-0.03688	-0.3688	SLD 10	-0.19895	-1.9895						
154	SLD 7	-0.03537	-0.35366	SLD 10	-0.19866	-1.98656						
155	SLD 7	-0.03265	-0.32651	SLD 10	-0.19822	-1.98224						
156	SLD 7	-0.02835	-0.28354	SLD 10	-0.19706	-1.97057						
157	SLD 7	-0.02563	-0.25626	SLD 10	-0.19556	-1.95563						
158	SLD 7	-0.02386	-0.23862	SLD 10	-0.19559	-1.95593						
159	SLD 7	-0.02158	-0.21576	SLD 10	-0.19633	-1.96329						
160	SLD 7	-0.0185	-0.18498	SLD 10	-0.19692	-1.96921						
161	SLD 7	-0.01548	-0.15479	SLD 10	-0.19714	-1.97138						
162	SLD 7	-0.0124	-0.12401	SLD 10	-0.19745	-1.97454						
163	SLD 7	-0.00924	-0.09244	SLD 10	-0.1982	-1.98201						
164	SLD 7	-0.00642	-0.06422	SLD 10	-0.20018	-2.00185						
165	SLD 7	-0.00574	-0.05745	SLD 10	-0.20145	-2.0145						
166	SLD 12	-0.06034	-0.6034	SLD 5	-0.08186	-0.81862						
167	SLD 16	-0.03758	-0.37576	SLD 1	-0.11701	-1.17014						
168	SLD 16	-0.03972	-0.39718	SLD 1	-0.11238	-1.12375						
169	SLD 16	-0.04374	-0.43743	SLD 1	-0.09846	-0.98463						
170	SLD 16	-0.04719	-0.4719	SLD 1	-0.08725	-0.87248						
171	SLD 15	-0.05207	-0.52072	SLD 2	-0.08221	-0.82215						
172	SLD 15	-0.05836	-0.58359	SLD 2	-0.08278	-0.8278						
173	SLD 11	-0.06283	-0.62834	SLD 6	-0.0852	-0.85203						
174	SLD 12	-0.06723	-0.6723	SLD 5	-0.08854	-0.88539						
175	SLD 8	-0.06508	-0.65085	SLD 9	-0.08668	-0.86682						
176	SLD 8	-0.0625	-0.62501	SLD 9	-0.0857	-0.85695						
177	SLD 4	-0.06147	-0.61471	SLD 13	-0.09202	-0.92023						

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.
178	SLD 4	-0.06309	-0.63091	SLD 13	-0.10654	-1.06538						
179	SLD 8	-0.06436	-0.64365	SLD 9	-0.12982	-1.2982						
180	SLD 8	-0.05832	-0.5832	SLD 9	-0.14662	-1.46619						
181	SLD 12	-0.05977	-0.59768	SLD 5	-0.08034	-0.8034						
182	SLD 12	-0.06484	-0.6484	SLD 5	-0.08422	-0.84222						
183	SLD 8	-0.04352	-0.4352	SLD 9	-0.19398	-1.93976						
184	SLD 8	-0.04508	-0.45077	SLD 9	-0.19428	-1.94276	SLE RA 16	0.01145	SLE RA 16	0.01025		
185	SLD 8	-0.04674	-0.46744	SLD 9	-0.19439	-1.94386	SLE RA 16	0.0254	SLE RA 16	0.02272		
186	SLD 8	-0.04752	-0.4752	SLD 9	-0.19433	-1.94329	SLE RA 16	0.02825	SLE RA 16	0.02528		
187	SLD 8	-0.04785	-0.47854	SLD 9	-0.19408	-1.94083	SLE RA 16	0.02543	SLE RA 16	0.02276		
188	SLD 8	-0.04842	-0.48415	SLD 9	-0.19343	-1.93426	SLE RA 16	0.02199	SLE RA 16	0.01967		
189	SLD 8	-0.04868	-0.48676	SLD 9	-0.19267	-1.92673	SLE RA 16	0.01729	SLE RA 16	0.01547		
190	SLD 8	-0.04856	-0.48561	SLD 9	-0.19208	-1.92085	SLE RA 16	0.01149	SLE RA 16	0.01028		
191	SLD 8	-0.0482	-0.48205	SLD 9	-0.19172	-1.91717	SLE RA 16	0.006	SLE RA 16	0.00537		
192	SLD 8	-0.0476	-0.47596	SLD 9	-0.19163	-1.91635						
193	SLD 8	-0.04707	-0.47071	SLD 9	-0.19199	-1.91988	SLE RA 16	0.00489	SLE RA 16	0.00437		
194	SLD 8	-0.04682	-0.46818	SLD 9	-0.19247	-1.92471	SLE RA 16	0.01808	SLE RA 16	0.01617		
195	SLD 7	-0.04621	-0.46212	SLD 10	-0.1928	-1.92798	SLE RA 16	0.00729	SLE RA 16	0.00652		
196	SLD 7	-0.04559	-0.4559	SLD 10	-0.19266	-1.92656						
197	SLD 7	-0.04473	-0.44727	SLD 10	-0.19256	-1.92558						
198	SLD 7	-0.04346	-0.43463	SLD 10	-0.1928	-1.92802						
199	SLD 7	-0.04198	-0.41978	SLD 10	-0.19306	-1.9306						
200	SLD 7	-0.04077	-0.40769	SLD 10	-0.19275	-1.9275						
201	SLD 7	-0.0386	-0.38596	SLD 10	-0.19234	-1.9234						
202	SLD 7	-0.03474	-0.34744	SLD 10	-0.19131	-1.91308						
203	SLD 7	-0.03202	-0.32017	SLD 10	-0.18992	-1.89923						
204	SLD 7	-0.0298	-0.29803	SLD 10	-0.18999	-1.8999						
205	SLD 7	-0.02678	-0.26779	SLD 10	-0.19067	-1.90675						
206	SLD 7	-0.02293	-0.2293	SLD 10	-0.19109	-1.91085						
207	SLD 7	-0.00998	-0.09979	SLD 10	-0.19503	-1.95033						
208	SLD 7	-0.00934	-0.09337	SLD 10	-0.19646	-1.96457						
209	SLD 11	-0.06294	-0.62939	SLD 6	-0.08168	-0.81684						
210	SLD 8	-0.06723	-0.67228	SLD 9	-0.13015	-1.30146						
211	SLD 8	-0.0612	-0.61201	SLD 9	-0.14812	-1.48121	SLE RA 20	0.01852	SLE RA 20	0.01657		
213	SLD 8	-0.04986	-0.49861	SLD 9	-0.17855	-1.78546	SLE RA 20	0.019	SLE RA 20	0.017		
215	SLD 8	-0.04839	-0.48386	SLD 9	-0.18367	-1.83667	SLE RA 16	0.03243	SLE RA 16	0.02901		
217	SLD 8	-0.04853	-0.48532	SLD 9	-0.18498	-1.84976	SLE RA 16	0.03813	SLE RA 16	0.03411		
219	SLD 8	-0.04881	-0.48812	SLD 9	-0.18583	-1.85834	SLE RA 16	0.04295	SLE RA 16	0.03843		
221	SLD 8	-0.04915	-0.49145	SLD 9	-0.18644	-1.86439	SLE RA 16	0.05108	SLE RA 16	0.0457		
222	SLD 8	-0.04914	-0.49142	SLD 9	-0.18697	-1.86968	SLE RA 16	0.05771	SLE RA 16	0.05164		
223	SLD 8	-0.0492	-0.49199	SLD 9	-0.1875	-1.87503	SLE RA 16	0.06045	SLE RA 16	0.05409		
224	SLD 8	-0.05124	-0.51237	SLD 9	-0.18788	-1.87879	SLE RA 16	0.08162	SLE RA 16	0.07302		
225	SLD 8	-0.0531	-0.53102	SLD 9	-0.18805	-1.88047	SLE RA 16	0.09725	SLE RA 16	0.08702		
226	SLD 8	-0.05341	-0.53406	SLD 9	-0.18799	-1.87987	SLE RA 16	0.09777	SLE RA 16	0.08748		
227	SLD 8	-0.05334	-0.53339	SLD 9	-0.18779	-1.87788	SLE RA 16	0.09293	SLE RA 16	0.08315		
228	SLD 8	-0.05403	-0.54027	SLD 9	-0.18714	-1.87141	SLE RA 16	0.08938	SLE RA 16	0.07997		
229	SLD 8	-0.05457	-0.54573	SLD 9	-0.18644	-1.86442	SLE RA 16	0.08527	SLE RA 16	0.07629		
230	SLD 8	-0.05467	-0.54671	SLD 9	-0.18596	-1.85959	SLE RA 16	0.08016	SLE RA 16	0.07172		
231	SLD 8	-0.05448	-0.54477	SLD 9	-0.18572	-1.85724	SLE RA 16	0.07573	SLE RA 16	0.06776		
232	SLD 8	-0.05397	-0.53967	SLD 9	-0.18577	-1.85768	SLE RA 16	0.07044	SLE RA 16	0.06303		
233	SLD 8	-0.05303	-0.53026	SLD 9	-0.18608	-1.86079	SLE RA 16	0.07475	SLE RA 16	0.06688		
234	SLD 8	-0.05215	-0.52148	SLD 9	-0.18646	-1.8646	SLE RA 16	0.08618	SLE RA 16	0.07711		
235	SLD 7	-0.05133	-0.51328	SLD 10	-0.1868	-1.86802	SLE RA 16	0.0737	SLE RA 16	0.06594		
236	SLD 7	-0.05093	-0.50933	SLD 10	-0.18665	-1.86648	SLE RA 16	0.06353	SLE RA 16	0.05684		
237	SLD 7	-0.05023	-0.50231	SLD 10	-0.18656	-1.86556	SLE RA 16	0.06278	SLE RA 16	0.05617		
238	SLD 7	-0.04876	-0.48762	SLD 10	-0.18685	-1.86847	SLE RA 16	0.05686	SLE RA 16	0.05088		
239	SLD 7	-0.04704	-0.47041	SLD 10	-0.18716	-1.87165	SLE RA 16	0.04629	SLE RA 16	0.04142		
240	SLD 7	-0.04618	-0.46177	SLD 10	-0.18683	-1.86831	SLE RA 16	0.03542	SLE RA 16	0.03169		
241	SLD 7	-0.04455	-0.44553	SLD 10	-0.18643	-1.86434	SLE RA 16	0.01847	SLE RA 16	0.01653		
242	SLD 7	-0.04105	-0.41053	SLD 10	-0.18551	-1.85506						
243	SLD 7	-0.03837	-0.38375	SLD 10	-0.18425	-1.84253						
244	SLD 7	-0.03572	-0.35716	SLD 10	-0.18439	-1.84388						
245	SLD 7	-0.03196	-0.31958	SLD 10	-0.18502	-1.85019						
246	SLD 7	-0.02735	-0.27347	SLD 10	-0.18526	-1.85258						
247	SLD 7	-0.02337	-0.23367	SLD 10	-0.18434	-1.84337						
248	SLD 7	-0.0197	-0.19705	SLD 10	-0.18426	-1.84265						
249	SLD 7	-0.01633	-0.1633	SLD 10	-0.18613	-1.86127						
250	SLD 7	-0.01354	-0.13537	SLD 10	-0.18991	-1.89905						
251	SLD 7	-0.01294	-0.12938	SLD 10	-0.19154	-1.91539						
252	SLD 12	-0.06231	-0.62313	SLD 5	-0.07913	-0.79128						
253	SLD 15	-0.06483	-0.64829	SLD 2	-0.08101	-0.81012						
254	SLD 12	-0.06899	-0.68994	SLD 5	-0.08434	-0.84341						
255	SLD 11	-0.06233	-0.62327	SLD 6	-0.07687	-0.7687						
256	SLD 12	-0.06197	-0.61971	SLD 5	-0.0763	-0.763						
257	SLD 16	-0.04254	-0.42543	SLD 1	-0.11719	-1.17193						
258	SLD 15	-0.04431	-0.44309	SLD 2	-0.11156	-1.11559						
259	SLD 15	-0.06318	-0.63184	SLD 2	-0.07743	-0.77433						
260	SLD 12	-0.06922	-0.6922	SLD 5	-0.07983	-0.7983						
261	SLD 4	-0.06816	-0.68161	SLD 13	-0.11148	-1.11482						
262	SLD 11	-0.065	-0.65	SLD 6	-0.07711	-0.77106						
263	SLD 8	-0.06748	-0.6748	SLD 9	-0.07746	-0.77463						
264	SLD 15	-0.05906	-0.59063	SLD 2	-0.07489	-0.74892						
265	SLD 12	-0.06633	-0.66327	SLD 5	-0.07862	-0.78616						
266	SLD 4	-0.06419	-0.64195	SLD 13	-0.09479	-0.94786						
267	SLD 12	-0.06371	-0.63705	SLD 5	-0.0757	-0.75698						
268	SLD 4	-0.06417	-0.64174	SLD 13	-0.08142	-0.81423						
269	SLD 15	-0.04909	-0.49091	SLD 2	-0.09197	-0.91969						
270	SLD 15	-0.06657	-0.66566	SLD 2	-0.07582	-0.7582						
271	SLD 15	-0.05409	-0.54092	SLD 2	-0.07605	-0.76053						
272	SLD 12	-0.07077	-0.70774	SLD 5	-0.07915	-0.7915						
273	SLD 11	-0.06408	-0.6408	SLD 6	-0.07326	-0.73264						
274	SLD 16	-0.06953	-0.69533	SLD 1	-0.0795	-0.79498						
275	SLD 4	-0.07565	-0.75651	SLD 13	-0.1259	-1.25896	SLE RA 20	0.1863	SLE RA 20	0.16669		
276	SLD 8	-0.07521	-0.7521	SLD 9	-0.13705	-1.37052	SLE RA 20	0.21574	SLE RA 20	0.19303		
278	SLD 8	-0.07259	-0.72586	SLD 9	-0.15501	-1.55014	SLE RA 20	0.27196	SLE RA 20	0.24333		
279	SLD 8	-0.0728	-0.72795	SLD 9	-0.15579	-1.55788	SLE RA 20	0.3046	SLE RA 20	0.27254		
280	SLD 8	-0.07272	-0.72725	SLD 9	-0.15438	-1.54378	SLE RA 20	0.27986	SLE RA 20	0.25041		
281	SLD 8	-0.07311	-0.73113	SLD 9	-0.15374	-1.53743	SLE RA 20	0.27591	SLE RA 20	0.24687		
282	SLD 8	-0.07428	-0.7428	SLD 9	-0.15384	-1.53842	SLE RA 20	0.30476	SLE RA 20	0.27268		

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.
283	SLD 8	-0.07505	-0.75047	SLD 9	-0.15483	-1.5483	SLE RA 20	0.34591	SLE RA 20	0.3095		
284	SLD 8	-0.07551	-0.75514	SLD 9	-0.15617	-1.56171	SLE RA 20	0.37719	SLE RA 20	0.33748		
285	SLD 8	-0.0791	-0.79096	SLD 9	-0.15602	-1.56021	SLE RA 20	0.42676	SLE RA 20	0.38184		
286	SLD 8	-0.08127	-0.81274	SLD 9	-0.156	-1.56003	SLE RA 20	0.45305	SLE RA 20	0.40536		
287	SLD 8	-0.08051	-0.80507	SLD 9	-0.1567	-1.56695	SLE RA 20	0.44878	SLE RA 20	0.40154		
288	SLD 8	-0.07853	-0.78534	SLD 9	-0.1573	-1.57297	SLE RA 20	0.42618	SLE RA 20	0.38132		
289	SLD 8	-0.07887	-0.78867	SLD 9	-0.15595	-1.55949	SLE RA 20	0.39497	SLE RA 20	0.35339		
290	SLD 8	-0.07883	-0.78827	SLD 9	-0.15457	-1.54567	SLE RA 20	0.35354	SLE RA 20	0.31633		
291	SLD 8	-0.07822	-0.78223	SLD 9	-0.15396	-1.53961	SLE RA 16	0.32059	SLE RA 16	0.28685		
292	SLD 8	-0.07795	-0.77947	SLD 9	-0.15402	-1.5402	SLE RA 16	0.30918	SLE RA 16	0.27663		
293	SLD 8	-0.07801	-0.78014	SLD 9	-0.15454	-1.54542	SLE RA 20	0.31741	SLE RA 20	0.284		
294	SLD 8	-0.07758	-0.77579	SLD 9	-0.1554	-1.55403	SLE RA 20	0.34631	SLE RA 20	0.30986		
295	SLD 7	-0.0762	-0.76203	SLD 10	-0.15666	-1.56661	SLE RA 20	0.39154	SLE RA 20	0.35032		
296	SLD 7	-0.07479	-0.74787	SLD 10	-0.1578	-1.57796	SLE RA 20	0.37853	SLE RA 20	0.33869		
297	SLD 7	-0.0757	-0.757	SLD 10	-0.15709	-1.57093	SLE RA 20	0.36904	SLE RA 20	0.3302		
298	SLD 7	-0.0756	-0.75603	SLD 10	-0.15668	-1.56679	SLE RA 20	0.37647	SLE RA 20	0.33684		
299	SLD 7	-0.07332	-0.73315	SLD 10	-0.15759	-1.57594	SLE RA 20	0.36718	SLE RA 20	0.32853		
300	SLD 7	-0.07022	-0.70224	SLD 10	-0.15867	-1.58672	SLE RA 20	0.33593	SLE RA 20	0.30057		
301	SLD 7	-0.07	-0.7	SLD 10	-0.15736	-1.57357	SLE RA 20	0.29477	SLE RA 20	0.26374		
302	SLD 7	-0.06894	-0.68936	SLD 10	-0.15589	-1.55886	SLE RA 20	0.24656	SLE RA 20	0.2206		
303	SLD 7	-0.06637	-0.66373	SLD 10	-0.15497	-1.54967	SLE RA 20	0.17769	SLE RA 20	0.15898		
304	SLD 7	-0.06365	-0.63652	SLD 10	-0.15459	-1.5459	SLE RA 20	0.1288	SLE RA 20	0.11525		
305	SLD 7	-0.06051	-0.60506	SLD 10	-0.15544	-1.55439	SLE RA 20	0.10367	SLE RA 20	0.09275		
306	SLD 7	-0.05521	-0.55213	SLD 10	-0.15707	-1.57065	SLE RA 20	0.08517	SLE RA 20	0.0762		
307	SLD 7	-0.04754	-0.47535	SLD 10	-0.15689	-1.56891	SLE RA 20	0.04959	SLE RA 20	0.04437		
308	SLD 11	-0.0653	-0.653	SLD 6	-0.07368	-0.7368						
309	SLD 7	-0.03979	-0.39788	SLD 10	-0.14677	-1.46775						
310	SLD 7	-0.03156	-0.31564	SLD 10	-0.16341	-1.63414						
311	SLD 7	-0.03172	-0.31723	SLD 10	-0.16716	-1.67156						
312	SLD 11	-0.06708	-0.67081	SLD 6	-0.07448	-0.74477						
313	SLD 7	-0.03428	-0.34281	SLD 10	-0.14632	-1.46315						
314	SLD 16	-0.06532	-0.65316	SLD 1	-0.07527	-0.7527						
315	SLD 15	-0.06631	-0.66306	SLD 2	-0.07342	-0.73422						
316	SLD 15	-0.04709	-0.47089	SLD 2	-0.11751	-1.17509						
317	SLD 15	-0.04863	-0.48633	SLD 2	-0.11145	-1.11452						
318	SLD 7	-0.0343	-0.34303	SLD 10	-0.14947	-1.49471						
319	SLD 16	-0.07151	-0.71514	SLD 1	-0.07793	-0.77929						
320	SLD 16	-0.0675	-0.67499	SLD 1	-0.07943	-0.79432						
321	SLD 4	-0.07139	-0.71389	SLD 13	-0.10733	-1.07329						
322	SLE RA 1	-0.06904	-0.69039	SLD 6	-0.07451	-0.74505						
323	SLE RA 1	-0.06787	-0.67872	SLD 6	-0.07332	-0.73322						
324	SLD 15	-0.06577	-0.65766	SLD 2	-0.07347	-0.73467						
325	SLE RA 1	-0.06646	-0.66461	SLD 2	-0.07208	-0.72079						
326	SLD 16	-0.07021	-0.70211	SLD 1	-0.08327	-0.83268						
327	SLE RA 1	-0.07219	-0.72192	SLD 7	-0.07738	-0.77381						
328	SLD 13	-0.05286	-0.52862	SLD 4	-0.09884	-0.98843						
329	SLD 13	-0.06457	-0.64568	SLD 4	-0.07318	-0.73179						
330	SLD 2	-0.06956	-0.69558	SLD 15	-0.08924	-0.89245						
331	SLD 13	-0.05532	-0.55318	SLD 4	-0.08551	-0.85513						
332	SLD 4	-0.08067	-0.80671	SLD 13	-0.12341	-1.23406	SLE RA 20	0.08784	SLE RA 20	0.07859		
333	SLD 3	-0.08418	-0.84177	SLD 14	-0.1277	-1.27696	SLE RA 20	0.3309	SLE RA 20	0.29607		
335	SLD 4	-0.09091	-0.90915	SLD 13	-0.12876	-1.28762	SLE RA 20	0.3369	SLE RA 20	0.30144		
336	SLE RA 1	-0.06982	-0.6982	SLD 8	-0.07554	-0.75543						
337	SLD 14	-0.06698	-0.66977	SLD 3	-0.07831	-0.78313						
338	SLD 8	-0.0892	-0.89196	SLD 9	-0.12502	-1.25025	SLE RA 20	0.29396	SLE RA 20	0.26302		
339	SLD 14	-0.06886	-0.68857	SLD 3	-0.08404	-0.84042						
340	SLD 8	-0.08593	-0.85934	SLD 9	-0.12215	-1.22151	SLE RA 20	0.20429	SLE RA 20	0.18279		
341	SLD 8	-0.08609	-0.86092	SLD 9	-0.12064	-1.2064	SLE RA 20	0.18536	SLE RA 20	0.16585		
342	SLD 8	-0.09007	-0.90066	SLD 9	-0.12074	-1.20742	SLE RA 20	0.25249	SLE RA 20	0.22591		
343	SLD 8	-0.09559	-0.95591	SLD 9	-0.12256	-1.22565	SLE RA 20	0.36486	SLE RA 20	0.32645		
344	SLD 8	-0.09955	-0.99547	SLD 9	-0.12481	-1.24812	SLE RA 20	0.48243	SLE RA 20	0.43165		
345	SLD 8	-0.10312	-1.0312	SLD 9	-0.12421	-1.24214	SLE RA 20	0.5596	SLE RA 20	0.5007		
346	SLD 7	-0.10442	-1.04418	SLD 10	-0.12402	-1.24024	SLE RA 20	0.58072	SLE RA 20	0.51959		
347	SLD 7	-0.10402	-1.04018	SLD 10	-0.12545	-1.25451	SLE RA 20	0.5854	SLE RA 20	0.52378		
348	SLD 8	-0.10157	-1.01568	SLD 9	-0.12671	-1.26707	SLE RA 20	0.54687	SLE RA 20	0.4893		
349	SLD 8	-0.0989	-0.98899	SLD 9	-0.12466	-1.2466	SLE RA 20	0.43874	SLE RA 20	0.39255		
350	SLD 8	-0.09442	-0.94422	SLD 9	-0.12233	-1.22332	SLE RA 20	0.31653	SLE RA 20	0.28321		
351	SLD 8	-0.0904	-0.90397	SLD 9	-0.1212	-1.21198	SLE RA 20	0.22723	SLE RA 20	0.20332		
352	SLD 8	-0.08886	-0.8886	SLD 9	-0.12119	-1.21193	SLE RA 20	0.19718	SLE RA 20	0.17642		
353	SLD 8	-0.09006	-0.90064	SLD 9	-0.1221	-1.22097	SLE RA 20	0.23059	SLE RA 20	0.20632		
354	SLD 8	-0.09299	-0.92988	SLD 9	-0.12389	-1.23889	SLE RA 20	0.31306	SLE RA 20	0.2801		
355	SLD 7	-0.09541	-0.95409	SLD 10	-0.12659	-1.26592	SLE RA 20	0.41439	SLE RA 20	0.37077		
356	SLD 7	-0.09623	-0.96227	SLD 10	-0.12867	-1.28675	SLE RA 20	0.46604	SLE RA 20	0.41698		
357	SLD 7	-0.09745	-0.97447	SLD 10	-0.12767	-1.27675	SLE RA 20	0.47258	SLE RA 20	0.42284		
358	SLD 7	-0.09683	-0.96831	SLD 10	-0.12703	-1.27031	SLE RA 20	0.47482	SLE RA 20	0.42483		
359	SLD 7	-0.09479	-0.94788	SLD 10	-0.12853	-1.28527	SLE RA 20	0.4671	SLE RA 20	0.41793		
360	SLD 7	-0.09135	-0.9135	SLD 10	-0.1301	-1.30097	SLE RA 20	0.4168	SLE RA 20	0.37292		
361	SLD 7	-0.08865	-0.88649	SLD 10	-0.12763	-1.27633	SLE RA 20	0.32634	SLE RA 20	0.29199		
362	SLD 7	-0.08415	-0.84149	SLD 10	-0.12474	-1.24739	SLE RA 20	0.20955	SLE RA 20	0.18749		
363	SLD 7	-0.07972	-0.7972	SLD 10	-0.12338	-1.23379	SLE RA 20	0.108	SLE RA 20	0.09663		
364	SLD 7	-0.07712	-0.7712	SLD 10	-0.12371	-1.23714	SLE RA 20	0.06477	SLE RA 20	0.05795		
365	SLD 7	-0.07588	-0.75881	SLD 10	-0.12583	-1.25831	SLE RA 20	0.07363	SLE RA 20	0.06588		
366	SLD 7	-0.07324	-0.73239	SLD 10	-0.12904	-1.29036	SLE RA 20	0.06053	SLE RA 20	0.05416		
367	SLD 7	-0.06606	-0.66055	SLD 10	-0.12916	-1.2916						
368	SLD 7	-0.04397	-0.43967	SLD 10	-0.11938	-1.19379						
369	SLD 13	-0.05073	-0.50733	SLD 4	-0.11867	-1.18666						
370	SLD 13	-0.05216	-0.52158	SLD 4	-0.11277	-1.12774						
371	SLD 13	-0.05997	-0.59974	SLD 4	-0.07819	-0.78189						
372	SLE RA 1	-0.07039	-0.70387	SLD 4	-0.07615	-0.76147						
373	SLE RA 1	-0.06895	-0.68951	SLE RA 20	-0.07425	-0.74248						
374	SLD 7	-0.0485	-0.48504	SLD 10	-0.13826	-1.38256						
375	SLD 7	-0.04989	-0.49886	SLD 10	-0.1439	-1.43901						
376	SLD 7	-0.06193	-0.61926	SLD 10	-0.11652	-1.16521						
377	SLD 7	-0.05069	-0.50688	SLD 10	-0.1093	-1.09298						
378	SLD 13	-0.06818	-0.68181	SLD 4	-0.07428	-0.74283						
379	SLD 1	-0.07241	-0.72413	SLD 16	-0.07997	-0.79969						
380	SLD 14	-0.07133	-0.71331	SLD 3	-0.08994	-0.8994						
381	SLD 14	-0.06941	-0.69411	SLD 3	-0.08731	-0.87307						
382	SLD 7	-0.05047	-0.50467	SLD 10	-0.11544	-1.15437						

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.
383	SLD 5	-0.07194	-0.71935	SLD 12	-0.08025	-0.80247						
384	SLD 14	-0.06843	-0.68427	SLD 3	-0.08141	-0.81409						
385	SLD 7	-0.06318	-0.63177	SLD 10	-0.09598	-0.9598						
386	SLD 9	-0.07009	-0.7009	SLD 8	-0.07807	-0.78068						
387	SLD 13	-0.05339	-0.53389	SLD 4	-0.12053	-1.20534						
388	SLD 13	-0.05497	-0.5497	SLD 4	-0.11532	-1.15324						
389	SLD 13	-0.0583	-0.58295	SLD 4	-0.10065	-1.00655						
390	SLD 13	-0.06221	-0.62208	SLD 4	-0.08896	-0.88959						
391	SLD 9	-0.06558	-0.65582	SLD 8	-0.08509	-0.8509						
392	SLD 9	-0.07042	-0.70419	SLD 8	-0.08556	-0.8556						
393	SLD 5	-0.07368	-0.73684	SLD 12	-0.08566	-0.85659						
394	SLD 14	-0.07336	-0.73356	SLD 3	-0.0951	-0.95097						
395	SLD 10	-0.07631	-0.7631	SLD 7	-0.09224	-0.92245						
396	SLD 10	-0.07585	-0.75847	SLD 7	-0.09177	-0.9177						
397	SLD 2	-0.07653	-0.76533	SLD 15	-0.09775	-0.97752						
398	SLD 2	-0.07773	-0.77729	SLD 15	-0.11168	-1.11683						
399	SLD 1	-0.08217	-0.82174	SLD 16	-0.12472	-1.24717	SLE RA 20	0.28922	SLE RA 20	0.25877		
400	SLD 1	-0.08363	-0.83632	SLD 16	-0.12733	-1.27325	SLE RA 20	0.30969	SLE RA 20	0.27709		
402	SLD 1	-0.08513	-0.85135	SLD 16	-0.12118	-1.21183	SLE RA 20	0.18148	SLE RA 20	0.16238		
403	SLD 1	-0.08478	-0.84784	SLD 16	-0.10638	-1.06375						
404	SLD 9	-0.06937	-0.69373	SLD 8	-0.07829	-0.78294						
405	SLD 3	-0.08411	-0.84112	SLD 14	-0.09592	-0.95921						
406	SLD 3	-0.08501	-0.85006	SLD 14	-0.09299	-0.92993						
407	SLD 5	-0.08755	-0.87547	SLD 12	-0.09823	-0.98227						
408	SLD 7	-0.05396	-0.53961	SLD 10	-0.09363	-0.93634						
409	SLD 5	-0.08842	-0.88417	SLD 12	-0.11254	-1.12543	SLE RA 20	0.1147	SLE RA 20	0.10262		
410	SLD 5	-0.08985	-0.8985	SLD 12	-0.12421	-1.24211	SLE RA 20	0.28826	SLE RA 20	0.25792		
411	SLD 5	-0.08984	-0.89838	SLD 12	-0.12455	-1.24548	SLE RA 20	0.3375	SLE RA 20	0.30198		
412	SLD 5	-0.09049	-0.90491	SLD 12	-0.12254	-1.22538	SLE RA 20	0.33344	SLE RA 20	0.29834		
413	SLD 5	-0.0923	-0.92299	SLD 12	-0.12416	-1.24163	SLE RA 20	0.36164	SLE RA 20	0.32358		
414	SLD 5	-0.09393	-0.93929	SLD 12	-0.12372	-1.23721	SLE RA 20	0.32699	SLE RA 20	0.29257		
415	SLD 5	-0.0926	-0.92596	SLD 12	-0.11456	-1.14559	SLE RA 20	0.2053	SLE RA 20	0.18369		
416	SLD 5	-0.09099	-0.90994	SLD 12	-0.10188	-1.01881	SLE RA 20	0.00569	SLE RA 20	0.00509		
417	SLD 1	-0.08998	-0.89981	SLD 16	-0.09285	-0.92847						
418	SLD 7	-0.08858	-0.8858	SLD 10	-0.09096	-0.90961						
419	SLE RA 1	-0.09029	-0.90285	SLE RA 20	-0.09249	-0.92488						
420	SLD 5	-0.09343	-0.93428	SLD 12	-0.09923	-0.99228						
421	SLD 5	-0.09626	-0.96257	SLD 12	-0.10916	-1.09159	SLE RA 20	0.15978	SLE RA 20	0.14296		
422	SLD 5	-0.09851	-0.98507	SLD 12	-0.11571	-1.15706	SLE RA 20	0.25061	SLE RA 20	0.22423		
423	SLD 5	-0.09772	-0.97719	SLD 12	-0.11461	-1.14613	SLE RA 20	0.26986	SLE RA 20	0.24145		
424	SLD 5	-0.09729	-0.9729	SLD 12	-0.1116	-1.116	SLE RA 20	0.25857	SLE RA 20	0.23135		
425	SLD 5	-0.09867	-0.98667	SLD 12	-0.11194	-1.11944	SLE RA 20	0.26917	SLE RA 20	0.24084		
426	SLD 6	-0.09987	-0.99872	SLD 11	-0.11121	-1.11207	SLE RA 20	0.2308	SLE RA 20	0.20651		
427	SLD 1	-0.09649	-0.96491	SLD 16	-0.10306	-1.03065	SLE RA 20	0.10173	SLE RA 20	0.09102		
428	SLD 7	-0.0895	-0.89497	SLD 10	-0.09546	-0.95463						
429	SLD 7	-0.08194	-0.81935	SLD 10	-0.0939	-0.93902						
430	SLD 7	-0.07939	-0.79393	SLD 10	-0.09461	-0.94609						
431	SLD 7	-0.08119	-0.81191	SLD 10	-0.0975	-0.97498						
432	SLD 7	-0.08456	-0.84559	SLD 10	-0.10157	-1.0157						
433	SLD 7	-0.08233	-0.82334	SLD 10	-0.10207	-1.02067						
434	SLD 14	-0.07065	-0.70654	SLD 3	-0.09044	-0.90444						
435	SLD 7	-0.0643	-0.64302	SLD 10	-0.11499	-1.14993						
436	SLD 7	-0.06695	-0.66949	SLD 10	-0.12151	-1.21506						
437	SLD 14	-0.07524	-0.75245	SLD 3	-0.09882	-0.98822						
438	SLD 10	-0.07802	-0.78017	SLD 7	-0.09865	-0.9865						
439	SLD 10	-0.07829	-0.78295	SLD 7	-0.09861	-0.9861						
440	SLD 3	-0.0744	-0.74399	SLD 14	-0.08792	-0.87921						
441	SLD 6	-0.07946	-0.79463	SLD 11	-0.10366	-1.03662						
442	SLD 2	-0.08037	-0.80368	SLD 15	-0.11546	-1.15456	SLE RA 20	0.03965	SLE RA 20	0.03548		
443	SLD 7	-0.0634	-0.63396	SLD 10	-0.08003	-0.80026						
444	SLD 9	-0.06967	-0.69675	SLD 8	-0.08129	-0.81285						
445	SLD 1	-0.08131	-0.81308	SLD 16	-0.1269	-1.26905	SLE RA 20	0.20013	SLE RA 20	0.17906		
446	SLD 1	-0.08109	-0.81093	SLD 16	-0.12823	-1.28235	SLE RA 20	0.34286	SLE RA 20	0.30677		
447	SLD 14	-0.0738	-0.73801	SLD 3	-0.09741	-0.97412						
448	SLD 5	-0.07177	-0.71771	SLD 12	-0.08762	-0.87619						
449	SLD 13	-0.05511	-0.55111	SLD 4	-0.12202	-1.22018						
450	SLD 13	-0.05693	-0.5693	SLD 4	-0.1175	-1.17503						
451	SLD 13	-0.06138	-0.61384	SLD 4	-0.10538	-1.05376						
452	SLD 9	-0.06568	-0.65678	SLD 8	-0.09597	-0.95967						
453	SLD 9	-0.06804	-0.6804	SLD 8	-0.09367	-0.93667						
454	SLD 9	-0.072	-0.72003	SLD 8	-0.09378	-0.93782						
455	SLD 5	-0.07399	-0.7399	SLD 12	-0.09256	-0.92563						
456	SLD 10	-0.06986	-0.69861	SLD 7	-0.08413	-0.84128						
457	SLD 7	-0.06235	-0.62351	SLD 10	-0.09147	-0.91467						
458	SLD 14	-0.07181	-0.71808	SLD 3	-0.09288	-0.92885						
459	SLD 14	-0.07689	-0.76891	SLD 3	-0.10188	-1.01884						
460	SLD 10	-0.07957	-0.79573	SLD 7	-0.10435	-1.0435						
461	SLD 10	-0.08071	-0.80712	SLD 7	-0.10467	-1.04673						
462	SLD 6	-0.08161	-0.81608	SLD 11	-0.10937	-1.09373						
463	SLD 2	-0.08262	-0.82618	SLD 15	-0.11858	-1.1858	SLE RA 20	0.11529	SLE RA 20	0.10316		
464	SLD 1	-0.06528	-0.65277	SLD 16	-0.07838	-0.78377						
465	SLD 1	-0.08033	-0.80325	SLD 16	-0.12831	-1.28309	SLE RA 20	0.20432	SLE RA 20	0.18281		
466	SLD 5	-0.07594	-0.7594	SLD 12	-0.13182	-1.31824	SLE RA 20	0.16007	SLE RA 20	0.14322		
468	SLD 5	-0.06691	-0.66907	SLD 12	-0.12017	-1.20168						
469	SLD 5	-0.06479	-0.64789	SLD 12	-0.09798	-0.97979						
470	SLD 5	-0.06334	-0.6334	SLD 12	-0.0845	-0.84501						
471	SLD 5	-0.06234	-0.62341	SLD 12	-0.08299	-0.82989						
472	SLD 5	-0.06186	-0.61865	SLD 12	-0.09374	-0.9374						
473	SLD 5	-0.06153	-0.61526	SLD 12	-0.11499	-1.14992						
474	SLD 5	-0.06122	-0.6122	SLD 12	-0.13526	-1.35265	SLE RA 20	0.04005	SLE RA 20	0.03584		
475	SLD 5	-0.0624	-0.62399	SLD 12	-0.12969	-1.29687	SLE RA 20	0.00318	SLE RA 20	0.00285		
476	SLD 5	-0.06378	-0.63778	SLD 12	-0.12436	-1.24358						
477	SLD 5	-0.06501	-0.65005	SLD 12	-0.12877	-1.28768	SLE RA 20	0.01448	SLE RA 20	0.01295		
478	SLD 5	-0.06561	-0.65607	SLD 12	-0.13389	-1.33889	SLE RA 20	0.05903	SLE RA 20	0.05282		
479	SLD 5	-0.06561	-0.65607	SLD 12	-0.1173	-1.17298						
480	SLD 5	-0.06505	-0.65049	SLD 12	-0.09802	-0.98017						
481	SLD 5	-0.06456	-0.64562	SLD 12	-0.08527	-0.85273						
482	SLD 5	-0.06467	-0.64666	SLD 12	-0.08059	-0.80588						
483	SLD 5	-0.06556	-0.65565	SLD 12	-0.08388	-0.83885						

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.
484	SLD 5	-0.06726	-0.67257	SLD 12	-0.09462	-0.94619						
485	SLD 5	-0.06932	-0.69322	SLD 12	-0.11121	-1.11213						
486	SLD 5	-0.07084	-0.70843	SLD 12	-0.12537	-1.25371	SLE RA 20	0.00015	SLE RA 20	0.00014		
487	SLD 5	-0.07096	-0.70955	SLD 12	-0.11897	-1.18972						
488	SLD 5	-0.07122	-0.71218	SLD 12	-0.11314	-1.13142						
489	SLD 6	-0.07205	-0.72047	SLD 11	-0.11647	-1.16471						
490	SLD 6	-0.07258	-0.72583	SLD 11	-0.12106	-1.2106						
491	SLD 6	-0.07067	-0.70673	SLD 11	-0.10463	-1.04635						
492	SLD 6	-0.06825	-0.68255	SLD 11	-0.08701	-0.87014						
493	SLD 6	-0.06703	-0.67034	SLD 11	-0.07686	-0.76865						
494	SLD 6	-0.0676	-0.67604	SLD 11	-0.07459	-0.74586						
495	SLD 6	-0.06985	-0.6985	SLD 11	-0.07948	-0.79485						
496	SLD 6	-0.07258	-0.72579	SLD 11	-0.08961	-0.89609						
497	SLD 6	-0.07237	-0.72373	SLD 11	-0.09599	-0.95987						
498	SLD 3	-0.06018	-0.60177	SLD 14	-0.07451	-0.74507						
499	SLD 14	-0.07448	-0.74479	SLD 3	-0.09901	-0.99006						
500	SLD 9	-0.0694	-0.69404	SLD 8	-0.08503	-0.85032						
501	SLD 13	-0.05645	-0.56445	SLD 4	-0.12323	-1.23231						
502	SLD 13	-0.05857	-0.58569	SLD 4	-0.11949	-1.19493						
503	SLD 13	-0.06405	-0.64048	SLD 4	-0.10984	-1.09841						
504	SLD 9	-0.06828	-0.68278	SLD 8	-0.10302	-1.0302						
505	SLD 9	-0.07071	-0.70705	SLD 8	-0.10084	-1.00843						
506	SLD 9	-0.07346	-0.7346	SLD 8	-0.10044	-1.00441						
507	SLD 5	-0.07371	-0.73714	SLD 12	-0.09839	-0.9839						
508	SLD 6	-0.06438	-0.64384	SLD 11	-0.08807	-0.8807						
509	SLD 5	-0.07427	-0.74272	SLD 12	-0.13218	-1.32183	SLE RA 20	0.13872	SLE RA 20	0.12412		
511	SLD 5	-0.0565	-0.56498	SLD 12	-0.13508	-1.35076	SLE RA 20	0.00618	SLE RA 20	0.00553		
512	SLD 5	-0.06087	-0.60875	SLD 12	-0.13347	-1.33471	SLE RA 20	0.01956	SLE RA 20	0.0175		
513	SLD 5	-0.06602	-0.66022	SLD 12	-0.12505	-1.25047						
514	SLD 6	-0.06774	-0.67743	SLD 11	-0.12097	-1.2097						
515	SLD 6	-0.06773	-0.67728	SLD 11	-0.09626	-0.96257						
516	SLD 6	-0.06511	-0.65112	SLD 11	-0.09422	-0.94218						
517	SLD 10	-0.07143	-0.7143	SLD 7	-0.0921	-0.92102						
518	SLD 10	-0.07745	-0.77449	SLD 7	-0.10469	-1.04695						
519	SLD 10	-0.08073	-0.80735	SLD 7	-0.10832	-1.08324						
520	SLD 6	-0.06492	-0.64921	SLD 11	-0.09591	-0.95909						
521	SLD 10	-0.08273	-0.82727	SLD 7	-0.10887	-1.08868						
522	SLD 6	-0.06405	-0.64054	SLD 11	-0.1196	-1.196						
523	SLD 6	-0.08333	-0.83328	SLD 11	-0.11312	-1.13124	SLE RA 20	0.01976	SLE RA 20	0.01768		
524	SLD 5	-0.05316	-0.53163	SLD 12	-0.13332	-1.33321						
525	SLD 1	-0.08385	-0.83854	SLD 16	-0.12019	-1.20186	SLE RA 20	0.12095	SLE RA 20	0.10822		
526	SLD 5	-0.05682	-0.56819	SLD 12	-0.13147	-1.31466						
527	SLD 1	-0.07952	-0.79525	SLD 16	-0.12815	-1.28147	SLE RA 20	0.1621	SLE RA 20	0.14504		
528	SLD 5	-0.07332	-0.73317	SLD 12	-0.13135	-1.31348	SLE RA 20	0.11243	SLE RA 20	0.1006		
530	SLD 5	-0.05226	-0.52257	SLD 12	-0.13348	-1.33477						
531	SLD 5	-0.05658	-0.56583	SLD 12	-0.13164	-1.31642						
532	SLD 5	-0.06151	-0.61508	SLD 12	-0.12345	-1.2345						
533	SLD 6	-0.06316	-0.63158	SLD 11	-0.11969	-1.19692						
534	SLD 6	-0.06322	-0.63224	SLD 11	-0.0957	-0.95704						
535	SLD 6	-0.06241	-0.62406	SLD 11	-0.09479	-0.94793						
536	SLD 3	-0.07404	-0.74041	SLD 14	-0.09834	-0.98341						
537	SLD 3	-0.07769	-0.77694	SLD 14	-0.10477	-1.04773						
538	SLD 5	-0.06888	-0.68875	SLD 12	-0.13102	-1.31024	SLE RA 20	0.04358	SLE RA 20	0.03899		
539	SLD 5	-0.05572	-0.55719	SLD 12	-0.07336	-0.73357						
540	SLD 6	-0.05651	-0.56511	SLD 11	-0.08075	-0.80745						
541	SLD 6	-0.05867	-0.58669	SLD 11	-0.09165	-0.91651						
542	SLD 5	-0.0712	-0.71195	SLD 12	-0.09326	-0.93259						
543	SLD 5	-0.05722	-0.57218	SLD 12	-0.12009	-1.20088						
544	SLD 5	-0.07286	-0.72855	SLD 12	-0.12911	-1.29106	SLE RA 20	0.07233	SLE RA 20	0.06471		
545	SLD 5	-0.04821	-0.48213	SLD 12	-0.1238	-1.23804						
546	SLD 6	-0.05756	-0.5756	SLD 11	-0.0937	-0.937						
547	SLD 9	-0.06904	-0.69037	SLD 8	-0.08561	-0.85607						
548	SLD 10	-0.07421	-0.7421	SLD 7	-0.0997	-0.99705						
550	SLD 1	-0.06331	-0.63313	SLD 16	-0.08137	-0.8137						
551	SLD 6	-0.05305	-0.53051	SLD 11	-0.08573	-0.85731						
552	SLD 6	-0.05581	-0.55808	SLD 11	-0.11263	-1.12632						
553	SLD 5	-0.0458	-0.458	SLD 12	-0.12719	-1.27192						
554	SLD 5	-0.04942	-0.49424	SLD 12	-0.12465	-1.2465						
555	SLD 6	-0.05474	-0.54744	SLD 11	-0.11411	-1.14112						
556	SLD 6	-0.05497	-0.54974	SLD 11	-0.09165	-0.91655						
557	SLD 5	-0.04557	-0.45568	SLD 12	-0.12322	-1.2322						
558	SLD 13	-0.05691	-0.56915	SLD 4	-0.12327	-1.23274						
559	SLD 13	-0.05936	-0.59357	SLD 4	-0.12024	-1.20241						
560	SLD 13	-0.06556	-0.65561	SLD 4	-0.11235	-1.12353						
561	SLD 9	-0.0709	-0.70901	SLD 8	-0.10623	-1.06231						
562	SLD 9	-0.07328	-0.73284	SLD 8	-0.10404	-1.04042						
563	SLD 9	-0.07491	-0.74912	SLD 8	-0.10309	-1.03087						
564	SLD 5	-0.07359	-0.73593	SLD 12	-0.10057	-1.00569						
565	SLD 10	-0.07704	-0.77037	SLD 7	-0.10553	-1.05533						
566	SLD 10	-0.08131	-0.8131	SLD 7	-0.10945	-1.0945						
567	SLD 10	-0.08401	-0.84012	SLD 7	-0.11018	-1.10175	SLE RA 20	0.0128	SLE RA 20	0.01145		
568	SLD 6	-0.08437	-0.84366	SLD 11	-0.11411	-1.14105	SLE RA 20	0.0948	SLE RA 20	0.08482		
569	SLD 1	-0.08387	-0.83869	SLD 16	-0.12003	-1.20026	SLE RA 20	0.1869	SLE RA 20	0.16723		
570	SLD 1	-0.07804	-0.78038	SLD 16	-0.126	-1.26	SLE RA 20	0.22653	SLE RA 20	0.20269		
571	SLD 5	-0.07257	-0.72566	SLD 12	-0.12605	-1.26049	SLE RA 20	0.02257	SLE RA 20	0.0202		
572	SLD 5	-0.05282	-0.52817	SLD 12	-0.11243	-1.1243						
573	SLD 5	-0.04758	-0.47581	SLD 12	-0.11992	-1.19922						
574	SLD 5	-0.05228	-0.52277	SLD 12	-0.10659	-1.06587						
575	SLD 5	-0.04805	-0.48048	SLD 12	-0.11653	-1.16534						
576	SLD 5	-0.04557	-0.45567	SLD 12	-0.11605	-1.16053						
577	SLD 5	-0.04783	-0.4783	SLD 12	-0.07159	-0.71589						
578	SLD 5	-0.05092	-0.50921	SLD 12	-0.11013	-1.10132						
579	SLD 5	-0.04723	-0.47226	SLD 12	-0.0712	-0.71197						
580	SLD 6	-0.05045	-0.50448	SLD 11	-0.0889	-0.88899						
581	SLD 5	-0.04605	-0.46046	SLD 12	-0.11409	-1.14094						
582	SLD 5	-0.04938	-0.49382	SLD 12	-0.09368	-0.93681						
583	SLD 5	-0.05144	-0.51441	SLD 12	-0.07456	-0.74564						
584	SLD 5	-0.0465	-0.46498	SLD 12	-0.11962	-1.19622						
585	SLD 6	-0.04736	-0.47362	SLD 11	-0.07957	-0.79569						

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.
586	SLD 5	-0.04752	-0.47523	SLD 12	-0.07859	-0.78587						
587	SLD 5	-0.06216	-0.62159	SLD 12	-0.11723	-1.17228						
588	SLD 5	-0.04187	-0.41875	SLD 12	-0.12071	-1.20712						
589	SLD 6	-0.04926	-0.49255	SLD 11	-0.08985	-0.89848						
590	SLD 6	-0.0466	-0.46599	SLD 11	-0.06856	-0.68561						
591	SLD 6	-0.04817	-0.48174	SLD 11	-0.07626	-0.76263						
592	SLD 5	-0.05309	-0.53091	SLD 12	-0.09802	-0.98023						
593	SLD 5	-0.04519	-0.4519	SLD 12	-0.07648	-0.76481						
594	SLD 10	-0.07051	-0.70507	SLD 7	-0.09063	-0.90634						
595	SLD 6	-0.04852	-0.48524	SLD 11	-0.10428	-1.04277						
596	SLD 6	-0.04446	-0.44456	SLD 11	-0.06605	-0.66047						
597	SLD 5	-0.04188	-0.41882	SLD 12	-0.09482	-0.9482						
598	SLD 5	-0.04717	-0.47169	SLD 12	-0.07903	-0.79027						
599	SLD 6	-0.04631	-0.46312	SLD 11	-0.08649	-0.86493						
600	SLD 5	-0.04416	-0.44156	SLD 12	-0.07093	-0.70925						
601	SLD 5	-0.04263	-0.42633	SLD 12	-0.07573	-0.75727						
602	SLD 6	-0.04773	-0.47727	SLD 11	-0.10157	-1.01567						
603	SLD 9	-0.06935	-0.69347	SLD 8	-0.08486	-0.84863						
604	SLD 5	-0.0402	-0.40202	SLD 12	-0.11734	-1.17337						
605	SLD 6	-0.04395	-0.43945	SLD 11	-0.07168	-0.71684						
606	SLD 5	-0.04636	-0.46361	SLD 12	-0.1074	-1.07402						
607	SLD 5	-0.04318	-0.43182	SLD 12	-0.1134	-1.134						
608	SLD 6	-0.04399	-0.43986	SLD 11	-0.08387	-0.83871						
609	SLD 6	-0.04599	-0.45987	SLD 11	-0.08371	-0.83714						
610	SLD 5	-0.04373	-0.43727	SLD 12	-0.09105	-0.91053						
611	SLD 6	-0.04524	-0.45245	SLD 11	-0.10334	-1.03338						
612	SLD 6	-0.04232	-0.42324	SLD 11	-0.07679	-0.76788						
613	SLD 14	-0.07359	-0.73588	SLD 3	-0.09725	-0.97255						
614	SLD 5	-0.07226	-0.72261	SLD 12	-0.09196	-0.91957						
615	SLD 6	-0.04235	-0.42354	SLD 11	-0.08613	-0.86132						
616	SLD 6	-0.04262	-0.42616	SLD 11	-0.08637	-0.86373						
617	SLD 5	-0.05119	-0.51189	SLD 12	-0.08518	-0.8518						
618	SLD 5	-0.04328	-0.43276	SLD 12	-0.10024	-1.00245						
619	SLD 13	-0.05596	-0.5596	SLD 4	-0.12117	-1.21166						
620	SLD 5	-0.06306	-0.63064	SLD 12	-0.10281	-1.02812						
621	SLD 5	-0.06718	-0.67182	SLD 12	-0.10854	-1.08539						
622	SLD 5	-0.03762	-0.37623	SLD 12	-0.10466	-1.04657						
623	SLD 10	-0.06889	-0.68893	SLD 7	-0.08253	-0.8253						
624	SLD 10	-0.07798	-0.7798	SLD 7	-0.1013	-1.01297						
625	SLD 5	-0.04046	-0.40462	SLD 12	-0.10367	-1.03674						
626	SLD 5	-0.04151	-0.41508	SLD 12	-0.0919	-0.91903						
627	SLD 5	-0.04173	-0.41728	SLD 12	-0.09786	-0.9786						
628	SLD 5	-0.03926	-0.39265	SLD 12	-0.06459	-0.64593						
629	SLD 13	-0.06045	-0.60447	SLD 4	-0.11529	-1.15292						
630	SLD 6	-0.03801	-0.38015	SLD 11	-0.08069	-0.8069						
631	SLD 9	-0.07772	-0.77717	SLD 8	-0.09808	-0.98084						
632	SLD 5	-0.03665	-0.36655	SLD 12	-0.10494	-1.04942						
633	SLD 5	-0.0364	-0.36401	SLD 12	-0.10628	-1.0628						
634	SLD 10	-0.08227	-0.82274	SLD 7	-0.10175	-1.01748						
635	SLD 1	-0.06797	-0.67971	SLD 16	-0.11291	-1.1291						
636	SLD 5	-0.07718	-0.77183	SLD 12	-0.09467	-0.94667						
637	SLD 5	-0.03972	-0.39721	SLD 12	-0.09319	-0.93192						
638	SLD 13	-0.06662	-0.66625	SLD 4	-0.10788	-1.07877						
639	SLD 6	-0.03615	-0.36155	SLD 11	-0.08351	-0.83511						
640	SLD 5	-0.03981	-0.39812	SLD 12	-0.09171	-0.91713						
641	SLD 10	-0.08488	-0.84881	SLD 7	-0.10167	-1.01667						
642	SLD 6	-0.03931	-0.39314	SLD 11	-0.08266	-0.82659						
643	SLD 5	-0.03781	-0.37807	SLD 12	-0.06609	-0.66086						
644	SLD 5	-0.07147	-0.7147	SLD 12	-0.08336	-0.83359						
645	SLD 5	-0.03751	-0.37512	SLD 12	-0.06423	-0.64228						
646	SLD 5	-0.03629	-0.36294	SLD 12	-0.09617	-0.96169						
647	SLD 5	-0.03899	-0.38986	SLD 12	-0.09344	-0.93435						
648	SLD 1	-0.05786	-0.57859	SLD 16	-0.09821	-0.98213						
649	SLD 5	-0.03785	-0.37848	SLD 12	-0.09545	-0.95449						
650	SLD 10	-0.038	-0.38003	SLD 7	-0.09336	-0.93359						
651	SLD 6	-0.03449	-0.34493	SLD 11	-0.0846	-0.84602						
652	SLD 14	-0.06864	-0.68638	SLD 3	-0.08678	-0.86781						
653	SLD 6	-0.03391	-0.33908	SLD 11	-0.07664	-0.76643						
654	SLD 6	-0.03312	-0.3312	SLD 11	-0.06984	-0.69838						
655	SLD 9	-0.07023	-0.70226	SLD 8	-0.0787	-0.78703						
656	SLD 14	-0.07171	-0.71709	SLD 3	-0.09388	-0.9388						
657	SLD 6	-0.03198	-0.31982	SLD 11	-0.06572	-0.65719						
658	SLD 6	-0.0319	-0.31902	SLD 11	-0.08358	-0.83578						
659	SLD 6	-0.03281	-0.32808	SLD 11	-0.08269	-0.82694						
660	SLD 5	-0.03723	-0.37229	SLD 12	-0.08853	-0.88526						
661	SLD 10	-0.03578	-0.35781	SLD 7	-0.08641	-0.86405						
662	SLD 5	-0.03707	-0.37072	SLD 12	-0.07526	-0.7526						
663	SLD 14	-0.0541	-0.54097	SLD 3	-0.11892	-1.18918						
664	SLD 13	-0.0747	-0.74703	SLD 4	-0.09839	-0.98389						
665	SLD 1	-0.07234	-0.72345	SLD 16	-0.11107	-1.11067						
666	SLD 2	-0.08054	-0.80544	SLD 15	-0.10412	-1.04121						
667	SLD 6	-0.03132	-0.31316	SLD 11	-0.0839	-0.83902						
668	SLD 5	-0.04115	-0.41149	SLD 12	-0.09755	-0.9755						
669	SLD 1	-0.07506	-0.75062	SLD 16	-0.0858	-0.85796						
670	SLD 14	-0.06887	-0.6887	SLD 3	-0.0791	-0.79101						
671	SLD 6	-0.03575	-0.35748	SLD 11	-0.08531	-0.85309						
672	SLD 5	-0.04117	-0.41169	SLD 12	-0.06858	-0.68576						
673	SLD 5	-0.03699	-0.36987	SLD 12	-0.08491	-0.84909						
674	SLD 5	-0.03636	-0.36364	SLD 12	-0.08664	-0.86642						
675	SLD 5	-0.03529	-0.35291	SLD 12	-0.09464	-0.94642						
676	SLD 5	-0.03581	-0.35812	SLD 12	-0.09346	-0.9346						
677	SLD 5	-0.04817	-0.48171	SLD 12	-0.07903	-0.79027						
678	SLD 10	-0.03524	-0.35241	SLD 7	-0.08792	-0.87921						
679	SLD 5	-0.03695	-0.3695	SLD 12	-0.07491	-0.74908						
680	SLD 5	-0.03821	-0.38211	SLD 12	-0.06728	-0.67277						
681	SLD 6	-0.02936	-0.29365	SLD 11	-0.08598	-0.85979						
682	SLD 9	-0.03719	-0.37186	SLD 8	-0.06785	-0.67853						
683	SLD 10	-0.03002	-0.30021	SLD 7	-0.06813	-0.68133						
684	SLD 5	-0.03567	-0.35674	SLD 12	-0.06224	-0.62242						

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.
685	SLD 10	-0.0317	-0.31702	SLD 7	-0.0758	-0.75797						
686	SLD 10	-0.03875	-0.38747	SLD 7	-0.07687	-0.76875						
687	SLD 14	-0.07441	-0.74407	SLD 3	-0.09385	-0.93851						
688	SLE RA 1	-0.0824	-0.82395	SLD 4	-0.08813	-0.88135						
689	SLD 1	-0.07275	-0.7275	SLD 16	-0.07899	-0.78989						
690	SLD 6	-0.02695	-0.26954	SLD 11	-0.08809	-0.88086						
691	SLD 5	-0.04215	-0.4215	SLD 12	-0.11817	-1.18174						
692	SLD 5	-0.04473	-0.44728	SLD 12	-0.12372	-1.23717						
693	SLD 14	-0.05895	-0.58948	SLD 3	-0.11196	-1.11956						
694	SLD 1	-0.06364	-0.63638	SLD 16	-0.1053	-1.05301						
695	SLD 6	-0.02717	-0.27167	SLD 11	-0.08763	-0.87633						
696	SLD 14	-0.08283	-0.82833	SLD 3	-0.09058	-0.90584						
697	SLD 10	-0.03961	-0.39606	SLD 7	-0.08193	-0.81933						
698	SLD 6	-0.02702	-0.2702	SLD 11	-0.08215	-0.82146						
699	SLD 5	-0.03574	-0.35741	SLD 12	-0.08293	-0.82928						
700	SLD 14	-0.06602	-0.66025	SLD 3	-0.10448	-1.04475						
701	SLD 14	-0.08319	-0.83189	SLD 3	-0.09216	-0.92157						
702	SLD 3	-0.07948	-0.79484	SLD 14	-0.0874	-0.87397						
703	SLD 14	-0.06685	-0.66853	SLD 3	-0.08111	-0.81115						
704	SLD 5	-0.03657	-0.36572	SLD 12	-0.06374	-0.63742						
705	SLD 5	-0.03446	-0.34459	SLD 12	-0.0795	-0.795						
706	SLD 10	-0.03287	-0.32871	SLD 7	-0.08724	-0.87239						
707	SLD 14	-0.05199	-0.51994	SLD 3	-0.1195	-1.19501						
708	SLD 5	-0.0363	-0.36296	SLD 12	-0.0855	-0.85503						
709	SLE RA 1	-0.06999	-0.69991	SLE RA 20	-0.0753	-0.753						
710	SLD 14	-0.06692	-0.66924	SLD 3	-0.08906	-0.89058						
711	SLD 6	-0.02645	-0.26454	SLD 11	-0.0984	-0.98397						
712	SLD 1	-0.05538	-0.55379	SLD 16	-0.09193	-0.91931						
713	SLD 10	-0.02515	-0.2515	SLD 7	-0.07521	-0.75209						
714	SLD 6	-0.02461	-0.24614	SLD 11	-0.0887	-0.88704						
715	SLD 10	-0.02446	-0.24463	SLD 7	-0.08046	-0.80456						
716	SLD 5	-0.03633	-0.36333	SLD 12	-0.06684	-0.6684						
717	SLD 5	-0.03955	-0.39551	SLD 12	-0.08711	-0.87108						
718	SLD 10	-0.02568	-0.25679	SLD 7	-0.07441	-0.74411						
719	SLD 5	-0.0369	-0.36899	SLD 12	-0.07818	-0.78179						
720	SLD 6	-0.02882	-0.28822	SLD 11	-0.11317	-1.13174						
721	SLD 5	-0.03753	-0.37533	SLD 12	-0.07849	-0.78488						
722	SLD 5	-0.03905	-0.39054	SLD 12	-0.08837	-0.88366						
723	SLD 3	-0.07432	-0.74322	SLD 14	-0.08498	-0.84977						
724	SLD 6	-0.0221	-0.22101	SLD 11	-0.09738	-0.97377						
725	SLD 6	-0.02224	-0.2224	SLD 11	-0.09575	-0.95747						
726	SLD 5	-0.03682	-0.36816	SLD 12	-0.08079	-0.8079						
727	SLD 5	-0.04823	-0.48225	SLD 12	-0.07545	-0.75446						
728	SLD 10	-0.03229	-0.32292	SLD 7	-0.07943	-0.79427						
729	SLD 10	-0.02186	-0.2186	SLD 7	-0.08994	-0.89938						
730	SLD 6	-0.02169	-0.21695	SLD 11	-0.09641	-0.96407						
731	SLD 10	-0.02739	-0.27394	SLD 7	-0.08095	-0.80948						
732	SLD 10	-0.03083	-0.30827	SLD 7	-0.08814	-0.88144						
733	SLD 14	-0.0675	-0.67501	SLD 3	-0.07839	-0.78393						
734	SLE RA 1	-0.07253	-0.72533	SLD 14	-0.07845	-0.78449						
735	SLD 10	-0.04191	-0.41912	SLD 7	-0.07657	-0.76574						
736	SLD 10	-0.03185	-0.31853	SLD 7	-0.08606	-0.86059						
737	SLD 14	-0.0653	-0.65298	SLD 3	-0.08409	-0.84088						
738	SLD 10	-0.04404	-0.44039	SLD 7	-0.07654	-0.76538						
739	SLD 5	-0.04397	-0.43967	SLD 12	-0.08497	-0.84971						
740	SLD 16	-0.05148	-0.51478	SLD 1	-0.12198	-1.21975	SLE RA 20	10.01785	SLE RA 20	7.40056		
741	SLD 16	-0.05383	-0.53826	SLD 1	-0.11836	-1.18361	SLE RA 20	11.45699	SLE RA 20	8.46406		
742	SLD 16	-0.06055	-0.60547	SLD 1	-0.10895	-1.08951	SLE RA 20	14.17864	SLE RA 20	10.47518		
743	SLD 16	-0.06789	-0.67886	SLD 1	-0.10047	-1.0047	SLE RA 20	15.95123	SLE RA 20	11.78485		
744	SLD 16	-0.0757	-0.75697	SLD 1	-0.09289	-0.92894	SLE RA 20	17.22742	SLE RA 20	12.72765		
745	SLD 11	-0.08008	-0.80084	SLD 6	-0.08942	-0.89416	SLE RA 20	18.16849	SLE RA 20	13.42278		
746	SLD 3	-0.07657	-0.76567	SLD 14	-0.08999	-0.89985	SLE RA 20	18.78862	SLE RA 20	13.88074		
747	SLD 16	-0.06688	-0.66875	SLD 1	-0.09352	-0.93519	SLE RA 20	20.0517	SLE RA 20	14.8133		
748	SLD 16	-0.07363	-0.73627	SLD 1	-0.09113	-0.91126	SLE RA 20	20.21912	SLE RA 20	14.93691		
749	SLD 12	-0.07854	-0.7854	SLD 5	-0.08815	-0.88154	SLE RA 20	20.25292	SLE RA 20	14.9618		
750	SLD 4	-0.07541	-0.75409	SLD 13	-0.094	-0.94002	SLE RA 20	20.10125	SLE RA 20	14.84965		
751	SLD 4	-0.06983	-0.69835	SLD 13	-0.10305	-1.03052	SLE RA 20	19.79918	SLE RA 20	14.62639		
752	SLD 3	-0.06463	-0.64632	SLD 14	-0.1079	-1.07898	SLE RA 20	19.17303	SLE RA 20	14.16363		
753	SLD 1	-0.06298	-0.6298	SLD 16	-0.10597	-1.05968	SLE RA 20	18.86025	SLE RA 20	13.93247		
754	SLD 5	-0.0449	-0.449	SLD 12	-0.07897	-0.78968						
755	SLD 5	-0.04759	-0.47592	SLD 12	-0.07764	-0.7764						
756	SLD 10	-0.04316	-0.4316	SLD 7	-0.07427	-0.74269						
757	SLD 5	-0.03996	-0.39956	SLD 12	-0.07104	-0.71038						
758	SLD 5	-0.03932	-0.39322	SLD 12	-0.07754	-0.77535						
759	SLD 6	-0.04169	-0.41685	SLD 11	-0.072	-0.71998						
760	SLE RA 1	-0.07017	-0.70166	SLE RA 20	-0.07554	-0.75536						
761	SLD 10	-0.01824	-0.18241	SLD 7	-0.1025	-1.02499						
762	SLD 6	-0.02008	-0.20085	SLD 11	-0.13589	-1.35891						
763	SLD 6	-0.02111	-0.21107	SLD 11	-0.14003	-1.40034						
764	SLD 1	-0.05559	-0.55593	SLD 16	-0.08816	-0.88159						
765	SLD 10	-0.02056	-0.2056	SLD 7	-0.09128	-0.91282						
766	SLD 16	-0.06519	-0.6519	SLD 1	-0.09059	-0.90593						
767	SLD 10	-0.02472	-0.2472	SLD 7	-0.0892	-0.89197						
768	SLD 5	-0.0375	-0.375	SLD 12	-0.08141	-0.81409						
769	SLD 10	-0.02837	-0.28372	SLD 7	-0.09231	-0.92305						
770	SLD 10	-0.02204	-0.22035	SLD 7	-0.09195	-0.91951						
771	SLD 3	-0.07405	-0.74054	SLD 14	-0.08643	-0.86431						
772	SLD 6	-0.01496	-0.14965	SLD 11	-0.12474	-1.24744						
773	SLD 5	-0.04736	-0.47361	SLD 12	-0.09226	-0.92264						
774	SLD 5	-0.04016	-0.40159	SLD 12	-0.08396	-0.83965						
775	SLD 6	-0.01421	-0.14212	SLD 11	-0.11866	-1.18658						
776	SLD 10	-0.03209	-0.32089	SLD 7	-0.09644	-0.96438						
777	SLD 10	-0.04815	-0.48147	SLD 7	-0.07888	-0.78882						
778	SLD 10	-0.01557	-0.15569	SLD 7	-0.11288	-1.1288						
779	SLD 6	-0.01456	-0.14558	SLD 11	-0.11615	-1.16146						
780	SLD 2	-0.06181	-0.61812	SLD 15	-0.10257	-1.02574						
781	SLD 5	-0.04568	-0.45677	SLD 12	-0.08842	-0.88423						
782	SLD 14	-0.06693	-0.66931	SLD 3	-0.08	-0.80003						
783	SLD 5	-0.04158	-0.41578	SLD 12	-0.07754	-0.77535						

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.
784	SLD 5	-0.05563	-0.55633	SLD 12	-0.08649	-0.86494						
785	SLD 16	-0.0667	-0.66701	SLD 1	-0.09399	-0.93994	SLE RA 20	19.84711	SLE RA 20	14.66218		
786	SLD 4	-0.06486	-0.64857	SLD 13	-0.10853	-1.08531	SLE RA 20	18.52303	SLE RA 20	13.68332		
787	SLD 16	-0.07182	-0.71824	SLD 1	-0.09046	-0.90462	SLE RA 20	19.92878	SLE RA 20	14.72241		
788	SLD 6	-0.03419	-0.34189	SLD 11	-0.07793	-0.77926						
789	SLD 10	-0.01663	-0.1663	SLD 7	-0.1038	-1.038						
790	SLD 5	-0.04307	-0.43066	SLD 12	-0.07796	-0.77959						
791	SLD 12	-0.07561	-0.75611	SLD 5	-0.08583	-0.85828	SLE RA 20	19.82015	SLE RA 20	14.64204		
792	SLD 10	-0.0264	-0.26403	SLD 7	-0.09761	-0.97611						
793	SLD 4	-0.07281	-0.72814	SLD 13	-0.09077	-0.90768	SLE RA 20	19.57762	SLE RA 20	14.46276		
794	SLD 14	-0.0651	-0.65096	SLD 3	-0.0866	-0.86595						
795	SLE RA 1	-0.07301	-0.73008	SLD 14	-0.07881	-0.78807						
796	SLD 16	-0.05465	-0.54653	SLD 1	-0.12203	-1.2203	SLE RA 20	10.5877	SLE RA 20	7.82175		
797	SLD 16	-0.05587	-0.55868	SLD 1	-0.11894	-1.18939	SLE RA 20	11.42504	SLE RA 20	8.44052		
798	SLD 3	-0.07703	-0.77033	SLD 14	-0.09131	-0.91308	SLE RA 20	18.63064	SLE RA 20	13.76408		
799	SLD 6	-0.04514	-0.45141	SLD 11	-0.07405	-0.74046						
800	SLD 10	-0.03152	-0.31517	SLD 7	-0.0848	-0.84804						
801	SLD 4	-0.06853	-0.6853	SLD 13	-0.10122	-1.01217	SLE RA 20	19.17335	SLE RA 20	14.16398		
802	SLD 10	-0.0316	-0.31603	SLD 7	-0.09603	-0.96035						
803	SLD 14	-0.06557	-0.65569	SLD 3	-0.09198	-0.91979						
804	SLE RA 1	-0.07064	-0.70636	SLD 3	-0.07636	-0.76356						
805	SLD 10	-0.04991	-0.49909	SLD 7	-0.07968	-0.79675						
806	SLD 14	-0.05558	-0.5558	SLD 3	-0.12438	-1.24382	SLE RA 20	9.93131	SLE RA 20	7.33671		
807	SLD 16	-0.05983	-0.59828	SLD 1	-0.10918	-1.09178	SLE RA 20	13.22001	SLE RA 20	9.76691		
808	SLD 16	-0.0633	-0.63296	SLD 1	-0.09897	-0.98967	SLE RA 20	14.87569	SLE RA 20	10.99026		
809	SLD 16	-0.06974	-0.69743	SLD 1	-0.09017	-0.90171	SLE RA 20	16.1763	SLE RA 20	11.95111		
810	SLD 12	-0.07729	-0.77293	SLD 5	-0.08607	-0.86069	SLE RA 20	17.27182	SLE RA 20	12.76041		
811	SLD 3	-0.07947	-0.79472	SLD 14	-0.08903	-0.89025	SLE RA 20	17.9856	SLE RA 20	13.28764		
812	SLD 14	-0.06691	-0.66911	SLD 3	-0.09431	-0.94308	SLE RA 20	19.60692	SLE RA 20	14.48475		
813	SLD 2	-0.06689	-0.66891	SLD 15	-0.11	-1.10001	SLE RA 20	18.29434	SLE RA 20	13.51441		
814	SLD 2	-0.06597	-0.65972	SLD 15	-0.11015	-1.10152	SLE RA 20	17.88026	SLE RA 20	13.20838		
820	SLD 16	-0.07029	-0.70291	SLD 1	-0.08946	-0.89458	SLE RA 20	19.60791	SLE RA 20	14.48536		
821	SLD 12	-0.07352	-0.73516	SLD 5	-0.0826	-0.82599	SLE RA 20	19.32854	SLE RA 20	14.2788		
822	SLD 4	-0.07092	-0.70923	SLD 13	-0.08738	-0.87378	SLE RA 20	19.11284	SLE RA 20	14.11935		
823	SLD 14	-0.06541	-0.65405	SLD 3	-0.08919	-0.89194						
824	SLD 2	-0.06623	-0.6623	SLD 15	-0.11078	-1.10783						
825	SLD 4	-0.06822	-0.6822	SLD 13	-0.09948	-0.99479	SLE RA 20	18.70968	SLE RA 20	13.82139		
826	SLD 14	-0.0665	-0.66495	SLD 3	-0.08284	-0.82838						
827	SLD 2	-0.06678	-0.66779	SLD 15	-0.11191	-1.1191	SLE RA 20	17.50358	SLE RA 20	12.93004		
828	SLD 2	-0.06646	-0.66461	SLD 15	-0.11161	-1.11614						
829	SLD 1	-0.06542	-0.65419	SLD 16	-0.10618	-1.06178						
830	SLD 5	-0.06496	-0.64963	SLD 12	-0.10252	-1.02519						
831	SLD 5	-0.06094	-0.60935	SLD 12	-0.10194	-1.01935						
832	SLD 5	-0.05891	-0.58911	SLD 12	-0.10135	-1.01348						
833	SLD 5	-0.05663	-0.56627	SLD 12	-0.10297	-1.02975						
834	SLD 5	-0.05493	-0.54928	SLD 12	-0.10608	-1.06082						
835	SLD 5	-0.0536	-0.53597	SLD 12	-0.10482	-1.04824						
836	SLD 10	-0.05304	-0.53037	SLD 7	-0.08682	-0.86819						
837	SLD 10	-0.05229	-0.52286	SLD 7	-0.08928	-0.89283						
838	SLD 10	-0.05111	-0.51111	SLD 7	-0.08934	-0.89341						
839	SLD 6	-0.04893	-0.48929	SLD 11	-0.09004	-0.90037						
840	SLD 6	-0.04771	-0.47706	SLD 11	-0.09086	-0.9086						
841	SLD 5	-0.04621	-0.46208	SLD 12	-0.09291	-0.92914						
842	SLD 5	-0.04381	-0.43808	SLD 12	-0.09599	-0.95993						
843	SLD 5	-0.0416	-0.41604	SLD 12	-0.09586	-0.95859						
844	SLD 10	-0.03063	-0.30631	SLD 7	-0.11188	-1.11879						
845	SLD 10	-0.02882	-0.28824	SLD 7	-0.11548	-1.15482						
846	SLD 10	-0.02695	-0.26951	SLD 7	-0.11594	-1.15936						
847	SLD 10	-0.02383	-0.23832	SLD 7	-0.11747	-1.17474						
848	SLD 10	-0.02152	-0.21516	SLD 7	-0.11861	-1.18605						
849	SLD 10	-0.01672	-0.16719	SLD 7	-0.1195	-1.19501						
850	SLD 10	-0.00859	-0.08586	SLD 7	-0.13339	-1.33388						
851	SLD 10	-0.00674	-0.06738	SLD 7	-0.13944	-1.3944						
852	SLD 6	-0.00454	-0.04539	SLD 11	-0.14271	-1.42706						
853	SLD 6	-0.00186	-0.01862	SLD 11	-0.14614	-1.46144						
854	SLD 6	0.00072	0.00724	SLD 11	-0.15058	-1.50577						
855	SLD 6	0.00259	0.02594	SLD 11	-0.15623	-1.56226						
856	SLD 6	0.00289	0.02886	SLD 11	-0.15877	-1.58768						
857	SLE RA 1	-0.07283	-0.72828	SLE RA 20	-0.07814	-0.78137						
858	SLD 1	-0.07489	-0.74891	SLD 16	-0.08731	-0.87306						
859	SLD 14	-0.05802	-0.58016	SLD 3	-0.12123	-1.21234	SLE RA 20	10.88989	SLE RA 20	8.04514		
860	SLD 14	-0.05844	-0.58445	SLD 3	-0.11926	-1.19256	SLE RA 20	11.28912	SLE RA 20	8.34015		
861	SLD 3	-0.07739	-0.7739	SLD 14	-0.0918	-0.91796	SLE RA 20	18.3704	SLE RA 20	13.57187		
862	SLD 2	-0.06763	-0.6763	SLD 15	-0.11101	-1.11005	SLE RA 20	17.94682	SLE RA 20	13.25763		
863	SLD 14	-0.06614	-0.66142	SLD 3	-0.0932	-0.93204						
864	SLD 14	-0.06693	-0.66928	SLD 3	-0.09459	-0.9459	SLE RA 20	19.33858	SLE RA 20	14.28654		
865	SLD 14	-0.06862	-0.68617	SLD 3	-0.08843	-0.88426	SLE RA 20	19.25802	SLE RA 20	14.22687		
866	SLD 12	-0.07202	-0.72015	SLD 5	-0.0793	-0.79296	SLE RA 20	18.90667	SLE RA 20	13.96711		
867	SLD 4	-0.06957	-0.69572	SLD 13	-0.08432	-0.84316	SLE RA 20	18.67064	SLE RA 20	13.79263		
868	SLD 2	-0.06797	-0.67974	SLD 15	-0.09806	-0.98064	SLE RA 20	18.27156	SLE RA 20	13.49769		
869	SLD 2	-0.0682	-0.68198	SLD 15	-0.11219	-1.12188	SLE RA 20	17.49195	SLE RA 20	12.92152		
870	SLD 2	-0.06767	-0.67673	SLD 15	-0.11479	-1.1479	SLE RA 20	16.88561	SLE RA 20	12.47339		
871	SLD 1	-0.0675	-0.675	SLD 16	-0.11107	-1.11073						
872	SLD 5	-0.06743	-0.67433	SLD 12	-0.10925	-1.09254						
873	SLD 5	-0.06404	-0.6404	SLD 12	-0.10913	-1.09133						
874	SLD 5	-0.0621	-0.62095	SLD 12	-0.10858	-1.08578						
875	SLD 5	-0.05932	-0.59322	SLD 12	-0.1098	-1.09799						
876	SLD 5	-0.05692	-0.56925	SLD 12	-0.11238	-1.12381						
877	SLD 5	-0.05344	-0.53435	SLD 12	-0.11014	-1.10136						
878	SLD 5	-0.05106	-0.51061	SLD 12	-0.09242	-0.92423						
879	SLD 5	-0.05013	-0.5013	SLD 12	-0.07791	-0.77907						
880	SLD 10	-0.05118	-0.51177	SLD 7	-0.07997	-0.79972						
881	SLD 10	-0.05279	-0.52792	SLD 7	-0.09077	-0.90766						
882	SLD 10	-0.05384	-0.53842	SLD 7	-0.09407	-0.94069						
883	SLD 10	-0.05316	-0.53157	SLD 7	-0.0949	-0.94895						
884	SLD 6	-0.05113	-0.51126	SLD 11	-0.09619	-0.96191						
885	SLD 6	-0.04977	-0.4977	SLD 11	-0.09713	-0.97129						
886	SLD 5	-0.04771	-0.47711	SLD 12	-0.09895	-0.98947						
887	SLD 5	-0.04447	-0.4447	SLD 12	-0.10163	-1.01626						

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.
888	SLD 5	-0.04033	-0.40333	SLD 12	-0.1007	-1.00704						
889	SLD 5	-0.0377	-0.37702	SLD 12	-0.08897	-0.88974						
890	SLD 10	-0.03329	-0.33292	SLD 7	-0.08626	-0.86258						
891	SLD 10	-0.03008	-0.30078	SLD 7	-0.10025	-1.00255						
892	SLD 10	-0.02833	-0.28325	SLD 7	-0.1181	-1.18102						
893	SLD 10	-0.02777	-0.27772	SLD 7	-0.12324	-1.23237						
894	SLD 10	-0.02624	-0.26238	SLD 7	-0.12461	-1.24606						
895	SLD 10	-0.02312	-0.23122	SLD 7	-0.12704	-1.27036						
896	SLD 10	-0.02065	-0.20648	SLD 7	-0.12838	-1.28383						
897	SLD 10	-0.01526	-0.15257	SLD 7	-0.12907	-1.2907						
898	SLD 10	-0.00993	-0.09929	SLD 7	-0.13274	-1.32736						
899	SLD 10	-0.00557	-0.05565	SLD 7	-0.14312	-1.4312						
900	SLD 10	-0.00296	-0.02957	SLD 7	-0.14946	-1.49463						
901	SLD 6	-0.00018	-0.00179	SLD 11	-0.15257	-1.52566						
902	SLD 6	0.00333	0.03333	SLD 11	-0.15527	-1.55273						
903	SLD 6	0.00686	0.06858	SLD 11	-0.15852	-1.58524						
904	SLD 6	0.00952	0.09517	SLD 11	-0.16289	-1.62886						
905	SLD 6	0.01003	0.10026	SLD 11	-0.16514	-1.65138						
906	SLD 10	-0.07072	-0.70725	SLD 7	-0.07771	-0.77711						
907	SLD 14	-0.06558	-0.65575	SLD 3	-0.08983	-0.89825						
908	SLD 5	-0.07286	-0.7286	SLD 12	-0.08101	-0.81005						
909	SLD 14	-0.05966	-0.59664	SLD 3	-0.12688	-1.26882	SLE RA 20	9.82307	SLE RA 20	7.25686		
910	SLD 14	-0.06046	-0.60457	SLD 3	-0.11993	-1.19928	SLE RA 20	10.98886	SLE RA 20	8.11833		
911	SLD 14	-0.06157	-0.61568	SLD 3	-0.10052	-1.0052	SLE RA 20	13.5389	SLE RA 20	10.00264		
912	SLD 16	-0.06509	-0.65086	SLD 1	-0.08587	-0.85871	SLE RA 20	14.98758	SLE RA 20	11.07291		
913	SLE RA 1	-0.07308	-0.73079	SLD 1	-0.07825	-0.78252	SLE RA 20	16.15557	SLE RA 20	11.93575		
914	SLD 1	-0.07609	-0.76085	SLD 16	-0.08508	-0.85081	SLE RA 20	17.26793	SLE RA 20	12.75752		
915	SLD 1	-0.07593	-0.75934	SLD 16	-0.09258	-0.92581	SLE RA 20	18.0427	SLE RA 20	13.3298		
916	SLD 14	-0.06642	-0.66422	SLD 3	-0.09456	-0.94563	SLE RA 20	19.01663	SLE RA 20	14.04871		
917	SLD 14	-0.06679	-0.66788	SLD 3	-0.08743	-0.87428	SLE RA 20	18.88404	SLE RA 20	13.95059		
918	SLD 14	-0.0701	-0.70105	SLD 3	-0.07713	-0.77132	SLE RA 20	18.37399	SLE RA 20	13.57353		
919	SLD 2	-0.06854	-0.68537	SLD 15	-0.08176	-0.81762	SLE RA 20	18.23787	SLE RA 20	13.47289		
920	SLD 2	-0.06748	-0.67478	SLD 15	-0.09715	-0.9715	SLE RA 20	17.89354	SLE RA 20	13.2184		
921	SLD 2	-0.06866	-0.68665	SLD 15	-0.11355	-1.13554	SLE RA 20	16.87127	SLE RA 20	12.46287		
922	SLD 1	-0.06856	-0.68563	SLD 16	-0.11792	-1.1792	SLE RA 20	16.20531	SLE RA 20	11.97067		
923	SLD 14	-0.0665	-0.66499	SLD 3	-0.08359	-0.83591						
924	SLD 1	-0.07344	-0.73437	SLD 16	-0.08904	-0.89042						
925	SLD 14	-0.06513	-0.65128	SLD 3	-0.09075	-0.90746						
926	SLD 1	-0.0736	-0.73597	SLD 16	-0.0922	-0.92198						
927	SLD 14	-0.06512	-0.65116	SLD 3	-0.09363	-0.93626						
928	SLD 10	-0.06866	-0.68663	SLD 7	-0.08044	-0.8044						
929	SLD 5	-0.07084	-0.70844	SLD 12	-0.08471	-0.84708						
930	SLD 1	-0.0717	-0.71701	SLD 16	-0.08978	-0.89776						
931	SLD 1	-0.0671	-0.67101	SLD 16	-0.10359	-1.0359						
932	SLD 14	-0.06369	-0.63689	SLD 3	-0.09008	-0.90085						
933	SLD 14	-0.06434	-0.6434	SLD 3	-0.09132	-0.91323						
934	SLD 14	-0.06556	-0.65557	SLD 3	-0.08565	-0.85648						
935	SLD 14	-0.0624	-0.62405	SLD 3	-0.08817	-0.88174						
936	SLD 1	-0.07099	-0.70991	SLD 16	-0.08879	-0.88786						
937	SLD 14	-0.0638	-0.63799	SLD 3	-0.08254	-0.82543						
938	SLD 14	-0.06678	-0.66783	SLD 3	-0.07716	-0.77163						
939	SLD 10	-0.06616	-0.66164	SLD 7	-0.07544	-0.75442						
940	SLD 5	-0.06942	-0.6942	SLD 12	-0.0799	-0.79901						
941	SLD 14	-0.06174	-0.61741	SLD 3	-0.13049	-1.30494						
942	SLD 14	-0.06195	-0.61946	SLD 3	-0.12204	-1.22042						
943	SLD 1	-0.06905	-0.69048	SLD 16	-0.11945	-1.19455						
944	SLD 1	-0.06981	-0.6981	SLD 16	-0.12703	-1.27029						
945	SLD 2	-0.06558	-0.65578	SLD 15	-0.086	-0.86001						
946	SLD 14	-0.06355	-0.63553	SLD 3	-0.09276	-0.92756						
947	SLD 5	-0.06992	-0.69919	SLD 12	-0.08881	-0.8881						
948	SLD 1	-0.07034	-0.70344	SLD 16	-0.09204	-0.92044						
949	SLD 5	-0.06822	-0.68224	SLD 12	-0.08467	-0.84671						
950	SLD 10	-0.06618	-0.66179	SLD 7	-0.08438	-0.84378						
951	SLD 14	-0.06425	-0.64254	SLD 3	-0.09095	-0.90951						
952	SLD 14	-0.06166	-0.61655	SLD 3	-0.10395	-1.03949						
953	SLD 10	-0.06497	-0.64972	SLD 7	-0.08797	-0.87967						
954	SLD 14	-0.06296	-0.62961	SLD 3	-0.09108	-0.91083						
955	SLD 14	-0.06188	-0.61877	SLD 3	-0.13259	-1.32592						
956	SLD 1	-0.069	-0.68996	SLD 16	-0.09078	-0.90778						
957	SLD 5	-0.06984	-0.69841	SLD 12	-0.09284	-0.92841						
958	SLD 1	-0.06677	-0.66772	SLD 16	-0.10502	-1.05018						
959	SLD 5	-0.06851	-0.68514	SLD 12	-0.09064	-0.90637						
960	SLD 14	-0.06449	-0.64491	SLD 3	-0.09609	-0.9609						
961	SLD 10	-0.065	-0.64997	SLD 7	-0.09292	-0.92916						
962	SLD 1	-0.0701	-0.70102	SLD 16	-0.09639	-0.96392						
963	SLD 10	-0.06541	-0.65409	SLD 7	-0.08974	-0.89737						
964	SLD 14	-0.06429	-0.64294	SLD 3	-0.09043	-0.90434						
965	SLD 14	-0.06227	-0.6227	SLD 3	-0.13512	-1.35117						
966	SLD 14	-0.06257	-0.62569	SLD 3	-0.12635	-1.26348						
967	SLD 1	-0.06909	-0.69093	SLD 16	-0.12644	-1.26437						
968	SLD 1	-0.06975	-0.69748	SLD 16	-0.13482	-1.34823						
969	SLD 9	-0.06734	-0.67339	SLD 8	-0.08839	-0.88386						
970	SLD 10	-0.06358	-0.63579	SLD 7	-0.08708	-0.87081						
971	SLD 9	-0.06639	-0.66392	SLD 8	-0.08315	-0.8315						
972	SLD 10	-0.06525	-0.65254	SLD 7	-0.08378	-0.83782						
973	SLD 5	-0.07	-0.69999	SLD 12	-0.09766	-0.97657						
974	SLD 5	-0.06783	-0.67827	SLD 12	-0.09068	-0.90677						
975	SLD 1	-0.06753	-0.67528	SLD 16	-0.09262	-0.9262						
976	SLD 5	-0.07017	-0.70173	SLD 12	-0.09806	-0.98058						
977	SLD 10	-0.06602	-0.66021	SLD 7	-0.09905	-0.9905						
978	SLD 14	-0.0639	-0.63898	SLD 3	-0.11192	-1.11922						
979	SLD 5	-0.06854	-0.6854	SLD 12	-0.09501	-0.95015						
980	SLD 10	-0.066	-0.66005	SLD 7	-0.09956	-0.99562						
981	SLD 10	-0.06569	-0.65688	SLD 7	-0.0967	-0.96704						
982	SLD 10	-0.0665	-0.66504	SLD 7	-0.09447	-0.94474						
983	SLD 5	-0.07217	-0.72166	SLD 12	-0.10542	-1.0542						
984	SLD 10	-0.06752	-0.67519	SLD 7	-0.10486	-1.04863						
985	SLD 5	-0.0682	-0.68197	SLD 12	-0.09675	-0.96753						
986	SLD 10	-0.06711	-0.67115	SLD 7	-0.10493	-1.04927						

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.
987	SLD 5	-0.07057	-0.70572	SLD 12	-0.10505	-1.05049						
988	SLD 10	-0.06651	-0.66509	SLD 7	-0.10182	-1.01822						
989	SLD 14	-0.06554	-0.65535	SLD 3	-0.14095	-1.40948	SLE RA 20	8.94113	SLE RA 20	6.60577		
990	SLD 14	-0.06665	-0.66647	SLD 3	-0.13331	-1.33311	SLE RA 20	9.73294	SLE RA 20	7.19084		
991	SLD 14	-0.06875	-0.6875	SLD 3	-0.11175	-1.11754	SLE RA 20	11.91582	SLE RA 20	8.80384		
992	SLD 9	-0.06803	-0.68028	SLD 8	-0.10041	-1.00412	SLE RA 20	13.25871	SLE RA 20	9.79599		
993	SLD 5	-0.06938	-0.69379	SLD 12	-0.09943	-0.99431	SLE RA 20	14.1753	SLE RA 20	10.47307		
994	SLD 5	-0.07134	-0.71343	SLD 12	-0.10759	-1.07594	SLE RA 20	15.1688	SLE RA 20	11.20704		
995	SLD 5	-0.07339	-0.73392	SLD 12	-0.11356	-1.13563	SLE RA 20	15.8332	SLE RA 20	11.6978		
996	SLD 10	-0.06891	-0.68906	SLD 7	-0.11262	-1.12621	SLE RA 20	16.47584	SLE RA 20	12.17201		
997	SLD 10	-0.06768	-0.67685	SLD 7	-0.10695	-1.0695	SLE RA 20	16.20345	SLE RA 20	11.97059		
998	SLD 10	-0.06753	-0.67535	SLD 7	-0.09945	-0.99451	SLE RA 20	15.70567	SLE RA 20	11.60262		
999	SLD 6	-0.06868	-0.68681	SLD 11	-0.10101	-1.01008	SLE RA 20	15.19354	SLE RA 20	11.22408		
1000	SLD 1	-0.07174	-0.7174	SLD 16	-0.11328	-1.13283	SLE RA 20	14.561	SLE RA 20	10.75659		
1001	SLD 1	-0.07211	-0.72111	SLD 16	-0.13573	-1.35731	SLE RA 20	12.73164	SLE RA 20	9.40452		
1002	SLD 1	-0.07187	-0.71868	SLD 16	-0.14361	-1.43606	SLE RA 20	11.76722	SLE RA 20	8.69172		
1003	SLD 10	-0.06772	-0.6772	SLD 7	-0.11162	-1.11617						
1004	SLD 10	-0.0675	-0.67501	SLD 7	-0.10369	-1.03689						
1005	SLD 5	-0.07189	-0.71885	SLD 12	-0.11566	-1.15659						
1006	SLD 5	-0.06923	-0.69234	SLD 12	-0.10801	-1.08006						
1007	SLD 14	-0.06778	-0.67776	SLD 3	-0.1436	-1.43598	SLE RA 20	8.05566	SLE RA 20	5.95148		
1008	SLD 14	-0.06942	-0.69419	SLD 3	-0.13698	-1.36977	SLE RA 20	9.2545	SLE RA 20	6.83741		
1009	SLD 10	-0.07102	-0.71017	SLD 7	-0.12087	-1.20874	SLE RA 20	11.40563	SLE RA 20	8.42695		
1010	SLD 9	-0.07071	-0.7071	SLD 8	-0.11234	-1.12336	SLE RA 20	12.74531	SLE RA 20	9.41674		
1011	SLD 5	-0.07225	-0.72254	SLD 12	-0.11138	-1.11378	SLE RA 20	13.70694	SLE RA 20	10.12714		
1012	SLD 5	-0.07329	-0.73291	SLD 12	-0.11838	-1.18377	SLE RA 20	14.47505	SLE RA 20	10.69452		
1013	SLD 5	-0.07377	-0.73772	SLD 12	-0.12282	-1.22819	SLE RA 20	15.03822	SLE RA 20	11.11047		
1014	SLD 10	-0.06959	-0.69594	SLD 7	-0.12161	-1.21614	SLE RA 20	15.61589	SLE RA 20	11.53669		
1015	SLD 10	-0.07006	-0.7006	SLD 7	-0.11756	-1.17556	SLE RA 20	15.44595	SLE RA 20	11.41101		
1016	SLD 10	-0.07084	-0.70843	SLD 7	-0.11142	-1.11415	SLE RA 20	15.12393	SLE RA 20	11.17295		
1017	SLD 6	-0.07157	-0.71572	SLD 11	-0.11313	-1.1313	SLE RA 20	14.63253	SLE RA 20	10.80974		
1018	SLD 5	-0.07369	-0.73686	SLD 12	-0.12297	-1.22969	SLE RA 20	13.82365	SLE RA 20	10.21191		
1019	SLD 1	-0.07413	-0.74128	SLD 16	-0.1402	-1.40203	SLE RA 20	12.01051	SLE RA 20	8.87183		
1020	SLD 1	-0.07329	-0.73288	SLD 16	-0.14718	-1.47175	SLE RA 20	10.92858	SLE RA 20	8.07218		
1021	SLD 10	-0.0676	-0.67601	SLD 7	-0.12133	-1.21333						
1022	SLD 5	-0.07093	-0.70928	SLD 12	-0.12399	-1.23987						
1023	SLD 9	-0.06843	-0.68428	SLD 8	-0.11425	-1.14253						
1024	SLD 14	-0.06984	-0.69843	SLD 3	-0.14606	-1.46064	SLE RA 20	7.32129	SLE RA 20	5.40889		
1025	SLD 14	-0.07206	-0.72064	SLD 3	-0.14062	-1.40616	SLE RA 20	8.45327	SLE RA 20	6.24541		
1026	SLD 9	-0.07265	-0.72648	SLD 8	-0.1316	-1.31596	SLE RA 20	10.51131	SLE RA 20	7.76615		
1027	SLD 9	-0.0736	-0.73603	SLD 8	-0.12575	-1.25751	SLE RA 20	11.79371	SLE RA 20	8.71362		
1028	SLD 9	-0.075	-0.75005	SLD 8	-0.12474	-1.24738	SLE RA 20	12.69618	SLE RA 20	9.38031		
1029	SLD 5	-0.07492	-0.74924	SLD 12	-0.12937	-1.29371	SLE RA 20	13.3797	SLE RA 20	9.88519		
1030	SLD 5	-0.07357	-0.73571	SLD 12	-0.1317	-1.31696	SLE RA 20	13.85461	SLE RA 20	10.23591		
1031	SLD 10	-0.06966	-0.69663	SLD 7	-0.13017	-1.30166	SLE RA 20	14.37287	SLE RA 20	10.61825		
1032	SLD 10	-0.07214	-0.7214	SLD 7	-0.12843	-1.28425	SLE RA 20	14.27111	SLE RA 20	10.54297		
1033	SLD 10	-0.07421	-0.74206	SLD 7	-0.12466	-1.24661	SLE RA 20	13.98973	SLE RA 20	10.33495		
1034	SLD 6	-0.07469	-0.74693	SLD 11	-0.12676	-1.26757	SLE RA 20	13.51666	SLE RA 20	9.98529		
1035	SLD 5	-0.07533	-0.75335	SLD 12	-0.13402	-1.34017	SLE RA 20	12.66894	SLE RA 20	9.35876		
1036	SLD 1	-0.07609	-0.76093	SLD 16	-0.14475	-1.44752	SLE RA 20	10.96137	SLE RA 20	8.09671		
1037	SLD 1	-0.07461	-0.74605	SLD 16	-0.1506	-1.50603	SLE RA 20	9.9448	SLE RA 20	7.34537		
1038	SLD 10	-0.0713	-0.71296	SLD 7	-0.15012	-1.50116	SLE RA 20	6.2187	SLE RA 20	4.59414		
1039	SLD 10	-0.07193	-0.7193	SLD 7	-0.14758	-1.47583	SLE RA 20	7.30231	SLE RA 20	5.39492		
1040	SLD 9	-0.07389	-0.73887	SLD 8	-0.14247	-1.42469	SLE RA 20	9.13549	SLE RA 20	6.74948		
1041	SLD 9	-0.07603	-0.76027	SLD 8	-0.13912	-1.39119	SLE RA 20	10.31729	SLE RA 20	7.62261		
1042	SLD 9	-0.07732	-0.77321	SLD 8	-0.1379	-1.37898	SLE RA 20	11.14222	SLE RA 20	8.23199		
1043	SLD 5	-0.07609	-0.76091	SLD 12	-0.14016	-1.40162	SLE RA 20	11.75185	SLE RA 20	8.68227		
1044	SLD 5	-0.07321	-0.73208	SLD 12	-0.14035	-1.40346	SLE RA 20	12.13623	SLE RA 20	8.9661		
1045	SLD 10	-0.06958	-0.69577	SLD 7	-0.1385	-1.385	SLE RA 20	12.62801	SLE RA 20	9.32891		
1046	SLD 10	-0.07374	-0.7374	SLD 7	-0.13911	-1.39108	SLE RA 20	12.57271	SLE RA 20	9.28795		
1047	SLD 10	-0.07692	-0.7692	SLD 7	-0.13789	-1.37891	SLE RA 20	12.32447	SLE RA 20	9.10444		
1048	SLD 6	-0.07734	-0.77344	SLD 11	-0.14034	-1.40344	SLE RA 20	11.87971	SLE RA 20	8.77571		
1049	SLD 5	-0.07671	-0.76711	SLD 12	-0.14513	-1.45129	SLE RA 20	11.07054	SLE RA 20	8.17767		
1050	SLD 5	-0.07643	-0.76431	SLD 12	-0.15152	-1.5152	SLE RA 20	9.56299	SLE RA 20	7.06346		
1051	SLD 1	-0.07627	-0.76268	SLD 16	-0.15471	-1.54706	SLE RA 20	8.57996	SLE RA 20	6.33691		
1052	SLD 10	-0.07113	-0.71127	SLD 7	-0.15469	-1.54693	SLE RA 20	4.99678	SLE RA 20	3.69113		
1053	SLD 10	-0.07193	-0.71927	SLD 7	-0.15251	-1.52505	SLE RA 20	6.34735	SLE RA 20	4.68922		
1054	SLD 9	-0.07444	-0.74437	SLD 8	-0.14907	-1.4907	SLE RA 20	8.30178	SLE RA 20	6.13341		
1055	SLD 9	-0.07715	-0.77151	SLD 8	-0.14704	-1.47038	SLE RA 20	9.37001	SLE RA 20	6.92261		
1056	SLD 9	-0.0784	-0.78399	SLD 8	-0.14584	-1.45845	SLE RA 20	10.1346	SLE RA 20	7.48741		
1057	SLD 5	-0.07665	-0.76647	SLD 12	-0.14701	-1.47007	SLE RA 20	10.69848	SLE RA 20	7.90387		
1058	SLD 5	-0.07295	-0.72949	SLD 12	-0.1457	-1.457	SLE RA 20	11.04284	SLE RA 20	8.15813		
1059	SLD 5	-0.06799	-0.67987	SLD 12	-0.13053	-1.30533						
1060	SLD 10	-0.06653	-0.66535	SLD 7	-0.12921	-1.29207						
1061	SLD 10	-0.06951	-0.69515	SLD 7	-0.14367	-1.43666	SLE RA 20	11.52767	SLE RA 20	8.51583		
1062	SLD 10	-0.07451	-0.74515	SLD 7	-0.14586	-1.45862	SLE RA 20	11.47297	SLE RA 20	8.47532		
1063	SLD 10	-0.07822	-0.78215	SLD 7	-0.14587	-1.45872	SLE RA 20	11.24878	SLE RA 20	8.30959		
1064	SLD 6	-0.0786	-0.78604	SLD 11	-0.14839	-1.48394	SLE RA 20	10.83579	SLE RA 20	8.00434		
1065	SLD 5	-0.07735	-0.77346	SLD 12	-0.15188	-1.51876	SLE RA 20	10.11119	SLE RA 20	7.46881		
1066	SLD 5	-0.07632	-0.76324	SLD 12	-0.15673	-1.56729	SLE RA 20	8.45306	SLE RA 20	6.2433		
1067	SLD 5	-0.07628	-0.7628	SLD 12	-0.15928	-1.59277	SLE RA 20	7.17982	SLE RA 20	5.30225		

S. Maria a Monte, maggio 2017 Ing. Iannotta Maurizio