

CUP:E97B15000170005 PIANO DEGLI INTERVENTI
DELL'ACQUEDOTTO PUGLIESE S.p.A.
2016 - 2019

PROGETTO DEFINITIVO
ACQUEDOTTO DEL FORTORE, LOCONO ED OFANTO - OPERE DI
INTERCONNESSIONE - II LOTTO: CONDOTTA DALL'OPERA DI
DISCONNESSIONE DI CANOSA AL SERBATOIO DI FOGGIA

Il Responsabile del Procedimento

ing. Massimo Pellegrini

PROGETTAZIONE

Progettisti

ing. Rosario ESPOSITO (Responsabile del progetto)

ing. Tommaso Di LEBNA

ing. Michelangelo GUASTAMACCHIA

ing. M. Alessandro SALIOLA

geom. Giuseppe VALENTINO

ing. Roberto LAVOPA

ing. Antonio DISCIPIO

Collaborazione alla progettazione

geom. Pietro SIMONE

Il Responsabile Ingegneria di Progettazione

ing. Massimo PELLEGRINI



acquedotto
pugliese
l'acqua, bene comune

Direzione Ingegneria

Il Direttore

ing. Andrea VOLPE

Elaborato

D.3.7

Tabulati di calcolo:

**Pozzetto di derivazione verso il serbatoio
(Nodo di Foggia)**

Codice Intervento P1292

Codice SAP: 21/16650

Prot. N. 45215

Data 14/07/2020

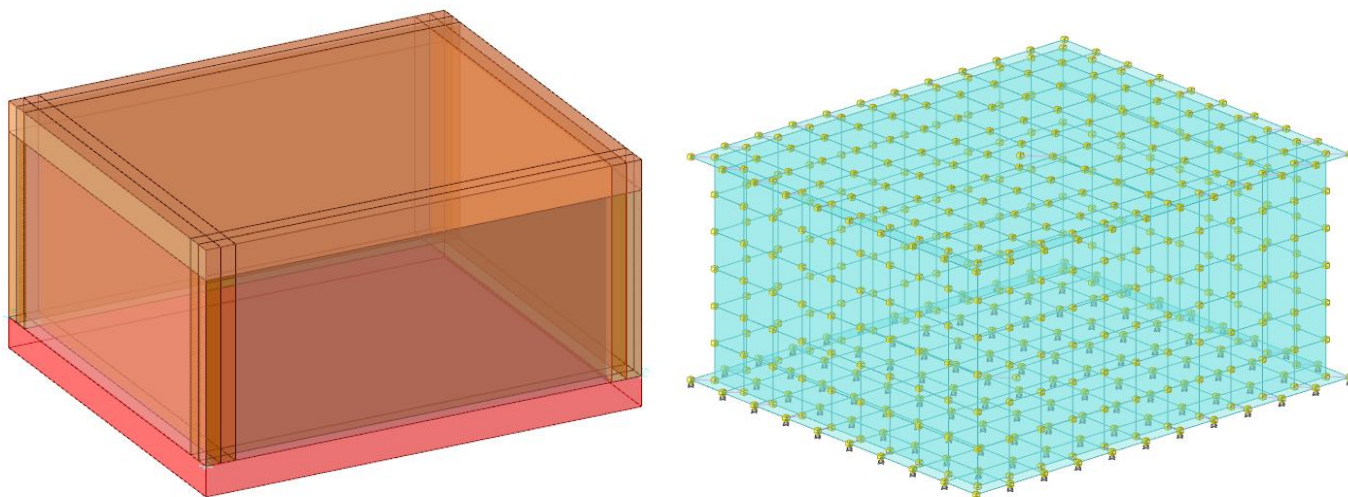
Scala: -

N. Rev.	Data	Descrizione	Disegnato	Controllato	Approvato
00	OTT. 2020	Emesso per Progetto definitivo	-	-	-

Sommar

Sommario	1
Modello strutturale (solido e f.e.m.).....	3
1 Materiali c.a.	3
2 Armature	3
3 Preferenze commessa	4
3.1 Preferenze di analisi	4
3.2 Torsione accidentale NTC 08/NTC 18	5
3.3 Preferenze di verifica	5
3.3.1 Normativa di verifica in uso	5
3.3.2 Normativa di verifica C.A.	5
3.3.3 Normativa di verifica legno	5
3.3.4 Normativa di verifica acciaio.....	5
3.4 Preferenze FEM.....	6
3.5 Moltiplicatori inerziali.....	6
3.6 Preferenze di analisi carichi superficiali	6
3.7 Preferenze del suolo.....	6
3.8 Preferenze progetto muratura	7
4 Azioni e carichi.....	7
4.1 Azione del vento	7
4.2 Azione della neve	7
Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2	7
4.3 Condizioni elementari di carico	8
4.4 Combinazioni di carico	9
4.5 Definizioni di carichi superficiali	18
4.6 Definizioni di carichi potenziali	18
5 Quote	18
5.1 Livelli	18
5.2 Tronchi	18
6 Fili fissi	19
6.1 Fili fissi di piano.....	19
7 Piastre C.A.	19
7.1 Piastre C.A. di piano	19
8 Pareti C.A.	19
9 Accelerazioni spettrali	20
10 Sollecitazioni.....	28
10.1 Sollecitazioni gusci	28
10.1.1 Convenzioni di segno gusci	28
10.1.2 Sollecitazioni estreme gusci	30
10.1.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali	31
10.1.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali	32
11 Pressioni sul terreno.....	34
11.1 Pressioni massime sul terreno	34
12 Spostamenti di interpiano estremi	35
13 Equilibrio globale forze	40
14 Risposta di spettro.....	42
15 Annotazioni solutore.....	42
16 Statistiche soluzione.....	42
17 Verifica effetti secondo ordine.....	43
18 Verifica deformabilità torsionale struttura	44
19 Tagli ai livelli	44
20 Risposta modale	49
21 Verifiche	50
21.1 Verifiche pareti C.A.	50
Parete Fondazione - Copertura - Lato corto	51
Caratteristiche dei materiali.....	52
Livelli significativi.....	52
Verifiche nei nodi	52
Sezioni rettangolari	52
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	52
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	52
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	53
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	53
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	53
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	53
Verifiche generali	53
Verifica del nucleo N1	53
Posizione delle sezioni di verifica.....	53
Sezioni lorde	53
Ritegni all'instabilità	53
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	53
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	54
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	54
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	54
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	54
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	54
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	54
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	54
Verifiche SLE fessurazione	54

Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo	54
Caratteristiche dei materiali.....	55
Livelli significativi.....	55
Verifiche nei nodi	55
Sezioni rettangolari	55
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	55
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	55
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	56
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	56
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	56
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	56
Verifiche generali	56
Verifica del nucleo N1	56
Posizione delle sezioni di verifica.....	56
Sezioni lorde	56
Ritegni all'instabilità	56
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	56
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	56
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	56
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	57
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	57
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	57
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	57
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	57
Verifiche SLE fessurazione	57
21.2 Verifiche piastre C.A.	57
Piastra a "Copertura"	57
Caratteristiche dei materiali.....	58
Sistema di riferimento e direzioni di armatura.....	58
Verifiche nei nodi	58
Verifiche SLU flessione nei nodi	58
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi	58
Verifiche SLU taglio nei nodi	58
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi	58
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi.....	58
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi.....	59
Verifiche SLE fessurazione nei nodi	59
Platea a "Fondazione".....	59
Caratteristiche dei materiali.....	59
Sistema di riferimento e direzioni di armatura.....	59
Verifiche nei nodi	59
Verifiche SLU flessione nei nodi	59
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi	59
Verifiche SLU taglio nei nodi	60
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi.....	60
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi.....	60
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi.....	60
Verifiche SLE fessurazione nei nodi	60



Modello strutturale (solido e f.e.m.)

1 Materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

Rck: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm²]

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [daN/cm²]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	Rck	E	G	v	γ	α
c35/45	450	346255	Default (157388.57)	0.1	0.0025	0.00001

2 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [daN/cm²]

σ_{amm.}: tensione ammissibile. [daN/cm²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

v: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Livello di conoscenza: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).

Descrizione	fyk	σ _{amm.}	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

3 Preferenze commessa

3.1 Preferenze di analisi

Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	3 - Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	
Vn	100	
Classe d'uso	IV	
Vr	200	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Considera sisma Z	Solo se $Ag \geq 0.15$ g, conformemente a §3.2.3.1	
Località	Foggia, Masseria Santa Cecilia; Latitudine ED50 41,4273° (41° 25' 38''); Longitudine ED50 15,4683° (15° 28' 6''); Altitudine s.l.m. 124,84 m.	
Categoria del suolo	C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$	
Ss orizzontale SLO	1.5	
Tb orizzontale SLO	0.182	[s]
Tc orizzontale SLO	0.545	[s]
Td orizzontale SLO	1.93	[s]
Ss orizzontale SLD	1.5	
Tb orizzontale SLD	0.193	[s]
Tc orizzontale SLD	0.58	[s]
Td orizzontale SLD	1.999	[s]
Ss orizzontale SLV	1.3689	
Tb orizzontale SLV	0.223	[s]
Tc orizzontale SLV	0.668	[s]
Td orizzontale SLV	2.44	[s]
Ss verticale	1	
Tb verticale	0.05	[s]
Tc verticale	0.15	[s]
Td verticale	1	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	120.43	
Ag/g SLO	0.0825	
Fo SLO	2.57	
Tc* SLO	0.376	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	201	
Ag/g SLD	0.0998	
Fo SLD	2.576	
Tc* SLD	0.412	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	1898.24	
Ag/g SLV	0.21	
Fo SLV	2.627	
Tc* SLV	0.509	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	Non dissipativa	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	-283	[cm]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	283	[cm]
C1	0.05	
T1,x	0.1091	[s]
T1,y	0.1091	[s]
T1,z	0.07515	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
λ z	1	
Numero modi	15	
Metodo di Ritz	applicato	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Z	1	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Z	1	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per scorrimento (fondazioni superficiali)	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3	
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7	

3.2 Torsione accidentale NTC 08/NTC 18

Quota: Livello o falda a cui si riferisce l'eccentricità.

Eccentricità X: Eccentricità X per sisma Y attribuita alla quota. [cm]

Eccentricità Y: Eccentricità Y per sisma X attribuita alla quota. [cm]

Quota	Eccentricità X	Eccentricità Y
Fondazione	30	26
Copertura	30	26

3.3 Preferenze di verifica

3.3.1 Normativa di verifica in uso

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

3.3.2 Normativa di verifica C.A.

ys (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
yc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σ /fck in combinazione rara	0.6	
Limite σ /fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ /fyk in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	No	
Copriferro secondo EC2	Si	
acc elementi nuovi nelle combinazioni sismiche	0.85	
acc elementi esistenti	0.85	

3.3.3 Normativa di verifica legno

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

3.3.4 Normativa di verifica acciaio

ym0	1.05
ym1	1.05
ym2	1.25
Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr	automatico
Coefficienti α , β per flessione deviata	unitari
Verifica semplificata conservativa	si
L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi	500
Metodo semplificato formula (4.2.82)	si
Escludi 6.2.6.7 e 6.2.6.8 in 7.5.4.3 e 7.5.4.5	si
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si
Riduzione fy per tubi tondi di classe 4	no
Effettua la verifica secondo 6.2.8 con irrigidimenti superiori (piastra di base)	si
Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne	0.00333
Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne	0.002
Considera taglio resistente estremità sagomati	no
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	no

3.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	50	[cm]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	50	[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/membrane gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidità 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	[deg]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100	[cm]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Memoria utilizzabile dal solutore	8000000	
Metodo di risoluzione della matrice	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

3.5 Moltiplicatori inerziali

Tipologia: tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.

J2: moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.

J3: moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.

Jt: moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.

A: moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.

A2: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.

A3: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.

Conci rigidi: fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

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

3.6 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]

3.7 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	si	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm ³]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	10	[daN/cm ²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.001	[daN/cm ²]
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)	Terreno di riporto	
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/cm ³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm ²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	10	[daN/cm ²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	si	
Spessore massimo strato	100	[cm]
Profondità massima	3000	[cm]
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]

Cedimento relativo ammissibile	5	[cm]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.28	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	1000	[cm]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento medio ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	
Considera inclinazione spinta del terreno contro pareti	si	
Esegui verifica a liquefazione	no	
Metodo di verifica liquefazione	Seed-Idriss (1982)	
Coeff. di sicurezza minimo a liquefazione	1.3	
Magnitudo scaling factor per liquefazione	1	

3.8 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera $d = 0.8 * h$ nei maschi senza fibre compresse	No	
Verifica pressoflessione deviata	No	
Considera effetto piastra in presenza di irrigidimenti	Si	
N = 0 per verifica fessurazione diagonale elementi esistenti in D.M. 17-01-2018	No	
Resistenza a pressoflessione FRCM	Secondo CNR-DT 215	
Considera rinforzi FRP/FRCM anche per combinazioni non sismiche	No	

4 Azioni e carichi

4.1 Azione del vento

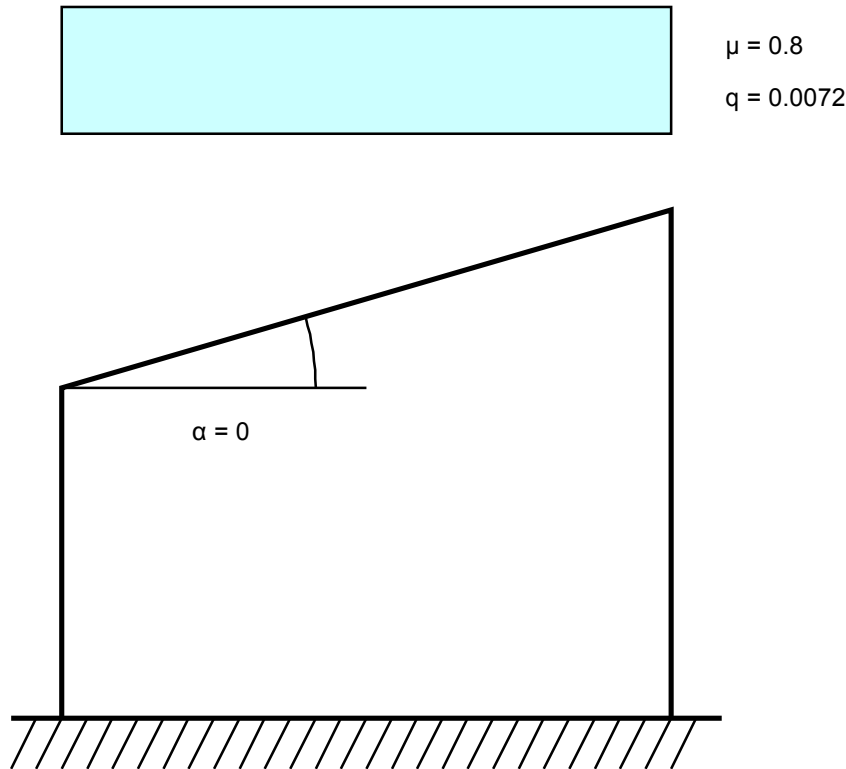
Zona	Zona 3	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	2700	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00456	[daN/cm ²]

4.2 Azione della neve

Zona	Zona II	
Classe topografica	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti	
Ce	0.9	
Ct	1	
Tr	50	
qsk	0.01	[daN/cm ²]

Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2

α	0	[deg]
μ	0.8	
q	0.0072	[daN/cm ²]



4.3 Condizioni elementari di carico

- Descrizione:** nome assegnato alla condizione elementare.
- Nome breve:** nome breve assegnato alla condizione elementare.
- Durata:** descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).
- ψ_0 :** coefficiente moltiplicatore ψ_0 . Il valore è adimensionale.
- ψ_1 :** coefficiente moltiplicatore ψ_1 . Il valore è adimensionale.
- ψ_2 :** coefficiente moltiplicatore ψ_2 . Il valore è adimensionale.
- Con segno:** descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Variabile E - Sovraccarichi fondo	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Media	1	0.9	0.8	
Neve	Neve	Media	0.5	0.2	0	
Variabile H - Coperture	Variabile H - Coperture	Media	0	0	0	
Carico statico terreno	Carico statico terreno	Media	1	1	1	
Carico sismico terreno	Carico sismico terreno	Media	0	0	0	
AT	AT	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV					
Sisma Y SLV	Y SLV					
Sisma Z SLV	Z SLV					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV					
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD					
Sisma X SLO	X SLO					
Sisma Y SLO	Y SLO					
Sisma Z SLO	Z SLO					
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO					
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO					
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV					
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV					
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Terreno sisma X SLO	Tr x SLO					
Terreno sisma Y SLO	Tr y SLO					
Terreno sisma Z SLO	Tr z SLO					
Rig. Ux	R Ux					
Rig. Uy	R Uy					
Rig. Rz	R Rz					

4.4 Combinazioni di carico

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

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

Pesi: Pesi strutturali

Port.: Permanenti portati

Variabile E - Sovraccarichi fondo: Variabile E - Sovraccarichi fondo

Neve: Neve

Variabile H - Coperture: Variabile H - Coperture

Carico statico terreno: Carico statico terreno

Carico sismico terreno: Carico sismico terreno

ΔT: ΔT

X SLO: Sisma X SLO

Y SLO: Sisma Y SLO

Z SLO: Sisma Z SLO

EY SLO: Eccentricità Y per sisma X SLO

EX SLO: Eccentricità X per sisma Y SLO

Tr x SLO: Terreno sisma X SLO

Tr y SLO: Terreno sisma Y SLO

Tr z SLO: Terreno sisma Z SLO

X SLD: Sisma X SLD

Y SLD: Sisma Y SLD

Z SLD: Sisma Z SLD

EY SLD: Eccentricità Y per sisma X SLD

EX SLD: Eccentricità X per sisma Y SLD

Tr x SLD: Terreno sisma X SLD

Tr y SLD: Terreno sisma Y SLD

Tr z SLD: Terreno sisma Z SLD

X SLV: Sisma X SLV

Y SLV: Sisma Y SLV

Z SLV: Sisma Z SLV

EY SLV: Eccentricità Y per sisma X SLV

EX SLV: Eccentricità X per sisma Y SLV

Tr x SLV: Terreno sisma X SLV

Tr y SLV: Terreno sisma Y SLV

Tr z SLV: Terreno sisma Z SLV

R Ux: Rig. Ux

R Uy: Rig. Uy

R Rz: Rig. Rz

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

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLU 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLU 2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	SLU 3	1	0	0	0	0	1.5	0	0
4	SLU 4	1	0	0	0	0	1.5	0	0
5	SLU 5	1	0	0	0	1.5	0	0	0
6	SLU 6	1	0	0	0	1.5	1.5	0	0
7	SLU 7	1	0	0	0.75	0	0	0	0
8	SLU 8	1	0	0	0.75	0	1.5	0	0
9	SLU 9	1	0	0	0.75	0	1.5	0	0
10	SLU 10	1	0	0	0.75	1.5	0	0	0
11	SLU 11	1	0	0	0.75	1.5	1.5	0	0
12	SLU 12	1	0	0	1.5	0	0	0	0
13	SLU 13	1	0	0	1.5	0	1.5	0	0
14	SLU 14	1	0	1.5	0	0	0	0	0
15	SLU 15	1	0	1.5	0	0	1.5	0	0
16	SLU 16	1	0	1.5	0	0	1.5	0	0
17	SLU 17	1	0	1.5	0	1.5	0	0	0
18	SLU 18	1	0	1.5	0	1.5	1.5	0	0
19	SLU 19	1	0	1.5	0.75	0	0	0	0
20	SLU 20	1	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
21	SLU 21	1	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
22	SLU 22	1	0	1.5	0.75	1.5	0	0	0
23	SLU 23	1	0	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
24	SLU 24	1	0	1.5	1.5	0	0	0	0
25	SLU 25	1	0	1.5	1.5	0	1.5	0	0
26	SLU 26	1	0	1.5	0	0	0	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
27	SLU 27	1	0	1.5	0.75	0	0	0	0
28	SLU 28	1	1.5	0	0	0	0	0	0
29	SLU 29	1	1.5	0	0	0	0	0	0
30	SLU 30	1	1.5	0	0	0	1.5	0	0
31	SLU 31	1	1.5	0	0	0	1.5	0	0
32	SLU 32	1	1.5	0	0	1.5	0	0	0
33	SLU 33	1	1.5	0	0	1.5	1.5	0	0
34	SLU 34	1	1.5	0	0.75	0	0	0	0
35	SLU 35	1	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
36	SLU 36	1	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
37	SLU 37	1	1.5	0	0.75	1.5	0	0	0
38	SLU 38	1	1.5	0	0.75	1.5	1.5	0	0
39	SLU 39	1	1.5	0	1.5	0	0	0	0
40	SLU 40	1	1.5	0	1.5	0	1.5	0	0
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0	0	0	0	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
43	SLU 43	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
44	SLU 44	1	1.5	1.5	0	1.5	0	0	0
45	SLU 45	1	1.5	1.5	0	1.5	1.5	0	0
46	SLU 46	1	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
47	SLU 47	1	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
48	SLU 48	1	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
49	SLU 49	1	1.5	1.5	0.75	1.5	0	0	0
50	SLU 50	1	1.5	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
51	SLU 51	1	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
52	SLU 52	1	1.5	1.5	1.5	0	1.5	0	0
53	SLU 53	1	1.5	1.5	0	0	0	0	0
54	SLU 54	1	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
55	SLU 55	1.3	0	0	0	0	0	0	0
56	SLU 56	1.3	0	0	0	0	0	0	0
57	SLU 57	1.3	0	0	0	0	1.5	0	0
58	SLU 58	1.3	0	0	0	0	1.5	0	0
59	SLU 59	1.3	0	0	0	1.5	0	0	0
60	SLU 60	1.3	0	0	0	1.5	1.5	0	0
61	SLU 61	1.3	0	0	0.75	0	0	0	0
62	SLU 62	1.3	0	0	0.75	0	1.5	0	0
63	SLU 63	1.3	0	0	0.75	0	1.5	0	0
64	SLU 64	1.3	0	0	0.75	1.5	0	0	0
65	SLU 65	1.3	0	0	0.75	1.5	1.5	0	0
66	SLU 66	1.3	0	0	1.5	0	0	0	0
67	SLU 67	1.3	0	0	1.5	0	1.5	0	0
68	SLU 68	1.3	0	1.5	0	0	0	0	0
69	SLU 69	1.3	0	1.5	0	0	1.5	0	0
70	SLU 70	1.3	0	1.5	0	0	1.5	0	0
71	SLU 71	1.3	0	1.5	0	1.5	0	0	0
72	SLU 72	1.3	0	1.5	0	1.5	1.5	0	0
73	SLU 73	1.3	0	1.5	0.75	0	0	0	0
74	SLU 74	1.3	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
75	SLU 75	1.3	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
76	SLU 76	1.3	0	1.5	0.75	1.5	0	0	0
77	SLU 77	1.3	0	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
78	SLU 78	1.3	0	1.5	1.5	0	0	0	0
79	SLU 79	1.3	0	1.5	1.5	0	1.5	0	0
80	SLU 80	1.3	0	1.5	0	0	0	0	0
81	SLU 81	1.3	0	1.5	0.75	0	0	0	0
82	SLU 82	1.3	1.5	0	0	0	0	0	0
83	SLU 83	1.3	1.5	0	0	0	0	0	0
84	SLU 84	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0	0
85	SLU 85	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0	0
86	SLU 86	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0	0
87	SLU 87	1.3	1.5	0	0	1.5	1.5	0	0
88	SLU 88	1.3	1.5	0	0.75	0	0	0	0
89	SLU 89	1.3	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
90	SLU 90	1.3	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
91	SLU 91	1.3	1.5	0	0.75	1.5	0	0	0
92	SLU 92	1.3	1.5	0	0.75	1.5	1.5	0	0
93	SLU 93	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0	0
94	SLU 94	1.3	1.5	0	1.5	0	1.5	0	0
95	SLU 95	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0	0
96	SLU 96	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
97	SLU 97	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
98	SLU 98	1.3	1.5	1.5	0	1.5	0	0	0
99	SLU 99	1.3	1.5	1.5	0	1.5	1.5	0	0
100	SLU 100	1.3	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
101	SLU 101	1.3	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
102	SLU 102	1.3	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
103	SLU 103	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5	0	0	0
104	SLU 104	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
105	SLU 105	1.3	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
106	SLU 106	1.3	1.5	1.5	1.5	0	1.5	0	0
107	SLU 107	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0	0
108	SLU 108	1.3	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLE RA 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE RA 2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	SLE RA 3	1	0	0	0	0	1	0	0
4	SLE RA 4	1	0	0	0	0	1	0	0
5	SLE RA 5	1	0	0	0	1	0	0	0
6	SLE RA 6	1	0	0	0	1	1	0	0
7	SLE RA 7	1	0	0	0.5	0	0	0	0
8	SLE RA 8	1	0	0	0.5	0	1	0	0
9	SLE RA 9	1	0	0	0.5	0	1	0	0

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
10	SLE RA 10	1	0	0	0.5	1	0	0	0
11	SLE RA 11	1	0	0	0.5	1	1	0	0
12	SLE RA 12	1	0	0	1	0	0	0	0
13	SLE RA 13	1	0	0	1	0	1	0	0
14	SLE RA 14	1	0	1	0	0	0	0	0
15	SLE RA 15	1	0	1	0	0	1	0	0
16	SLE RA 16	1	0	1	0	0	1	0	0
17	SLE RA 17	1	0	1	0	1	0	0	0
18	SLE RA 18	1	0	1	0	1	1	0	0
19	SLE RA 19	1	0	1	0.5	0	0	0	0
20	SLE RA 20	1	0	1	0.5	0	1	0	0
21	SLE RA 21	1	0	1	0.5	0	1	0	0
22	SLE RA 22	1	0	1	0.5	1	0	0	0
23	SLE RA 23	1	0	1	0.5	1	1	0	0
24	SLE RA 24	1	0	1	1	0	0	0	0
25	SLE RA 25	1	0	1	1	0	1	0	0
26	SLE RA 26	1	0	1	0	0	0	0	0
27	SLE RA 27	1	0	1	0.5	0	0	0	0
28	SLE RA 28	1	1	0	0	0	0	0	0
29	SLE RA 29	1	1	0	0	0	0	0	0
30	SLE RA 30	1	1	0	0	0	1	0	0
31	SLE RA 31	1	1	0	0	0	1	0	0
32	SLE RA 32	1	1	0	0	1	0	0	0
33	SLE RA 33	1	1	0	0	1	1	0	0
34	SLE RA 34	1	1	0	0.5	0	0	0	0
35	SLE RA 35	1	1	0	0.5	0	1	0	0
36	SLE RA 36	1	1	0	0.5	0	1	0	0
37	SLE RA 37	1	1	0	0.5	1	0	0	0
38	SLE RA 38	1	1	0	0.5	1	1	0	0
39	SLE RA 39	1	1	0	1	0	0	0	0
40	SLE RA 40	1	1	0	1	0	1	0	0
41	SLE RA 41	1	1	1	0	0	0	0	0
42	SLE RA 42	1	1	1	0	0	1	0	0
43	SLE RA 43	1	1	1	0	0	1	0	0
44	SLE RA 44	1	1	1	0	1	0	0	0
45	SLE RA 45	1	1	1	0	1	1	0	0
46	SLE RA 46	1	1	1	0.5	0	0	0	0
47	SLE RA 47	1	1	1	0.5	0	1	0	0
48	SLE RA 48	1	1	1	0.5	0	1	0	0
49	SLE RA 49	1	1	1	0.5	1	0	0	0
50	SLE RA 50	1	1	1	0.5	1	1	0	0
51	SLE RA 51	1	1	1	1	0	0	0	0
52	SLE RA 52	1	1	1	1	0	1	0	0
53	SLE RA 53	1	1	1	0	0	0	0	0
54	SLE RA 54	1	1	1	0.5	0	0	0	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLE FR 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE FR 2	1	0	0	0	0	1	0	0
3	SLE FR 3	1	0	0	0.2	0	0	0	0
4	SLE FR 4	1	0	0.8	0	0	1	0	0
5	SLE FR 5	1	0	0.8	0.2	0	0	0	0
6	SLE FR 6	1	0	0.9	0	0	0	0	0
7	SLE FR 7	1	1	0	0	0	0	0	0
8	SLE FR 8	1	1	0	0	0	1	0	0
9	SLE FR 9	1	1	0	0.2	0	0	0	0
10	SLE FR 10	1	1	0.8	0	0	1	0	0
11	SLE FR 11	1	1	0.8	0.2	0	0	0	0
12	SLE FR 12	1	1	0.9	0	0	0	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLE QP 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE QP 2	1	0	0	0	0	1	0	0
3	SLE QP 3	1	0	0.8	0	0	0	0	0
4	SLE QP 4	1	0	0.8	0	0	1	0	0
5	SLE QP 5	1	1	0	0	0	0	0	0
6	SLE QP 6	1	1	0	0	0	1	0	0
7	SLE QP 7	1	1	0.8	0	0	0	0	0
8	SLE QP 8	1	1	0.8	0	0	1	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

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

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLO 1	1	1	0.8	0	0	0	1	0
2	SLO 2	1	1	0.8	0	0	0	1	0
3	SLO 3	1	1	0.8	0	0	0	1	0
4	SLO 4	1	1	0.8	0	0	0	1	0
5	SLO 5	1	1	0.8	0	0	0	1	0

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variable E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variable H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
6	SLO 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLO 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLO 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLO 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLO 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLO 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLO 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLO 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLO 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLO 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLO 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLO 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLO 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLO 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLO 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLO 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLO 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLO 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLO 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLO 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLO 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLO 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLO 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLO 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLO 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLO 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLO 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLO 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLO 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLO 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLO 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLO 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLO 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLO 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLO 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLO 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLO 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLO 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLO 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLO 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLO 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLO 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLO 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLO 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLO 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLO 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLO 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLO 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLO 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLO 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLO 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLO 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLO 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLO 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLO 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLO 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLO 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLO 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLO 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLO 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLO 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLO 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLO 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLO 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLO 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLO 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLO 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLO 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLO 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLO 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLO 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLO 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLO 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLO 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLO 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLO 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLO 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLO 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLO 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLO 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLO 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLO 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLO 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLO 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLO 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLO 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLO 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLO 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLO 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLO 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLO 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

Nome	Nome breve	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLO 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLO 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLO 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
5	SLO 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLO 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLO 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLO 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLO 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLO 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLO 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLO 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLO 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLO 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLO 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLO 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLO 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLO 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLO 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLO 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLO 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLO 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLO 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLO 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLO 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLO 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLO 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLO 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLO 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLO 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLO 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLO 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLO 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLO 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLO 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLO 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLO 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLO 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLO 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLO 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLO 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLO 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLO 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLO 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLO 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLO 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLO 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLO 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLO 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLO 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLO 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLO 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLO 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLO 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLO 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLO 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLO 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLO 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLO 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLO 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLO 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLO 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLO 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLO 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLO 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLO 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLO 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLO 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLO 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLO 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLO 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLO 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLO 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLO 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLO 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLO 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLO 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLO 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLO 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLO 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLO 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLO 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLO 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLO 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLO 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLO 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLO 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLO 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLO 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLO 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLO 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLO 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLO 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLO 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLO 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLO 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

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 E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
------	------------	------	-------	-----------------------------------	------	-------------------------	------------------------	------------------------	----

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLD 1	1	1	0.8	0	0	1	1	0
2	SLD 2	1	1	0.8	0	0	1	1	0
3	SLD 3	1	1	0.8	0	0	1	1	0
4	SLD 4	1	1	0.8	0	0	1	1	0
5	SLD 5	1	1	0.8	0	0	1	1	0
6	SLD 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLD 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLD 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLD 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLD 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLD 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLD 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLD 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLD 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLD 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLD 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLD 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLD 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLD 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLD 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLD 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLD 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLD 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLD 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLD 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLD 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLD 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLD 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLD 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLD 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLD 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLD 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLD 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLD 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLD 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLD 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLD 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLD 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLD 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLD 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLD 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLD 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLD 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLD 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLD 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLD 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLD 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLD 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLD 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLD 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLD 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLD 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLD 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLD 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLD 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLD 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLD 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLD 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLD 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLD 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLD 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLD 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLD 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLD 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLD 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLD 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLD 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLD 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLD 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLD 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLD 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLD 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLD 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLD 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLD 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLD 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLD 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLD 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLD 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLD 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLD 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLD 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLD 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLD 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLD 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLD 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLD 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLD 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLD 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLD 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLD 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLD 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLD 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLD 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLD 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLD 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	X SLD	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLD 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLD 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLD 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3
5	SLD 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLD 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLD 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLD 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLD 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLD 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLD 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLD 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLD 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLD 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLD 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLD 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLD 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLD 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLD 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLD 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLD 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLD 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLD 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLD 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLD 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLD 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLD 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLD 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLD 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLD 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLD 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLD 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLD 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLD 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLD 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLD 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLD 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLD 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLD 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLD 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLD 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLD 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLD 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLD 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLD 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLD 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLD 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLD 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLD 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLD 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLD 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLD 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLD 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLD 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLD 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLD 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLD 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLD 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLD 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLD 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLD 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLD 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLD 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLD 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLD 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLD 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLD 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLD 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLD 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLD 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLD 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLD 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLD 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLD 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLD 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLD 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLD 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLD 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLD 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLD 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLD 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLD 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLD 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLD 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLD 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLD 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLD 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLD 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLD 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLD 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLD 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLD 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLD 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLD 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLD 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLD 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

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 E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLV 1	1	1	0.8	0	0	1	1	0
2	SLV 2	1	1	0.8	0	0	1	1	0
3	SLV 3	1	1	0.8	0	0	1	1	0
4	SLV 4	1	1	0.8	0	0	1	1	0
5	SLV 5	1	1	0.8	0	0	1	1	0
6	SLV 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLV 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLV 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLV 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLV 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLV 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLV 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLV 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLV 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLV 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLV 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLV 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLV 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLV 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLV 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLV 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLV 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLV 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLV 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLV 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLV 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLV 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLV 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLV 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLV 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLV 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLV 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLV 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLV 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLV 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLV 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLV 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLV 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLV 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLV 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLV 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLV 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLV 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLV 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLV 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLV 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLV 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLV 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLV 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLV 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLV 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLV 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLV 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLV 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLV 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLV 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLV 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLV 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLV 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLV 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLV 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLV 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLV 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLV 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLV 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLV 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLV 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLV 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLV 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLV 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLV 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLV 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLV 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLV 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLV 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLV 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLV 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLV 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLV 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLV 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLV 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLV 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLV 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLV 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLV 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLV 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLV 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLV 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLV 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLV 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLV 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLV 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLV 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLV 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLV 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLV 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

Nome	Nome breve	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLV 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLV 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLV 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3
5	SLV 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLV 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLV 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLV 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLV 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLV 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLV 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLV 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLV 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLV 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLV 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLV 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLV 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLV 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLV 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLV 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLV 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLV 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLV 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLV 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLV 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLV 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLV 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLV 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLV 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLV 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLV 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLV 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLV 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLV 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLV 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLV 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLV 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLV 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLV 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLV 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLV 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLV 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLV 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLV 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLV 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLV 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLV 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLV 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLV 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLV 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLV 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLV 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLV 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLV 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLV 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLV 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLV 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLV 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLV 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLV 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLV 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLV 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLV 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLV 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLV 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLV 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLV 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLV 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLV 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLV 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLV 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLV 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLV 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLV 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLV 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLV 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLV 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLV 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLV 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLV 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLV 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLV 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLV 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLV 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLV 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLV 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLV 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLV 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLV 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLV 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLV 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLV 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLV 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLV 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLV 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLV 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

Famiglia Calcolo rigidità 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

4.5 Definizioni di carichi superficiali**Nome:** nome identificativo della definizione di carico.**Valori:** valori associati alle condizioni di carico.**Condizione:** condizione di carico a cui sono associati i valori.**Descrizione:** nome assegnato alla condizione elementare.**Valore:** modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm²]**Applicazione:** modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
Descrizione			
Carico apparecchiature e manutenzione	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0.025	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Variabile H - Coperture	0	Verticale
Copertura	Carico statico terreno	0	Verticale
	Carico sismico terreno	0	Verticale
	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	Verticale
	Neve	0.0072	Verticale
	Variabile H - Coperture	0.2	Verticale
Carico statico terreno	0	Verticale	
Carico sismico terreno	0	Verticale	

4.6 Definizioni di carichi potenziali**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 i.:** valore del carico pressorio alla quota iniziale. [daN/cm²]**Quota i.:** quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore iniziale. [cm]**Valore f.:** valore del carico pressorio alla quota finale. [daN/cm²]**Quota f.:** quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore finale. [cm]

Nome	Condizione	Valori			
		Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
Descrizione					
Carico terreno	Pesi strutturali	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0
	Variabile H - Coperture	0	0	0	0
	Carico statico terreno	0.116	0	0.4115	-283
	Carico sismico terreno	0.1464	0	0.1464	-283

5 Quote**5.1 Livelli****Descrizione breve:** nome sintetico assegnato al livello.**Descrizione:** nome assegnato al livello.**Quota:** quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]**Spessore:** spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-283	0
L2	Copertura	0	0

5.2 Tronchi**Descrizione breve:** nome sintetico assegnato al tronco.**Descrizione:** nome assegnato al tronco.

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

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Copertura	Fondazione	Copertura

6 Fili fissi

6.1 Fili fissi di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]**Punto:** punto di inserimento.**X:** coordinata X. [cm]**Y:** coordinata Y. [cm]**Estradosso:** distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]**Angolo:** angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]**Tipo:** tipo di simbolo.**T.c.:** testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y				
L1	-295	255	0	0	Croce	2
L1	-295	-255	0	0	Croce	1
L1	295	255	0	0	Croce	4
L1	295	-255	0	0	Croce	3

7 Piastre C.A.

7.1 Piastre C.A. di piano

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

Livello	Sp.	Punti		Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z.	P.sup.	Fond.	Fori
		I	Y										
L1	40	1	-295	-255	0	C35/45	Carico apparecchiature e manutenzione			0	No	0.1	
		2	295	-255									
		3	295	255									
		4	-295	255									
L2	40	1	-295	-255	0	C35/45	Copertura			0	No	0.1	
		2	295	-255									
		3	295	255									
		4	-295	255									

8 Pareti C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.**Sp.:** spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]**P.i.:** posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.**Punto i.:** punto iniziale in pianta.**X:** coordinata X. [cm]**Y:** coordinata Y. [cm]**Punto f.:** punto finale in pianta.**X:** coordinata X. [cm]**Y:** coordinata Y. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovraresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

Aperture: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T1	40	Sinistra	-295	-255	-295	255	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	-295	255	295	255	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	295	255	295	-255	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	295	-255	-295	-255	C35/45	Carico terreno		0	Si	

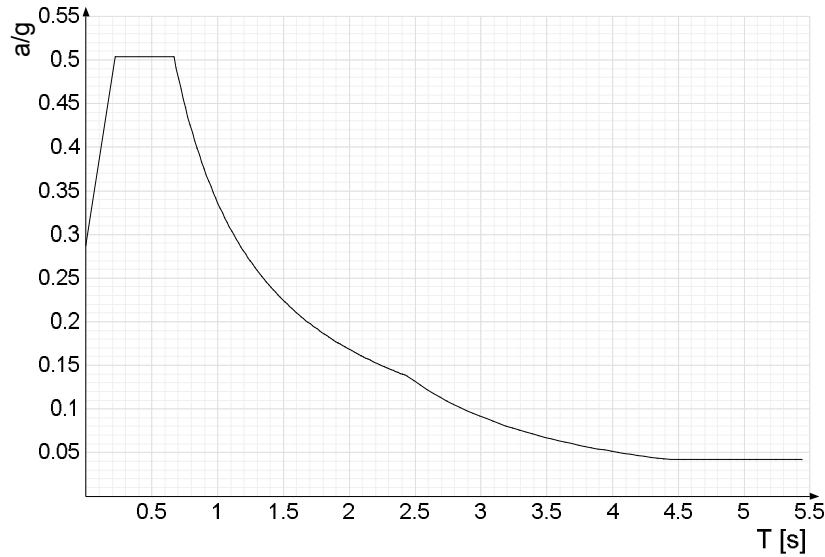
9 Accelerazioni spettrali

Ind.vertice: Indice del valore.

T: Periodo di vibrazione. [s]

a/g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.

Sisma X SLV

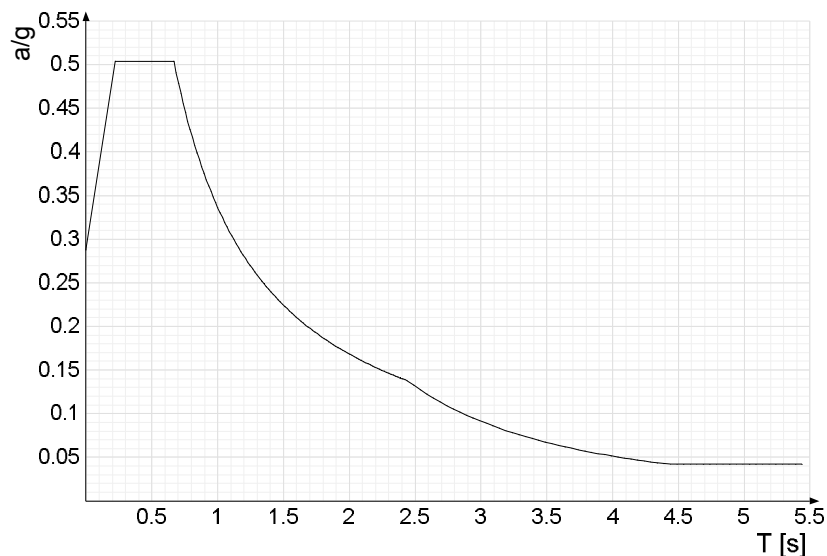


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.288	2	0.223	0.504	3	0.668	0.504	4	0.685	0.491
5	0.703	0.478	6	0.721	0.467	7	0.738	0.456	8	0.756	0.445
9	0.773	0.435	10	0.791	0.425	11	0.808	0.416	12	0.826	0.407
13	0.843	0.399	14	0.861	0.391	15	0.878	0.383	16	0.896	0.375
17	0.914	0.368	18	0.931	0.361	19	0.949	0.355	20	0.966	0.348
21	0.984	0.342	22	1.001	0.336	23	1.019	0.33	24	1.036	0.325
25	1.054	0.319	26	1.071	0.314	27	1.089	0.309	28	1.107	0.304
29	1.124	0.299	30	1.142	0.295	31	1.159	0.29	32	1.177	0.286
33	1.194	0.282	34	1.212	0.278	35	1.229	0.274	36	1.247	0.27
37	1.265	0.266	38	1.282	0.262	39	1.3	0.259	40	1.317	0.255
41	1.335	0.252	42	1.352	0.249	43	1.37	0.246	44	1.387	0.242
45	1.405	0.239	46	1.422	0.236	47	1.44	0.234	48	1.458	0.231
49	1.475	0.228	50	1.493	0.225	51	1.51	0.223	52	1.528	0.22
53	1.545	0.218	54	1.563	0.215	55	1.58	0.213	56	1.598	0.211
57	1.615	0.208	58	1.633	0.206	59	1.651	0.204	60	1.668	0.202
61	1.686	0.2	62	1.703	0.197	63	1.721	0.195	64	1.738	0.194
65	1.756	0.192	66	1.773	0.19	67	1.791	0.188	68	1.808	0.186
69	1.826	0.184	70	1.844	0.182	71	1.861	0.181	72	1.879	0.179
73	1.896	0.177	74	1.914	0.176	75	1.931	0.174	76	1.949	0.173
77	1.966	0.171	78	1.984	0.17	79	2.002	0.168	80	2.019	0.167
81	2.037	0.165	82	2.054	0.164	83	2.072	0.162	84	2.089	0.161
85	2.107	0.16	86	2.124	0.158	87	2.142	0.157	88	2.159	0.156
89	2.177	0.155	90	2.195	0.153	91	2.212	0.152	92	2.23	0.151
93	2.247	0.15	94	2.265	0.149	95	2.282	0.147	96	2.3	0.146
97	2.317	0.145	98	2.335	0.144	99	2.352	0.143	100	2.37	0.142
101	2.388	0.141	102	2.405	0.14	103	2.423	0.139	104	2.44	0.138
105	2.49	0.132	106	2.54	0.127	107	2.59	0.122	108	2.64	0.118
109	2.69	0.113	110	2.74	0.109	111	2.79	0.105	112	2.84	0.102
113	2.89	0.098	114	2.94	0.095	115	2.99	0.092	116	3.04	0.089
117	3.09	0.086	118	3.14	0.083	119	3.19	0.081	120	3.24	0.078
121	3.29	0.076	122	3.34	0.074	123	3.39	0.071	124	3.44	0.069
125	3.49	0.067	126	3.54	0.065	127	3.59	0.064	128	3.64	0.062
129	3.69	0.06	130	3.74	0.059	131	3.79	0.057	132	3.84	0.056
133	3.89	0.054	134	3.94	0.053	135	3.99	0.052	136	4.04	0.05
137	4.09	0.049	138	4.14	0.048	139	4.19	0.047	140	4.24	0.046
141	4.29	0.045	142	4.34	0.044	143	4.39	0.043	144	4.44	0.042
145	4.49	0.042	146	4.54	0.042	147	4.59	0.042	148	4.64	0.042
149	4.69	0.042	150	4.74	0.042	151	4.79	0.042	152	4.84	0.042

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

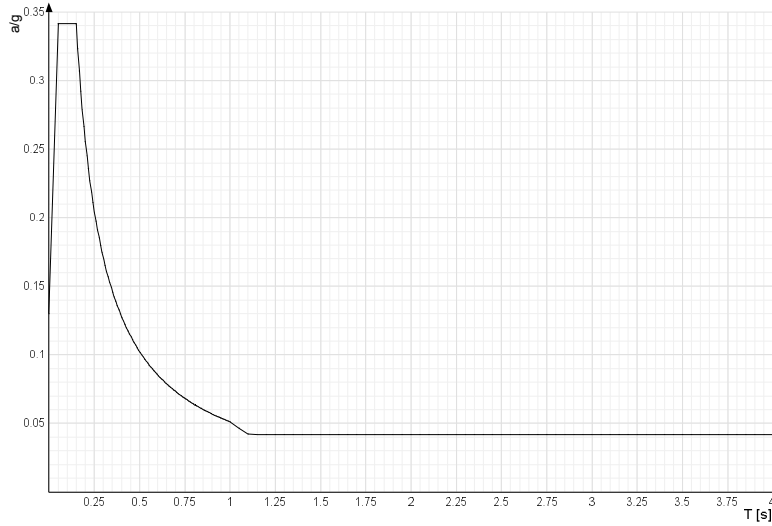
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
153	4.89	0.042	154	4.94	0.042	155	4.99	0.042	156	5.04	0.042
157	5.09	0.042	158	5.14	0.042	159	5.19	0.042	160	5.24	0.042
161	5.29	0.042	162	5.34	0.042	163	5.39	0.042	164	5.44	0.042

Sisma Y SLV



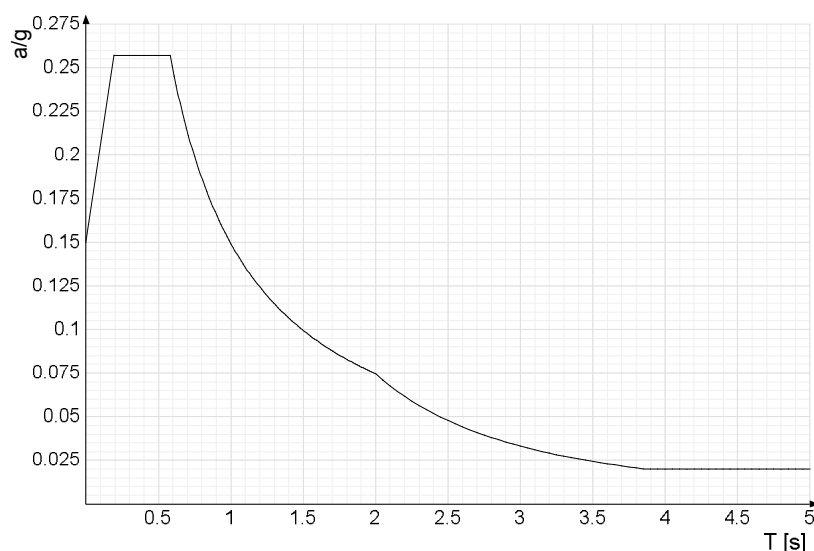
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.288	2	0.223	0.504	3	0.668	0.504	4	0.685	0.491
5	0.703	0.478	6	0.721	0.467	7	0.738	0.456	8	0.756	0.445
9	0.773	0.435	10	0.791	0.425	11	0.808	0.416	12	0.826	0.407
13	0.843	0.399	14	0.861	0.391	15	0.878	0.383	16	0.896	0.375
17	0.914	0.368	18	0.931	0.361	19	0.949	0.355	20	0.966	0.348
21	0.984	0.342	22	1.001	0.336	23	1.019	0.33	24	1.036	0.325
25	1.054	0.319	26	1.071	0.314	27	1.089	0.309	28	1.107	0.304
29	1.124	0.299	30	1.142	0.295	31	1.159	0.29	32	1.177	0.286
33	1.194	0.282	34	1.212	0.278	35	1.229	0.274	36	1.247	0.27
37	1.265	0.266	38	1.282	0.262	39	1.3	0.259	40	1.317	0.255
41	1.335	0.252	42	1.352	0.249	43	1.37	0.246	44	1.387	0.242
45	1.405	0.239	46	1.422	0.236	47	1.44	0.234	48	1.458	0.231
49	1.475	0.228	50	1.493	0.225	51	1.51	0.223	52	1.528	0.22
53	1.545	0.218	54	1.563	0.215	55	1.58	0.213	56	1.598	0.211
57	1.615	0.208	58	1.633	0.206	59	1.651	0.204	60	1.668	0.202
61	1.686	0.2	62	1.703	0.197	63	1.721	0.195	64	1.738	0.194
65	1.756	0.192	66	1.773	0.19	67	1.791	0.188	68	1.808	0.186
69	1.826	0.184	70	1.844	0.182	71	1.861	0.181	72	1.879	0.179
73	1.896	0.177	74	1.914	0.176	75	1.931	0.174	76	1.949	0.173
77	1.966	0.171	78	1.984	0.17	79	2.002	0.168	80	2.019	0.167
81	2.037	0.165	82	2.054	0.164	83	2.072	0.162	84	2.089	0.161
85	2.107	0.16	86	2.124	0.158	87	2.142	0.157	88	2.159	0.156
89	2.177	0.155	90	2.195	0.153	91	2.212	0.152	92	2.23	0.151
93	2.247	0.15	94	2.265	0.149	95	2.282	0.147	96	2.3	0.146
97	2.317	0.145	98	2.335	0.144	99	2.352	0.143	100	2.37	0.142
101	2.388	0.141	102	2.405	0.14	103	2.423	0.139	104	2.44	0.138
105	2.49	0.132	106	2.54	0.127	107	2.59	0.122	108	2.64	0.118
109	2.69	0.113	110	2.74	0.109	111	2.79	0.105	112	2.84	0.102
113	2.89	0.098	114	2.94	0.095	115	2.99	0.092	116	3.04	0.089
117	3.09	0.086	118	3.14	0.083	119	3.19	0.081	120	3.24	0.078
121	3.29	0.076	122	3.34	0.074	123	3.39	0.071	124	3.44	0.069
125	3.49	0.067	126	3.54	0.065	127	3.59	0.064	128	3.64	0.062
129	3.69	0.06	130	3.74	0.059	131	3.79	0.057	132	3.84	0.056
133	3.89	0.054	134	3.94	0.053	135	3.99	0.052	136	4.04	0.05
137	4.09	0.049	138	4.14	0.048	139	4.19	0.047	140	4.24	0.046
141	4.29	0.045	142	4.34	0.044	143	4.39	0.043	144	4.44	0.042
145	4.49	0.042	146	4.54	0.042	147	4.59	0.042	148	4.64	0.042
149	4.69	0.042	150	4.74	0.042	151	4.79	0.042	152	4.84	0.042
153	4.89	0.042	154	4.94	0.042	155	4.99	0.042	156	5.04	0.042
157	5.09	0.042	158	5.14	0.042	159	5.19	0.042	160	5.24	0.042
161	5.29	0.042	162	5.34	0.042	163	5.39	0.042	164	5.44	0.042

Sisma Z SLV



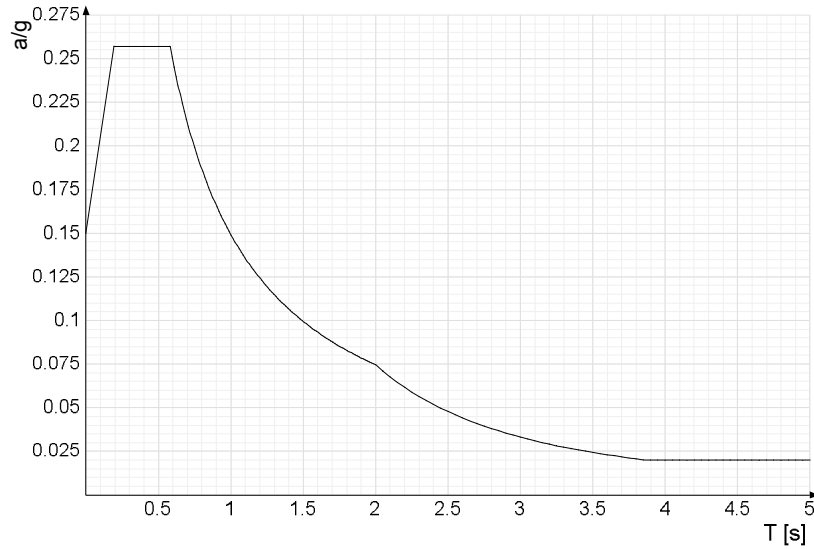
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.13	2	0.05	0.341	3	0.15	0.341	4	0.158	0.323
5	0.167	0.307	6	0.175	0.292	7	0.184	0.279	8	0.192	0.267
9	0.2	0.255	10	0.209	0.245	11	0.217	0.236	12	0.226	0.227
13	0.234	0.219	14	0.243	0.211	15	0.251	0.204	16	0.259	0.197
17	0.268	0.191	18	0.276	0.185	19	0.285	0.18	20	0.293	0.175
21	0.301	0.17	22	0.31	0.165	23	0.318	0.161	24	0.327	0.157
25	0.335	0.153	26	0.344	0.149	27	0.352	0.146	28	0.36	0.142
29	0.369	0.139	30	0.377	0.136	31	0.386	0.133	32	0.394	0.13
33	0.402	0.127	34	0.411	0.125	35	0.419	0.122	36	0.428	0.12
37	0.436	0.117	38	0.445	0.115	39	0.453	0.113	40	0.461	0.111
41	0.47	0.109	42	0.478	0.107	43	0.487	0.105	44	0.495	0.103
45	0.503	0.102	46	0.512	0.1	47	0.52	0.098	48	0.529	0.097
49	0.537	0.095	50	0.546	0.094	51	0.554	0.092	52	0.562	0.091
53	0.571	0.09	54	0.579	0.088	55	0.588	0.087	56	0.596	0.086
57	0.604	0.085	58	0.613	0.084	59	0.621	0.082	60	0.63	0.081
61	0.638	0.08	62	0.647	0.079	63	0.655	0.078	64	0.663	0.077
65	0.672	0.076	66	0.68	0.075	67	0.689	0.074	68	0.697	0.073
69	0.705	0.073	70	0.714	0.072	71	0.722	0.071	72	0.731	0.07
73	0.739	0.069	74	0.748	0.069	75	0.756	0.068	76	0.764	0.067
77	0.773	0.066	78	0.781	0.066	79	0.79	0.065	80	0.798	0.064
81	0.806	0.064	82	0.815	0.063	83	0.823	0.062	84	0.832	0.062
85	0.84	0.061	86	0.849	0.06	87	0.857	0.06	88	0.865	0.059
89	0.874	0.059	90	0.882	0.058	91	0.891	0.058	92	0.899	0.057
93	0.907	0.056	94	0.916	0.056	95	0.924	0.055	96	0.933	0.055
97	0.941	0.054	98	0.95	0.054	99	0.958	0.053	100	0.966	0.053
101	0.975	0.053	102	0.983	0.052	103	0.992	0.052	104	1	0.051
105	1.05	0.046	106	1.1	0.042	107	1.15	0.042	108	1.2	0.042
109	1.25	0.042	110	1.3	0.042	111	1.35	0.042	112	1.4	0.042
113	1.45	0.042	114	1.5	0.042	115	1.55	0.042	116	1.6	0.042
117	1.65	0.042	118	1.7	0.042	119	1.75	0.042	120	1.8	0.042
121	1.85	0.042	122	1.9	0.042	123	1.95	0.042	124	2	0.042
125	2.05	0.042	126	2.1	0.042	127	2.15	0.042	128	2.2	0.042
129	2.25	0.042	130	2.3	0.042	131	2.35	0.042	132	2.4	0.042
133	2.45	0.042	134	2.5	0.042	135	2.55	0.042	136	2.6	0.042
137	2.65	0.042	138	2.7	0.042	139	2.75	0.042	140	2.8	0.042
141	2.85	0.042	142	2.9	0.042	143	2.95	0.042	144	3	0.042
145	3.05	0.042	146	3.1	0.042	147	3.15	0.042	148	3.2	0.042
149	3.25	0.042	150	3.3	0.042	151	3.35	0.042	152	3.4	0.042
153	3.45	0.042	154	3.5	0.042	155	3.55	0.042	156	3.6	0.042
157	3.65	0.042	158	3.7	0.042	159	3.75	0.042	160	3.8	0.042
161	3.85	0.042	162	3.9	0.042	163	3.95	0.042	164	4	0.042

Sisma X SLD



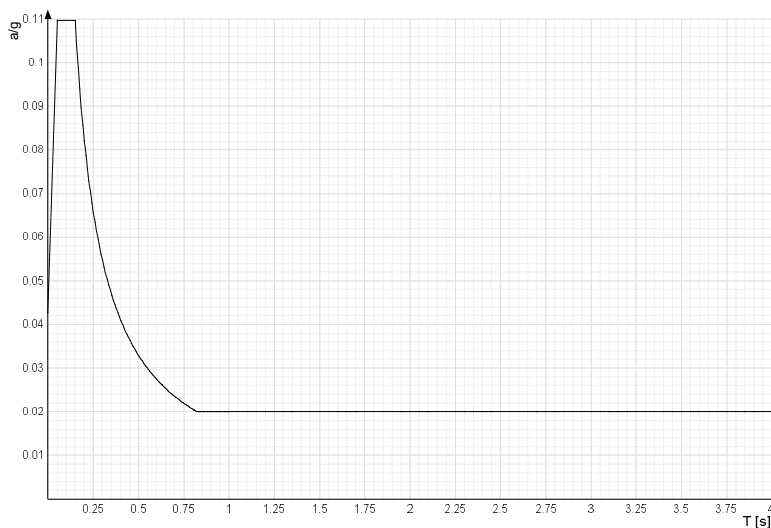
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.15	2	0.193	0.257	3	0.58	0.257	4	0.594	0.251
5	0.608	0.245	6	0.622	0.24	7	0.636	0.234	8	0.65	0.229
9	0.664	0.225	10	0.678	0.22	11	0.692	0.215	12	0.707	0.211
13	0.721	0.207	14	0.735	0.203	15	0.749	0.199	16	0.763	0.196
17	0.777	0.192	18	0.791	0.189	19	0.805	0.185	20	0.819	0.182
21	0.833	0.179	22	0.847	0.176	23	0.861	0.173	24	0.875	0.17
25	0.889	0.168	26	0.903	0.165	27	0.917	0.163	28	0.931	0.16
29	0.945	0.158	30	0.959	0.155	31	0.974	0.153	32	0.988	0.151
33	1.002	0.149	34	1.016	0.147	35	1.03	0.145	36	1.044	0.143
37	1.058	0.141	38	1.072	0.139	39	1.086	0.137	40	1.1	0.136
41	1.114	0.134	42	1.128	0.132	43	1.142	0.131	44	1.156	0.129
45	1.17	0.127	46	1.184	0.126	47	1.198	0.124	48	1.212	0.123
49	1.226	0.122	50	1.24	0.12	51	1.255	0.119	52	1.269	0.118
53	1.283	0.116	54	1.297	0.115	55	1.311	0.114	56	1.325	0.113
57	1.339	0.111	58	1.353	0.11	59	1.367	0.109	60	1.381	0.108
61	1.395	0.107	62	1.409	0.106	63	1.423	0.105	64	1.437	0.104
65	1.451	0.103	66	1.465	0.102	67	1.479	0.101	68	1.493	0.1
69	1.507	0.099	70	1.522	0.098	71	1.536	0.097	72	1.55	0.096
73	1.564	0.095	74	1.578	0.095	75	1.592	0.094	76	1.606	0.093
77	1.62	0.092	78	1.634	0.091	79	1.648	0.091	80	1.662	0.09
81	1.676	0.089	82	1.69	0.088	83	1.704	0.088	84	1.718	0.087
85	1.732	0.086	86	1.746	0.085	87	1.76	0.085	88	1.774	0.084
89	1.788	0.083	90	1.803	0.083	91	1.817	0.082	92	1.831	0.081
93	1.845	0.081	94	1.859	0.08	95	1.873	0.08	96	1.887	0.079
97	1.901	0.078	98	1.915	0.078	99	1.929	0.077	100	1.943	0.077
101	1.957	0.076	102	1.971	0.076	103	1.985	0.075	104	1.999	0.075
105	2.049	0.071	106	2.099	0.068	107	2.149	0.065	108	2.199	0.062
109	2.249	0.059	110	2.299	0.056	111	2.349	0.054	112	2.399	0.052
113	2.449	0.05	114	2.499	0.048	115	2.549	0.046	116	2.599	0.044
117	2.649	0.042	118	2.699	0.041	119	2.749	0.039	120	2.799	0.038
121	2.849	0.037	122	2.899	0.035	123	2.949	0.034	124	2.999	0.033
125	3.049	0.032	126	3.099	0.031	127	3.149	0.03	128	3.199	0.029
129	3.249	0.028	130	3.299	0.027	131	3.349	0.027	132	3.399	0.026
133	3.449	0.025	134	3.499	0.024	135	3.549	0.024	136	3.599	0.023
137	3.649	0.022	138	3.699	0.022	139	3.749	0.021	140	3.799	0.021
141	3.849	0.02	142	3.899	0.02	143	3.949	0.02	144	3.999	0.02
145	4.049	0.02	146	4.099	0.02	147	4.149	0.02	148	4.199	0.02
149	4.249	0.02	150	4.299	0.02	151	4.349	0.02	152	4.399	0.02
153	4.449	0.02	154	4.499	0.02	155	4.549	0.02	156	4.599	0.02
157	4.649	0.02	158	4.699	0.02	159	4.749	0.02	160	4.799	0.02
161	4.849	0.02	162	4.899	0.02	163	4.949	0.02	164	4.999	0.02

Sisma Y SLD



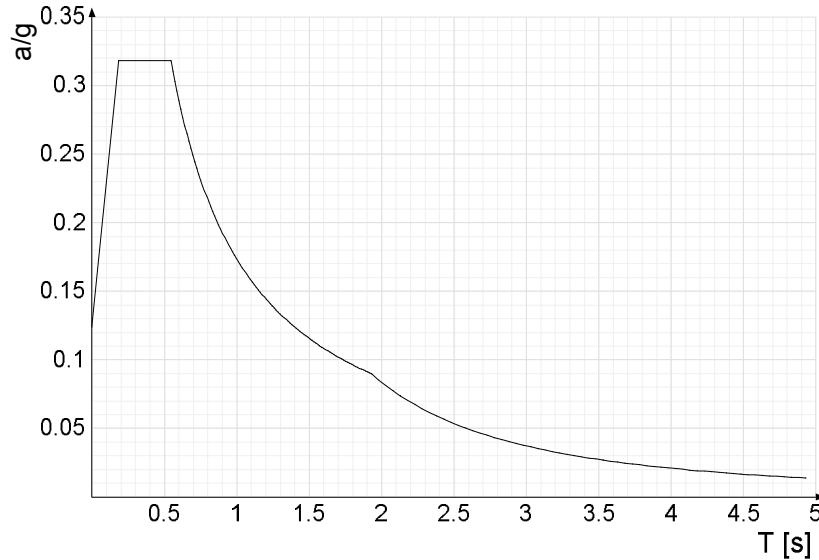
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.15	2	0.193	0.257	3	0.58	0.257	4	0.594	0.251
5	0.608	0.245	6	0.622	0.24	7	0.636	0.234	8	0.65	0.229
9	0.664	0.225	10	0.678	0.22	11	0.692	0.215	12	0.707	0.211
13	0.721	0.207	14	0.735	0.203	15	0.749	0.199	16	0.763	0.196
17	0.777	0.192	18	0.791	0.189	19	0.805	0.185	20	0.819	0.182
21	0.833	0.179	22	0.847	0.176	23	0.861	0.173	24	0.875	0.17
25	0.889	0.168	26	0.903	0.165	27	0.917	0.163	28	0.931	0.16
29	0.945	0.158	30	0.959	0.155	31	0.974	0.153	32	0.988	0.151
33	1.002	0.149	34	1.016	0.147	35	1.03	0.145	36	1.044	0.143
37	1.058	0.141	38	1.072	0.139	39	1.086	0.137	40	1.1	0.136
41	1.114	0.134	42	1.128	0.132	43	1.142	0.131	44	1.156	0.129
45	1.17	0.127	46	1.184	0.126	47	1.198	0.124	48	1.212	0.123
49	1.226	0.122	50	1.24	0.12	51	1.255	0.119	52	1.269	0.118
53	1.283	0.116	54	1.297	0.115	55	1.311	0.114	56	1.325	0.113
57	1.339	0.111	58	1.353	0.11	59	1.367	0.109	60	1.381	0.108
61	1.395	0.107	62	1.409	0.106	63	1.423	0.105	64	1.437	0.104
65	1.451	0.103	66	1.465	0.102	67	1.479	0.101	68	1.493	0.1
69	1.507	0.099	70	1.522	0.098	71	1.536	0.097	72	1.55	0.096
73	1.564	0.095	74	1.578	0.095	75	1.592	0.094	76	1.606	0.093
77	1.62	0.092	78	1.634	0.091	79	1.648	0.091	80	1.662	0.09
81	1.676	0.089	82	1.69	0.088	83	1.704	0.088	84	1.718	0.087
85	1.732	0.086	86	1.746	0.085	87	1.76	0.085	88	1.774	0.084
89	1.788	0.083	90	1.803	0.083	91	1.817	0.082	92	1.831	0.081
93	1.845	0.081	94	1.859	0.08	95	1.873	0.08	96	1.887	0.079
97	1.901	0.078	98	1.915	0.078	99	1.929	0.077	100	1.943	0.077
101	1.957	0.076	102	1.971	0.076	103	1.985	0.075	104	1.999	0.075
105	2.049	0.071	106	2.099	0.068	107	2.149	0.065	108	2.199	0.062
109	2.249	0.059	110	2.299	0.056	111	2.349	0.054	112	2.399	0.052
113	2.449	0.05	114	2.499	0.048	115	2.549	0.046	116	2.599	0.044
117	2.649	0.042	118	2.699	0.041	119	2.749	0.039	120	2.799	0.038
121	2.849	0.037	122	2.899	0.035	123	2.949	0.034	124	2.999	0.033
125	3.049	0.032	126	3.099	0.031	127	3.149	0.03	128	3.199	0.029
129	3.249	0.028	130	3.299	0.027	131	3.349	0.027	132	3.399	0.026
133	3.449	0.025	134	3.499	0.024	135	3.549	0.024	136	3.599	0.023
137	3.649	0.022	138	3.699	0.022	139	3.749	0.021	140	3.799	0.021
141	3.849	0.02	142	3.899	0.02	143	3.949	0.02	144	3.999	0.02
145	4.049	0.02	146	4.099	0.02	147	4.149	0.02	148	4.199	0.02
149	4.249	0.02	150	4.299	0.02	151	4.349	0.02	152	4.399	0.02
153	4.449	0.02	154	4.499	0.02	155	4.549	0.02	156	4.599	0.02
157	4.649	0.02	158	4.699	0.02	159	4.749	0.02	160	4.799	0.02
161	4.849	0.02	162	4.899	0.02	163	4.949	0.02	164	4.999	0.02

Sisma Z SLD



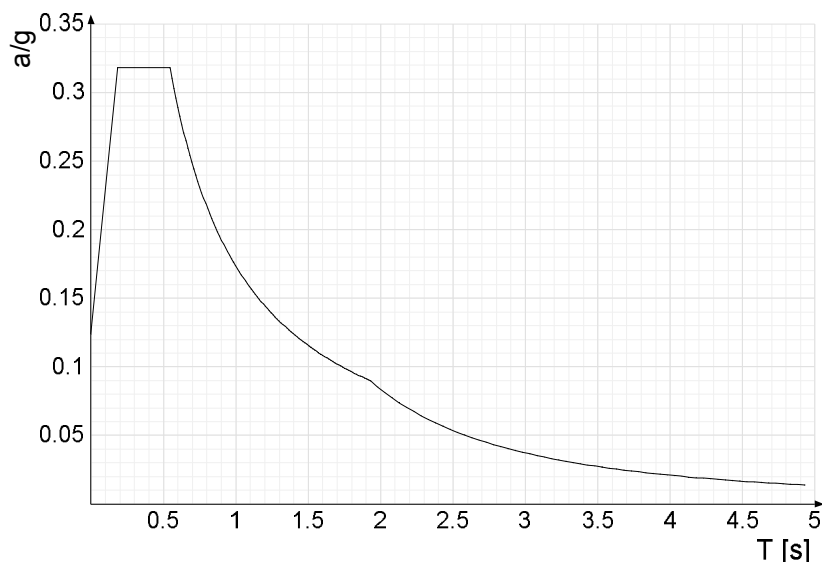
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.043	2	0.05	0.11	3	0.15	0.11	4	0.158	0.104
5	0.167	0.099	6	0.175	0.094	7	0.184	0.09	8	0.192	0.086
9	0.2	0.082	10	0.209	0.079	11	0.217	0.076	12	0.226	0.073
13	0.234	0.07	14	0.243	0.068	15	0.251	0.066	16	0.259	0.063
17	0.268	0.061	18	0.276	0.06	19	0.285	0.058	20	0.293	0.056
21	0.301	0.055	22	0.31	0.053	23	0.318	0.052	24	0.327	0.05
25	0.335	0.049	26	0.344	0.048	27	0.352	0.047	28	0.36	0.046
29	0.369	0.045	30	0.377	0.044	31	0.386	0.043	32	0.394	0.042
33	0.402	0.041	34	0.411	0.04	35	0.419	0.039	36	0.428	0.038
37	0.436	0.038	38	0.445	0.037	39	0.453	0.036	40	0.461	0.036
41	0.47	0.035	42	0.478	0.034	43	0.487	0.034	44	0.495	0.033
45	0.503	0.033	46	0.512	0.032	47	0.52	0.032	48	0.529	0.031
49	0.537	0.031	50	0.546	0.03	51	0.554	0.03	52	0.562	0.029
53	0.571	0.029	54	0.579	0.028	55	0.588	0.028	56	0.596	0.028
57	0.604	0.027	58	0.613	0.027	59	0.621	0.026	60	0.63	0.026
61	0.638	0.026	62	0.647	0.025	63	0.655	0.025	64	0.663	0.025
65	0.672	0.024	66	0.68	0.024	67	0.689	0.024	68	0.697	0.024
69	0.705	0.023	70	0.714	0.023	71	0.722	0.023	72	0.731	0.023
73	0.739	0.022	74	0.748	0.022	75	0.756	0.022	76	0.764	0.022
77	0.773	0.021	78	0.781	0.021	79	0.79	0.021	80	0.798	0.021
81	0.806	0.02	82	0.815	0.02	83	0.823	0.02	84	0.832	0.02
85	0.84	0.02	86	0.849	0.02	87	0.857	0.02	88	0.865	0.02
89	0.874	0.02	90	0.882	0.02	91	0.891	0.02	92	0.899	0.02
93	0.907	0.02	94	0.916	0.02	95	0.924	0.02	96	0.933	0.02
97	0.941	0.02	98	0.95	0.02	99	0.958	0.02	100	0.966	0.02
101	0.975	0.02	102	0.983	0.02	103	0.992	0.02	104	1	0.02
105	1.05	0.02	106	1.1	0.02	107	1.15	0.02	108	1.2	0.02
109	1.25	0.02	110	1.3	0.02	111	1.35	0.02	112	1.4	0.02
113	1.45	0.02	114	1.5	0.02	115	1.55	0.02	116	1.6	0.02
117	1.65	0.02	118	1.7	0.02	119	1.75	0.02	120	1.8	0.02
121	1.85	0.02	122	1.9	0.02	123	1.95	0.02	124	2	0.02
125	2.05	0.02	126	2.1	0.02	127	2.15	0.02	128	2.2	0.02
129	2.25	0.02	130	2.3	0.02	131	2.35	0.02	132	2.4	0.02
133	2.45	0.02	134	2.5	0.02	135	2.55	0.02	136	2.6	0.02
137	2.65	0.02	138	2.7	0.02	139	2.75	0.02	140	2.8	0.02
141	2.85	0.02	142	2.9	0.02	143	2.95	0.02	144	3	0.02
145	3.05	0.02	146	3.1	0.02	147	3.15	0.02	148	3.2	0.02
149	3.25	0.02	150	3.3	0.02	151	3.35	0.02	152	3.4	0.02
153	3.45	0.02	154	3.5	0.02	155	3.55	0.02	156	3.6	0.02
157	3.65	0.02	158	3.7	0.02	159	3.75	0.02	160	3.8	0.02
161	3.85	0.02	162	3.9	0.02	163	3.95	0.02	164	4	0.02

Sisma X SLO



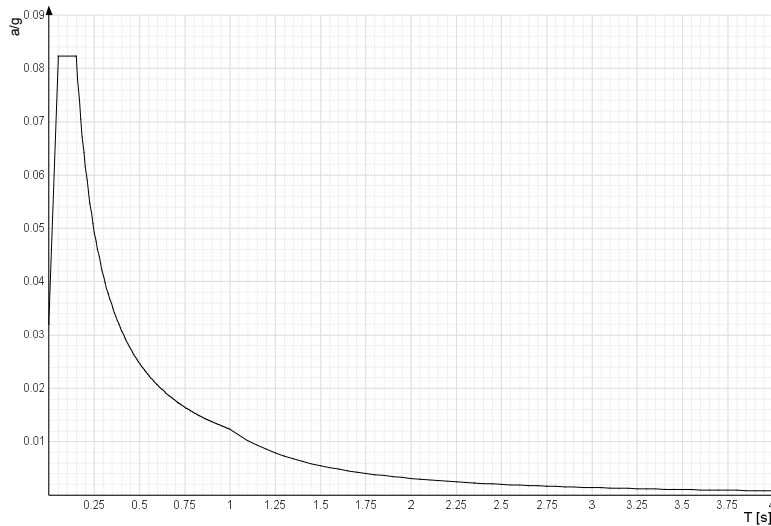
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.124	2	0.182	0.318	3	0.545	0.318	4	0.559	0.31
5	0.572	0.303	6	0.586	0.296	7	0.6	0.289	8	0.613	0.283
9	0.627	0.277	10	0.641	0.271	11	0.655	0.265	12	0.668	0.259
13	0.682	0.254	14	0.696	0.249	15	0.709	0.244	16	0.723	0.24
17	0.737	0.235	18	0.751	0.231	19	0.764	0.227	20	0.778	0.223
21	0.792	0.219	22	0.805	0.215	23	0.819	0.212	24	0.833	0.208
25	0.847	0.205	26	0.86	0.202	27	0.874	0.198	28	0.888	0.195
29	0.901	0.192	30	0.915	0.189	31	0.929	0.187	32	0.943	0.184
33	0.956	0.181	34	0.97	0.179	35	0.984	0.176	36	0.998	0.174
37	1.011	0.171	38	1.025	0.169	39	1.039	0.167	40	1.052	0.165
41	1.066	0.163	42	1.08	0.161	43	1.094	0.159	44	1.107	0.157
45	1.121	0.155	46	1.135	0.153	47	1.148	0.151	48	1.162	0.149
49	1.176	0.147	50	1.19	0.146	51	1.203	0.144	52	1.217	0.143
53	1.231	0.141	54	1.244	0.139	55	1.258	0.138	56	1.272	0.136
57	1.286	0.135	58	1.299	0.133	59	1.313	0.132	60	1.327	0.131
61	1.34	0.129	62	1.354	0.128	63	1.368	0.127	64	1.382	0.126
65	1.395	0.124	66	1.409	0.123	67	1.423	0.122	68	1.436	0.121
69	1.45	0.12	70	1.464	0.118	71	1.478	0.117	72	1.491	0.116
73	1.505	0.115	74	1.519	0.114	75	1.532	0.113	76	1.546	0.112
77	1.56	0.111	78	1.574	0.11	79	1.587	0.109	80	1.601	0.108
81	1.615	0.107	82	1.628	0.106	83	1.642	0.106	84	1.656	0.105
85	1.67	0.104	86	1.683	0.103	87	1.697	0.102	88	1.711	0.101
89	1.724	0.101	90	1.738	0.1	91	1.752	0.099	92	1.766	0.098
93	1.779	0.097	94	1.793	0.097	95	1.807	0.096	96	1.82	0.095
97	1.834	0.095	98	1.848	0.094	99	1.862	0.093	100	1.875	0.092
101	1.889	0.092	102	1.903	0.091	103	1.916	0.09	104	1.93	0.09
105	1.98	0.085	106	2.03	0.081	107	2.08	0.077	108	2.13	0.074
109	2.18	0.07	110	2.23	0.067	111	2.28	0.064	112	2.33	0.062
113	2.38	0.059	114	2.43	0.057	115	2.48	0.054	116	2.53	0.052
117	2.58	0.05	118	2.63	0.048	119	2.68	0.047	120	2.73	0.045
121	2.78	0.043	122	2.83	0.042	123	2.88	0.04	124	2.93	0.039
125	2.98	0.038	126	3.03	0.036	127	3.08	0.035	128	3.13	0.034
129	3.18	0.033	130	3.23	0.032	131	3.28	0.031	132	3.33	0.03
133	3.38	0.029	134	3.43	0.028	135	3.48	0.028	136	3.53	0.027
137	3.58	0.026	138	3.63	0.025	139	3.68	0.025	140	3.73	0.024
141	3.78	0.023	142	3.83	0.023	143	3.88	0.022	144	3.93	0.022
145	3.98	0.021	146	4.03	0.021	147	4.08	0.02	148	4.13	0.02
149	4.18	0.019	150	4.23	0.019	151	4.28	0.018	152	4.33	0.018
153	4.38	0.017	154	4.43	0.017	155	4.48	0.017	156	4.53	0.016
157	4.58	0.016	158	4.63	0.016	159	4.68	0.015	160	4.73	0.015
161	4.78	0.015	162	4.83	0.014	163	4.88	0.014	164	4.93	0.014

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.124	2	0.182	0.318	3	0.545	0.318	4	0.559	0.31
5	0.572	0.303	6	0.586	0.296	7	0.6	0.289	8	0.613	0.283
9	0.627	0.277	10	0.641	0.271	11	0.655	0.265	12	0.668	0.259
13	0.682	0.254	14	0.696	0.249	15	0.709	0.244	16	0.723	0.24
17	0.737	0.235	18	0.751	0.231	19	0.764	0.227	20	0.778	0.223
21	0.792	0.219	22	0.805	0.215	23	0.819	0.212	24	0.833	0.208
25	0.847	0.205	26	0.86	0.202	27	0.874	0.198	28	0.888	0.195
29	0.901	0.192	30	0.915	0.189	31	0.929	0.187	32	0.943	0.184
33	0.956	0.181	34	0.97	0.179	35	0.984	0.176	36	0.998	0.174
37	1.011	0.171	38	1.025	0.169	39	1.039	0.167	40	1.052	0.165
41	1.066	0.163	42	1.08	0.161	43	1.094	0.159	44	1.107	0.157
45	1.121	0.155	46	1.135	0.153	47	1.148	0.151	48	1.162	0.149
49	1.176	0.147	50	1.19	0.146	51	1.203	0.144	52	1.217	0.143
53	1.231	0.141	54	1.244	0.139	55	1.258	0.138	56	1.272	0.136
57	1.286	0.135	58	1.299	0.133	59	1.313	0.132	60	1.327	0.131
61	1.34	0.129	62	1.354	0.128	63	1.368	0.127	64	1.382	0.126
65	1.395	0.124	66	1.409	0.123	67	1.423	0.122	68	1.436	0.121
69	1.45	0.12	70	1.464	0.118	71	1.478	0.117	72	1.491	0.116
73	1.505	0.115	74	1.519	0.114	75	1.532	0.113	76	1.546	0.112
77	1.56	0.111	78	1.574	0.11	79	1.587	0.109	80	1.601	0.108
81	1.615	0.107	82	1.628	0.106	83	1.642	0.106	84	1.656	0.105
85	1.67	0.104	86	1.683	0.103	87	1.697	0.102	88	1.711	0.101
89	1.724	0.101	90	1.738	0.1	91	1.752	0.099	92	1.766	0.098
93	1.779	0.097	94	1.793	0.097	95	1.807	0.096	96	1.82	0.095
97	1.834	0.095	98	1.848	0.094	99	1.862	0.093	100	1.875	0.092
101	1.889	0.092	102	1.903	0.091	103	1.916	0.09	104	1.93	0.09
105	1.98	0.085	106	2.03	0.081	107	2.08	0.077	108	2.13	0.074
109	2.18	0.07	110	2.23	0.067	111	2.28	0.064	112	2.33	0.062
113	2.38	0.059	114	2.43	0.057	115	2.48	0.054	116	2.53	0.052
117	2.58	0.05	118	2.63	0.048	119	2.68	0.047	120	2.73	0.045
121	2.78	0.043	122	2.83	0.042	123	2.88	0.04	124	2.93	0.039
125	2.98	0.038	126	3.03	0.036	127	3.08	0.035	128	3.13	0.034
129	3.18	0.033	130	3.23	0.032	131	3.28	0.031	132	3.33	0.03
133	3.38	0.029	134	3.43	0.028	135	3.48	0.028	136	3.53	0.027
137	3.58	0.026	138	3.63	0.025	139	3.68	0.025	140	3.73	0.024
141	3.78	0.023	142	3.83	0.023	143	3.88	0.022	144	3.93	0.022
145	3.98	0.021	146	4.03	0.021	147	4.08	0.02	148	4.13	0.02
149	4.18	0.019	150	4.23	0.019	151	4.28	0.018	152	4.33	0.018
153	4.38	0.017	154	4.43	0.017	155	4.48	0.017	156	4.53	0.016
157	4.58	0.016	158	4.63	0.016	159	4.68	0.015	160	4.73	0.015
161	4.78	0.015	162	4.83	0.014	163	4.88	0.014	164	4.93	0.014

Sisma Z SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.032	2	0.05	0.082	3	0.15	0.082	4	0.158	0.078
5	0.167	0.074	6	0.175	0.07	7	0.184	0.067	8	0.192	0.064
9	0.2	0.062	10	0.209	0.059	11	0.217	0.057	12	0.226	0.055
13	0.234	0.053	14	0.243	0.051	15	0.251	0.049	16	0.259	0.048
17	0.268	0.046	18	0.276	0.045	19	0.285	0.043	20	0.293	0.042
21	0.301	0.041	22	0.31	0.04	23	0.318	0.039	24	0.327	0.038
25	0.335	0.037	26	0.344	0.036	27	0.352	0.035	28	0.36	0.034
29	0.369	0.033	30	0.377	0.033	31	0.386	0.032	32	0.394	0.031
33	0.402	0.031	34	0.411	0.03	35	0.419	0.029	36	0.428	0.029
37	0.436	0.028	38	0.445	0.028	39	0.453	0.027	40	0.461	0.027
41	0.47	0.026	42	0.478	0.026	43	0.487	0.025	44	0.495	0.025
45	0.503	0.025	46	0.512	0.024	47	0.52	0.024	48	0.529	0.023
49	0.537	0.023	50	0.546	0.023	51	0.554	0.022	52	0.562	0.022
53	0.571	0.022	54	0.579	0.021	55	0.588	0.021	56	0.596	0.021
57	0.604	0.02	58	0.613	0.02	59	0.621	0.02	60	0.63	0.02
61	0.638	0.019	62	0.647	0.019	63	0.655	0.019	64	0.663	0.019
65	0.672	0.018	66	0.68	0.018	67	0.689	0.018	68	0.697	0.018
69	0.705	0.017	70	0.714	0.017	71	0.722	0.017	72	0.731	0.017
73	0.739	0.017	74	0.748	0.017	75	0.756	0.016	76	0.764	0.016
77	0.773	0.016	78	0.781	0.016	79	0.79	0.016	80	0.798	0.015
81	0.806	0.015	82	0.815	0.015	83	0.823	0.015	84	0.832	0.015
85	0.84	0.015	86	0.849	0.015	87	0.857	0.014	88	0.865	0.014
89	0.874	0.014	90	0.882	0.014	91	0.891	0.014	92	0.899	0.014
93	0.907	0.014	94	0.916	0.013	95	0.924	0.013	96	0.933	0.013
97	0.941	0.013	98	0.95	0.013	99	0.958	0.013	100	0.966	0.013
101	0.975	0.013	102	0.983	0.013	103	0.992	0.012	104	1	0.012
105	1.05	0.011	106	1.1	0.01	107	1.15	0.009	108	1.2	0.009
109	1.25	0.008	110	1.3	0.007	111	1.35	0.007	112	1.4	0.006
113	1.45	0.006	114	1.5	0.005	115	1.55	0.005	116	1.6	0.005
117	1.65	0.005	118	1.7	0.004	119	1.75	0.004	120	1.8	0.004
121	1.85	0.004	122	1.9	0.003	123	1.95	0.003	124	2	0.003
125	2.05	0.003	126	2.1	0.003	127	2.15	0.003	128	2.2	0.003
129	2.25	0.002	130	2.3	0.002	131	2.35	0.002	132	2.4	0.002
133	2.45	0.002	134	2.5	0.002	135	2.55	0.002	136	2.6	0.002
137	2.65	0.002	138	2.7	0.002	139	2.75	0.002	140	2.8	0.002
141	2.85	0.002	142	2.9	0.001	143	2.95	0.001	144	3	0.001
145	3.05	0.001	146	3.1	0.001	147	3.15	0.001	148	3.2	0.001
149	3.25	0.001	150	3.3	0.001	151	3.35	0.001	152	3.4	0.001
153	3.45	0.001	154	3.5	0.001	155	3.55	0.001	156	3.6	0.001
157	3.65	0.001	158	3.7	0.001	159	3.75	0.001	160	3.8	0.001
161	3.85	0.001	162	3.9	0.001	163	3.95	0.001	164	4	0.001

10 Sollecitazioni

10.1 Sollecitazioni gusci

10.1.1 Convenzioni di segno gusci

Sono individuate distinte convenzioni di segno in relazione al tipo di elemento strutturale a cui il guscio si riferisce:

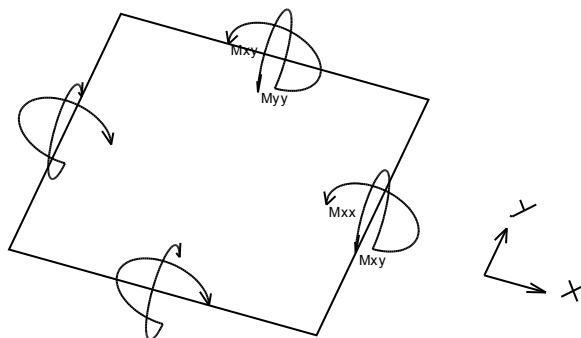
- convenzione per gusci non verticali, originati ad esempio da piastre e platee;
- convenzione per gusci verticali, originati ad esempio da pareti e muri.

Convenzione di segno per gusci non verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse x e y contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse (z) ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse x ha proiezione in pianta parallela ed equiversa all'asse globale X. Nel caso di piastre orizzontali (caso più comune) gli assi x, y e z locali all'elemento sono paralleli ed

equivarsi agli assi X, Y e Z globali. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione.

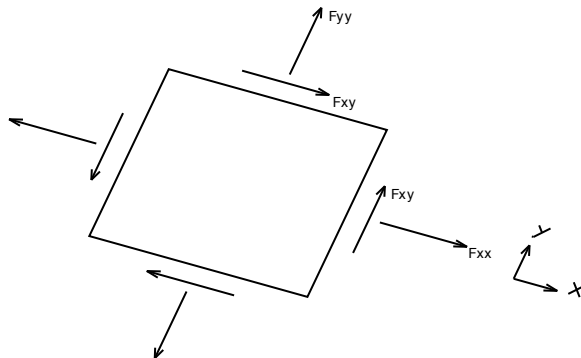
In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .



Si definiscono:

- M_{xx} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{yy} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{xy} : momento torcente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione F_{xx} , F_{yy} , F_{xy} .



Si definiscono:

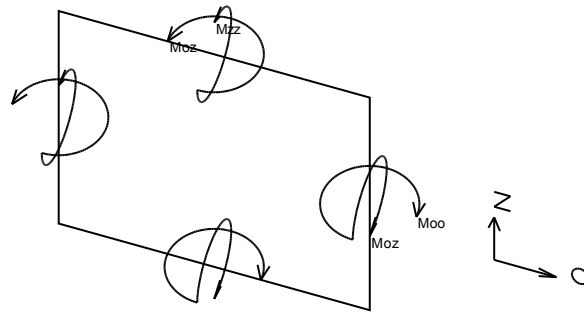
- F_{xx} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{yy} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale all'asse y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{xy} : sforzo di taglio [Forza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- V_x : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse x;
- V_y : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse y.

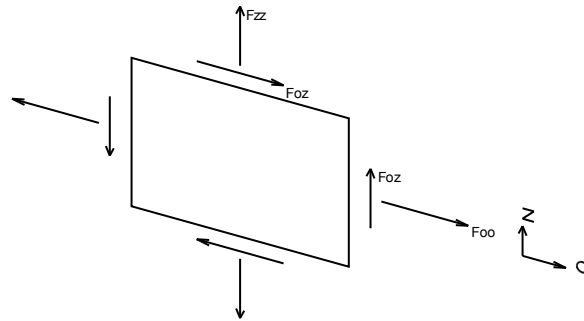
Convenzione di segno per gusci verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse O (ascisse) e z (ordinate) contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse O è orizzontale e l'asse z parallelo ed equiverso con l'asse Z globale. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione. In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{oo} , M_{zz} , M_{oz} .



- Moo: momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- Mzz: momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- Moz: momento 'torcente' distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell con indicato il sistema di riferimento i parametri di sollecitazione Foo, Fzz, Foz sono rispettivamente:



- Fzz: sforzo tensionale distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- Foo: sforzo tensionale distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- Foz: sforzo tagliante distribuito [Forza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- Vo: taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse O;
- Vz: taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse z.

10.1.2 Sollecitazioni estreme gusci

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

M11: componente M11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

M12: componente M12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

M22: componente M22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

F11: componente F11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

F12: componente F12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

F22: componente F22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

V13: componente V13 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

V23: componente V23 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Sollecitazioni con momento M11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
280	SLU 65	20				-5606	-302	-834	-154	-26	-43	-74	-19
278	SLU 65	19				-5606	302	-834	-154	26	-43	-74	19
279	SLU 65	20				-5569	-88	-466	-155	3	-63	-72	0
434	SLU 65	446				-5250	-150	-680	-49	2	-37	77	0
344	SLU 65	440				-5250	-150	-680	-49	2	-37	-77	0

Sollecitazioni con momento M11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
95	SLU 65	85	7809	218	899	-81	2	-68	-117	0
5	SLU 65	79	7809	218	898	-81	2	-68	117	0
96	SLU 65	85	7770	436	507	-81	-5	-71	-115	-5
94	SLU 65	68	7770	-436	507	-81	5	-71	-115	5
4	SLU 65	79	7770	436	507	-81	-5	-71	115	5

Sollecitazioni con momento M22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
385	SLU 65	369	-731	-120	-5620	-24	1	-47	0	-81
393	SLU 65	518	-731	-120	-5620	-24	1	-47	0	81
376	SLU 65	369	-595	-265	-5606	-28	-2	-47	-1	-80
402	SLU 65	518	-595	-265	-5606	-28	-2	-47	1	80
384	SLU 65	517	-595	265	-5606	-28	2	-47	-1	80

Sollecitazioni con momento M22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
46	SLU 65	8	951	170	8346	-65	1	-80	0	122
54	SLU 77	157	951	170	8346	-65	1	-80	0	-122
37	SLU 65	8	679	370	8319	-68	-5	-80	5	121
63	SLU 77	157	679	370	8319	-68	-5	-80	-5	-121
45	SLU 65	156	679	-370	8319	-68	5	-80	5	-121

Sollecitazioni con sforzo F11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
279	SLU 64	169	-2985	-126	-818	-164	5	-3	-25	0
224	SLU 64	183	-2481	146	-812	-163	-5	2	-29	0
280	SLU 64	169	-2983	-296	-792	-161	15	23	-26	-4
278	SLU 64	168	-2983	296	-792	-161	-15	23	-26	4
223	SLU 64	183	-2477	323	-778	-160	-17	34	-30	6

Sollecitazioni con sforzo F11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
220	SLU 64	202	-307	180	1424	93	14	55	-29	22
228	SLU 64	163	-307	-180	1423	93	-14	55	-29	-22
284	SLU 64	174	-315	-259	1421	93	-14	56	-30	-20
274	SLU 64	163	-315	259	1421	93	14	56	-30	20
339	SLU 64	334	-228	241	1153	74	7	45	25	-15

Sollecitazioni con sforzo F22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
184	SLU 76	197	-818	126	-2985	-3	-5	-164	0	-25
124	SLU 64	182	-812	-146	-2481	2	5	-163	0	-29
178	SLU 76	197	-792	296	-2983	23	-15	-161	4	-26
190	SLU 76	196	-792	-296	-2983	23	15	-161	-4	-26
130	SLU 64	182	-778	-323	-2477	34	17	-160	-6	-30

Sollecitazioni con sforzo F22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
148	SLU 64	174	1424	-180	-307	55	-14	93	-22	-29
100	SLU 64	191	1424	180	-307	55	14	93	22	-29
154	SLU 64	202	1421	259	-315	56	14	93	20	-30
214	SLU 64	191	1421	-259	-315	56	-14	93	-20	-30
159	SLU 76	362	1153	-241	-228	45	-7	74	15	25

10.1.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali*Shell:* elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.*Ind:* indice del guscio.*Cont.:* contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.*N.br.:* nome breve della condizione o combinazione di carico.*Nodo:* nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.*Ind:* indice del nodo.*Sollecitazione:* valori della sollecitazione.*Mxx:* componente Mxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Mxy:* componente Mxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Myy:* componente Myy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Fxx:* componente Fxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Fxy:* componente Fxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Fyy:* componente Fyy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Vx:* componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Vy:* componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Sollecitazioni con momento Mxx minimo**

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
434	SLU 65	446	-5250	-150	-680	-49	2	-37	77	0
344	SLU 65	440	-5250	-150	-680	-49	2	-37	-77	0
435	SLU 65	446	-5227	-301	-456	-49	-3	-40	76	1
343	SLU 65	440	-5227	-301	-456	-49	-3	-40	-76	-1
433	SLU 65	429	-5227	301	-456	-49	3	-40	76	-1

Sollecitazioni con momento Mxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
95	SLU 65	85	7809	218	899	-81	2	-68	-117	0
5	SLU 65	79	7809	218	898	-81	2	-68	117	0
96	SLU 65	85	7770	436	507	-81	-5	-71	-115	-5
4	SLU 65	79	7770	436	507	-81	-5	-71	115	5
94	SLU 65	68	7770	-436	507	-81	5	-71	-115	5

Sollecitazioni con momento Myy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
385	SLU 65	369	-731	-120	-5620	-24	1	-47	0	-81
393	SLU 65	518	-731	-120	-5620	-24	1	-47	0	81
376	SLU 65	369	-595	-265	-5606	-28	-2	-47	-1	-80
402	SLU 65	518	-595	-265	-5606	-28	-2	-47	1	80
384	SLU 65	517	-595	265	-5606	-28	2	-47	-1	80

Sollecitazioni con momento Myy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
46	SLU 65	8	951	170	8346	-65	1	-80	0	122
54	SLU 77	157	951	170	8346	-65	1	-80	0	-122
37	SLU 65	8	679	370	8319	-68	-5	-80	5	121
63	SLU 77	157	679	370	8319	-68	-5	-80	-5	-121
55	SLU 65	7	679	-370	8319	-68	5	-80	-5	121

Sollecitazioni con sforzo Fxx minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
55	SLV 49	7	170	-73	5295	-120	0	-73	-9	82
46	SLV 49	8	513	143	5205	-120	-2	-72	1	81
37	SLV 17	8	169	72	5298	-120	0	-73	9	82
45	SLV 41	156	172	-75	5319	-120	0	-72	9	-83
63	SLV 73	157	173	73	5319	-119	0	-72	-9	-83

Sollecitazioni con sforzo Fxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
46	Y SLV	7	-50	16	-696	50	0	-2	0	-22
37	Y SLV	8	60	-37	-688	49	-1	-2	-4	-22
55	Y SLV	7	59	39	-686	49	1	-2	4	-22
393	Y SLV	517	-77	3	-142	45	0	5	0	3
28	Y SLV	10	-229	-134	-656	45	-4	1	-7	-20

Sollecitazioni con sforzo Fyy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
95	SLV 81	85	4993	173	511	-75	-2	-106	-79	-1
5	SLV 9	79	5005	173	510	-75	-2	-106	79	0
6	SLV 9	96	5105	-115	75	-75	0	-104	81	-10
94	SLV 81	68	5094	-114	76	-75	0	-104	-81	9
96	SLV 89	85	5099	116	74	-75	0	-104	-81	-10

Sollecitazioni con sforzo Fyy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
5	X SLV	79	-889	-30	-85	2	0	39	-23	0
6	X SLV	96	-879	67	34	2	1	37	-23	3
4	X SLV	65	-823	-128	-180	2	-2	37	-22	-3
434	X SLV	446	-112	-4	-62	5	0	33	3	0
7	X SLV	110	-791	160	162	-2	3	32	-21	6

10.1.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali*Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.**Ind: indice del guscio.**Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.**N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.**Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.**Ind: indice del nodo.**Sollecitazione: valori della sollecitazione.**Moo: componente Moo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]**Moz: componente Moz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]**Mzz: componente Mzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]**Foo: componente Foo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Foz: componente Foz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Fzz: componente Fzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*

Vo: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Vz: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Sollecitazioni con momento Moo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
317	SLV 69	254	-2452	-3	-125	-63	0	-40	-45	-2	
307	SLV 37	243	-2452	3	-125	-63	0	-40	45	-2	
247	SLV 29	282	-2451	-4	-122	-63	-1	-39	45	-2	
255	SLV 37	243	-2450	6	-118	-63	1	-39	-45	-2	
296	SLV 37	243	-2450	4	-102	-63	-1	-40	45	2	

Sollecitazioni con momento Moo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
217	SLV 61	271	2453	2	123	-63	0	-39	45	2	
157	SLV 29	282	2452	-1	121	-63	0	-39	-45	2	
103	SLV 61	271	2451	5	121	-63	-1	-39	-45	2	
216	SLV 61	271	2451	3	105	-63	1	-40	45	-2	
156	SLV 29	282	2451	-2	107	-63	-1	-40	-45	-2	

Sollecitazioni con momento Mzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
280	SLU 65	20	-834		-5606	-43	26	-154	19	-74	
278	SLU 65	19	-834	-302	-5606	-43	-26	-154	-19	-74	
279	SLU 65	20	-466	88	-5569	-63	-3	-155	0	-72	
223	SLU 65	83	-842	-326	-5178	-38	-30	-149	-23	-74	
225	SLU 65	80	-842	326	-5178	-38	30	-149	23	-74	

Sollecitazioni con momento Mzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
178	SLU 65	145	834	302	5606	-43	-26	-154	19	74	
190	SLU 65	144	834	-302	5606	-43	26	-154	-19	74	
184	SLU 65	145	466	88	5569	-63	3	-155	0	72	
130	SLU 65	81	842	-326	5178	-38	30	-149	-23	74	
118	SLU 65	84	842	326	5178	-38	-30	-149	23	74	

Sollecitazioni con sforzo Foo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
278	SLV 49	18	245	-102	-2988	-112	-5	-105	-19	-53	
280	SLV 17	21	244	101	-2989	-112	5	-105	19	-53	
190	SLV 41	143	-243	-103	2985	-112	6	-104	-19	53	
178	SLV 73	146	-246	102	2983	-112	-5	-104	19	53	
281	SLV 17	22	479	157	-2439	-108	21	-98	29	-45	

Sollecitazioni con sforzo Foo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
282	SLU 64	171	-449	941	-2160	70	-42	-130	12	-22	
166	SLU 64	199	449	941	2160	70	42	-130	12	22	
202	SLU 64	194	449	-941	2160	70	-42	-130	-12	22	
276	SLU 64	166	-449	-941	-2160	70	42	-130	-12	-22	
221	SLU 76	187	-165	-876	-1508	67	30	-104	-15	-21	

Sollecitazioni con sforzo Fzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
184	SLU 76	197	818	126	2985	-3	5	-164	0	25	
279	SLU 64	169	-818	126	-2985	-3	-5	-164	0	-25	
224	SLU 64	183	-812	-146	-2481	2	5	-163	0	-29	
124	SLU 64	182	812	-146	2481	2	-5	-163	0	29	
280	SLU 64	169	-792	296	-2983	23	-15	-161	4	-26	

Sollecitazioni con sforzo Fzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
148	SLU 64	174	-1424	-180	307	55	14	93	-22	29	
220	SLU 64	202	1424	-180	-307	55	-14	93	-22	-29	
100	SLU 64	191	-1424	180	307	55	-14	93	22	29	
228	SLU 64	163	1423	180	-307	55	14	93	22	-29	
284	SLU 64	174	1421	259	-315	56	14	93	20	-30	

11 Pressioni sul terreno

11.1 Pressioni massime sul terreno

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [cm]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [cm]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -0.96798 al nodo di indice 162, di coordinate x = 295, y = 255, z = -283, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo minimo -0.32266 al nodo di indice 162, di coordinate x = 295, y = 255, z = -283, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo massimo 0.03711 al nodo di indice 162, di coordinate x = 295, y = 255, z = -283, nel contesto SLV 21.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLV 49	-0.32107	-0.96322	SLV 45	0.03552	0.10656
3	SLV 49	-0.31419	-0.94257	SLV 45	0.02888	0.08639
4	SLV 49	-0.30726	-0.92179	SLV 45	0.02238	0.06714
5	SLU 76	-0.30482	-0.91447	SLV 45	0.01611	0.04832
6	SLU 76	-0.30533	-0.91598	SLV 45	0.00984	0.02951
7	SLU 76	-0.30563	-0.91688	SLV 45	0.00356	0.01069
8	SLU 76	-0.30563	-0.91688	SLV 77	0.0036	0.01079
9	SLU 76	-0.30532	-0.91597	SLV 77	0.01005	0.03016
10	SLU 76	-0.30482	-0.91447	SLV 77	0.01651	0.04952
11	SLV 17	-0.30784	-0.92353	SLV 77	0.02296	0.06889
12	SLV 17	-0.31496	-0.94487	SLV 77	0.02957	0.0887
13	SLV 17	-0.32203	-0.96609	SLV 77	0.03648	0.10944
26	SLU 76	-0.30442	-0.91325	SLV 13	0.01887	0.0566
27	SLU 76	-0.30072	-0.90217	SLV 45	-0.00037	-0.00112
28	SLU 76	-0.29666	-0.88999	SLV 45	-0.00671	-0.02012
29	SLU 76	-0.29341	-0.88022	SLV 45	-0.0127	-0.03811
30	SLU 76	-0.29122	-0.87366	SLV 45	-0.01862	-0.05585
31	SLU 76	-0.29014	-0.87041	SLV 45	-0.0246	-0.07379
32	SLU 76	-0.29014	-0.87041	SLV 77	-0.02454	-0.07361
33	SLU 76	-0.29122	-0.87366	SLV 77	-0.01838	-0.05514
34	SLU 76	-0.29341	-0.88022	SLV 77	-0.01228	-0.03684
35	SLU 76	-0.29666	-0.88999	SLV 77	-0.0061	-0.0183
36	SLU 76	-0.30072	-0.90217	SLV 77	0.00042	0.00127
37	SLV 1	-0.30456	-0.91367	SLV 93	0.01911	0.05733
40	SLU 76	-0.30432	-0.91297	SLV 13	0.0102	0.0306
41	SLU 76	-0.29687	-0.89061	SLV 13	-0.0116	-0.03479
42	SLU 77	-0.288	-0.86399	SLV 13	-0.03197	-0.09591
43	SLU 77	-0.28111	-0.84332	SLV 45	-0.03923	-0.1177
44	SLU 77	-0.2762	-0.82859	SLV 45	-0.04428	-0.13283
45	SLU 77	-0.27369	-0.82106	SLV 45	-0.04967	-0.14902
46	SLU 77	-0.27369	-0.82106	SLV 77	-0.04959	-0.14877
47	SLU 77	-0.2762	-0.82859	SLV 77	-0.04402	-0.13205
48	SLU 77	-0.28111	-0.84332	SLV 77	-0.03879	-0.11638
49	SLU 77	-0.28799	-0.86398	SLV 93	-0.03176	-0.09529
50	SLU 76	-0.29687	-0.89061	SLV 93	-0.01132	-0.03396
51	SLU 76	-0.30432	-0.91297	SLV 93	0.01055	0.03164
54	SLU 76	-0.30474	-0.91423	SLV 13	0.00167	0.005
55	SLU 76	-0.29411	-0.88234	SLV 13	-0.01993	-0.05978
56	SLU 77	-0.28192	-0.84575	SLV 13	-0.03948	-0.11843
57	SLU 77	-0.27158	-0.81475	SLV 13	-0.05799	-0.17396
58	SLU 77	-0.26412	-0.79237	SLV 37	-0.06755	-0.20264
59	SLU 77	-0.26028	-0.78085	SLV 37	-0.0727	-0.21811
60	SLU 77	-0.26028	-0.78085	SLV 69	-0.07264	-0.21793
61	SLU 77	-0.26412	-0.79237	SLV 69	-0.0674	-0.20221
62	SLU 77	-0.27158	-0.81475	SLV 93	-0.05776	-0.17328
63	SLU 77	-0.28192	-0.84575	SLV 93	-0.03918	-0.11754
64	SLU 76	-0.29411	-0.88234	SLV 93	-0.01955	-0.05866
65	SLU 76	-0.30474	-0.91423	SLV 93	0.00211	0.00634
68	SLU 76	-0.30507	-0.91522	SLV 13	-0.00687	-0.0206
69	SLU 76	-0.29271	-0.87813	SLV 13	-0.02822	-0.08466
70	SLU 77	-0.27863	-0.8359	SLV 13	-0.04717	-0.14151
71	SLU 77	-0.26637	-0.79912	SLV 13	-0.06498	-0.19494
72	SLU 77	-0.25747	-0.77241	SLV 37	-0.07432	-0.22295
73	SLU 77	-0.25287	-0.75862	SLV 37	-0.07921	-0.23762
74	SLU 77	-0.25287	-0.75862	SLV 69	-0.07912	-0.23737
75	SLU 77	-0.25747	-0.77241	SLV 69	-0.07415	-0.22246
76	SLU 77	-0.26637	-0.79912	SLV 93	-0.06467	-0.19402
77	SLU 77	-0.27863	-0.8359	SLV 93	-0.04679	-0.14038
78	SLU 76	-0.29271	-0.87813	SLV 93	-0.02777	-0.08331
79	SLU 76	-0.30507	-0.91521	SLV 93	-0.00635	-0.01904
85	SLU 76	-0.30507	-0.91522	SLV 5	-0.00644	-0.01931
86	SLU 76	-0.29271	-0.87813	SLV 5	-0.02785	-0.08355
87	SLU 77	-0.27863	-0.8359	SLV 5	-0.04686	-0.14058
88	SLU 77	-0.26637	-0.79912	SLV 5	-0.06473	-0.19419
89	SLU 77	-0.25747	-0.77241	SLV 29	-0.07405	-0.22215
90	SLU 77	-0.25287	-0.75862	SLV 29	-0.07899	-0.23697
91	SLU 77	-0.25287	-0.75862	SLV 61	-0.07893	-0.23678
92	SLU 77	-0.25747	-0.77241	SLV 61	-0.074	-0.22201
93	SLU 77	-0.26637	-0.79912	SLV 85	-0.06458	-0.19373
94	SLU 77	-0.27863	-0.8359	SLV 85	-0.04674	-0.14022
95	SLU 76	-0.29271	-0.87813	SLV 85	-0.02776	-0.08329

Nodo	Pressione minima			Pressione massima			
	Ind.	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
96	SLU 76		-0.30507	-0.91521	SLV 85	-0.00639	-0.01917
99	SLU 76		-0.30474	-0.91423	SLV 5	0.00203	0.0061
100	SLU 76		-0.29411	-0.88234	SLV 5	-0.01962	-0.05885
101	SLU 77		-0.28192	-0.84575	SLV 5	-0.03923	-0.11768
102	SLU 77		-0.27158	-0.81475	SLV 5	-0.05779	-0.17338
103	SLU 77		-0.26412	-0.79237	SLV 29	-0.06718	-0.20155
104	SLU 77		-0.26028	-0.78085	SLV 29	-0.07239	-0.21717
105	SLU 77		-0.26028	-0.78085	SLV 61	-0.07229	-0.21688
106	SLU 77		-0.26412	-0.79237	SLV 61	-0.0671	-0.20129
107	SLU 77		-0.27158	-0.81475	SLV 85	-0.05753	-0.17259
108	SLU 77		-0.28192	-0.84575	SLV 85	-0.039	-0.11699
109	SLU 76		-0.29411	-0.88234	SLV 85	-0.01941	-0.05824
110	SLU 76		-0.30474	-0.91423	SLV 85	0.0022	0.00661
113	SLU 76		-0.30432	-0.91297	SLV 5	0.01049	0.03148
114	SLU 76		-0.29687	-0.89061	SLV 5	-0.01136	-0.03407
115	SLU 77		-0.28799	-0.86398	SLV 5	-0.03178	-0.09534
116	SLU 77		-0.28111	-0.84332	SLV 21	-0.03823	-0.11468
117	SLU 77		-0.2762	-0.82859	SLV 21	-0.04345	-0.13036
118	SLU 77		-0.27369	-0.82106	SLV 21	-0.04903	-0.14708
119	SLU 77		-0.27369	-0.82106	SLV 53	-0.04897	-0.14691
120	SLU 77		-0.2762	-0.82859	SLV 53	-0.04355	-0.13066
121	SLU 77		-0.28111	-0.84332	SLV 53	-0.03849	-0.11548
122	SLU 77		-0.28799	-0.86398	SLV 85	-0.03144	-0.09432
123	SLU 76		-0.29687	-0.89061	SLV 85	-0.01105	-0.03314
124	SLU 76		-0.30432	-0.91297	SLV 85	0.01077	0.03232
127	SLV 89		-0.30453	-0.9136	SLV 5	0.01909	0.05726
128	SLU 76		-0.30072	-0.90217	SLV 21	0.00103	0.0031
129	SLU 76		-0.29666	-0.88999	SLV 21	-0.00548	-0.01644
130	SLU 76		-0.29341	-0.88022	SLV 21	-0.01165	-0.03495
131	SLU 76		-0.29122	-0.87366	SLV 21	-0.01774	-0.05323
132	SLU 76		-0.29014	-0.87041	SLV 21	-0.0239	-0.0717
133	SLU 76		-0.29014	-0.87041	SLV 53	-0.02381	-0.07143
134	SLU 76		-0.29122	-0.87366	SLV 53	-0.01781	-0.05344
135	SLU 76		-0.29341	-0.88022	SLV 53	-0.01189	-0.03566
136	SLU 76		-0.29666	-0.88999	SLV 53	-0.00588	-0.01764
137	SLU 76		-0.30072	-0.90217	SLV 53	0.00046	0.00139
138	SLV 9		-0.30492	-0.91475	SLV 85	0.01947	0.05842
151	SLV 41		-0.32196	-0.96588	SLV 53	0.03641	0.10923
152	SLV 41		-0.31507	-0.94521	SLV 53	0.02968	0.08904
153	SLV 41		-0.30815	-0.92444	SLV 53	0.02327	0.0698
154	SLU 76		-0.30482	-0.91447	SLV 53	0.01699	0.05097
155	SLU 76		-0.30532	-0.91597	SLV 53	0.01071	0.03214
156	SLU 76		-0.30563	-0.91688	SLV 53	0.00442	0.01327
157	SLU 76		-0.30563	-0.91688	SLV 21	0.0043	0.01289
158	SLU 76		-0.30532	-0.91597	SLV 21	0.01075	0.03226
159	SLU 76		-0.30482	-0.91447	SLV 21	0.01719	0.05158
160	SLV 73		-0.30852	-0.92555	SLV 21	0.02364	0.07091
161	SLV 73		-0.31561	-0.94683	SLV 21	0.03022	0.09065
162	SLV 73		-0.32266	-0.96798	SLV 21	0.03711	0.11133

12 Spostamenti di interpiano estremi

Nodo inferiore: nodo inferiore.

I.: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: coordinate del nodo.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Z: coordinata Z. [cm]

Nodo superiore: nodo superiore.

I.: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: coordinate del nodo.

Z: coordinata Z. [cm]

Spost. rel.: spostamento relativo. Il valore è adimensionale.

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Spostamento inferiore: spostamento in pianta del nodo inferiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Spostamento superiore: spostamento in pianta del nodo superiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

S.V.: si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.

Questo capitolo mostra gli spostamenti estremi per ogni interpiano in ognuna delle combinazioni di carico.

Per spostamenti estremi si intendono i primi 5 spostamenti massimi tra tutti gli interpiani che condividono la stessa quota iniziale e la stessa quota finale.

limite = 0,003333

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore			Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			Pos.					N.b.	X	Y	X	
	X	Y	Z	I.	Pos.	Z							
25	-275	-235	-283	386		0	0.000263	SLO 1	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511		0	0.000261	SLO 1	-0.054	-0.015	-0.122	-0.044	si
139	-275	235	-283	500		0	0.000254	SLO 1	-0.054	-0.018	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375		0	0.000251	SLO 1	-0.053	-0.016	-0.12	-0.04	si
25	-275	-235	-283	386		0	0.000263	SLO 2	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511		0	0.000261	SLO 2	-0.054	-0.015	-0.122	-0.044	si
139	-275	235	-283	500		0	0.000254	SLO 2	-0.054	-0.018	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375		0	0.000251	SLO 2	-0.053	-0.016	-0.12	-0.04	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spst. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z		N.b.					
25	-275	-235	-283	386	0	0.000263	SLO 3	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000261	SLO 3	-0.054	-0.015	-0.122	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000254	SLO 3	-0.054	-0.018	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000251	SLO 3	-0.053	-0.016	-0.12	-0.04	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000263	SLO 4	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000261	SLO 4	-0.054	-0.015	-0.122	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000254	SLO 4	-0.054	-0.017	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000251	SLO 4	-0.053	-0.016	-0.12	-0.04	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000263	SLO 5	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000263	SLO 5	-0.054	-0.015	-0.123	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000254	SLO 5	-0.054	-0.017	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000251	SLO 5	-0.053	-0.017	-0.12	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000263	SLO 6	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000263	SLO 6	-0.054	-0.015	-0.123	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000254	SLO 6	-0.054	-0.017	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000251	SLO 6	-0.053	-0.017	-0.12	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000263	SLO 7	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000263	SLO 7	-0.054	-0.015	-0.123	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000254	SLO 7	-0.054	-0.017	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000251	SLO 7	-0.053	-0.017	-0.12	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000263	SLO 8	-0.052	-0.015	-0.12	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000263	SLO 8	-0.054	-0.015	-0.123	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000254	SLO 8	-0.054	-0.017	-0.121	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000251	SLO 8	-0.053	-0.017	-0.12	-0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000264	SLO 9	-0.053	0.014	-0.122	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000261	SLO 9	-0.053	0.015	-0.121	0.045	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 9	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 9	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000264	SLO 10	-0.053	0.014	-0.122	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000261	SLO 10	-0.053	0.015	-0.121	0.045	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 10	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 10	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000264	SLO 11	-0.053	0.014	-0.122	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000261	SLO 11	-0.053	0.015	-0.121	0.045	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 11	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 11	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000264	SLO 12	-0.053	0.014	-0.122	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000261	SLO 12	-0.053	0.015	-0.121	0.045	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 12	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 12	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000263	SLO 13	-0.053	0.015	-0.122	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000262	SLO 13	-0.053	0.015	-0.121	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 13	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 13	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000263	SLO 14	-0.053	0.015	-0.122	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000262	SLO 14	-0.053	0.015	-0.121	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 14	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 14	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000263	SLO 15	-0.053	0.015	-0.122	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000262	SLO 15	-0.053	0.015	-0.121	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 15	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 15	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000263	SLO 16	-0.053	0.015	-0.122	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000262	SLO 16	-0.053	0.015	-0.121	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000254	SLO 16	-0.052	0.017	-0.12	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000251	SLO 16	-0.055	0.017	-0.122	0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000326	SLO 17	-0.014	-0.053	-0.037	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000323	SLO 17	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 17	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000316	SLO 17	-0.016	-0.055	-0.035	-0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000326	SLO 18	-0.014	-0.053	-0.037	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000323	SLO 18	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 18	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000316	SLO 18	-0.016	-0.055	-0.035	-0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000326	SLO 19	-0.014	-0.053	-0.037	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000323	SLO 19	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 19	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000316	SLO 19	-0.016	-0.055	-0.035	-0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000326	SLO 20	-0.014	-0.053	-0.037	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000323	SLO 20	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 20	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000316	SLO 20	-0.016	-0.055	-0.035	-0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000325	SLO 21	-0.014	-0.053	-0.037	-0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000325	SLO 21	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000318	SLO 21	-0.017	-0.054	-0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 21	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000325	SLO 22	-0.014	-0.053	-0.037	-0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000325	SLO 22	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000318	SLO 22	-0.017	-0.054	-0.035	-0.142	si

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z		N.b.					
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 22	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000325	SLO 23	-0.014	-0.053	-0.037	-0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000325	SLO 23	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000318	SLO 23	-0.017	-0.054	-0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 23	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000325	SLO 24	-0.014	-0.053	-0.037	-0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000325	SLO 24	-0.016	-0.053	-0.038	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000318	SLO 24	-0.017	-0.054	-0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000317	SLO 24	-0.017	-0.053	-0.035	-0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000123	SLO 25	-0.015	-0.015	-0.036	-0.043	si
150	275	235	-283	511	0	0.000118	SLO 25	-0.017	-0.016	-0.037	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 25	-0.017	-0.015	-0.036	-0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 25	-0.016	-0.017	-0.036	-0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000123	SLO 26	-0.015	-0.015	-0.036	-0.043	si
150	275	235	-283	511	0	0.000118	SLO 26	-0.017	-0.016	-0.037	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 26	-0.017	-0.015	-0.036	-0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 26	-0.016	-0.017	-0.036	-0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000123	SLO 27	-0.015	-0.015	-0.036	-0.043	si
150	275	235	-283	511	0	0.000118	SLO 27	-0.017	-0.016	-0.037	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 27	-0.017	-0.015	-0.036	-0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 27	-0.016	-0.017	-0.036	-0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000123	SLO 28	-0.015	-0.015	-0.036	-0.043	si
150	275	235	-283	511	0	0.000118	SLO 28	-0.017	-0.016	-0.037	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 28	-0.017	-0.015	-0.036	-0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 28	-0.016	-0.017	-0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000124	SLO 29	-0.016	-0.015	-0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000122	SLO 29	-0.015	-0.016	-0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000118	SLO 29	-0.016	-0.016	-0.036	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 29	-0.016	-0.016	-0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000124	SLO 30	-0.016	-0.015	-0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000122	SLO 30	-0.015	-0.016	-0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000118	SLO 30	-0.016	-0.016	-0.036	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 30	-0.016	-0.016	-0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000124	SLO 31	-0.016	-0.015	-0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000122	SLO 31	-0.015	-0.016	-0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000118	SLO 31	-0.016	-0.016	-0.036	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 31	-0.016	-0.016	-0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000124	SLO 32	-0.016	-0.015	-0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000122	SLO 32	-0.015	-0.016	-0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000118	SLO 32	-0.016	-0.016	-0.036	-0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000114	SLO 32	-0.016	-0.016	-0.036	-0.042	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000125	SLO 33	-0.015	0.015	-0.037	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000119	SLO 33	-0.016	0.017	-0.037	0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 33	-0.017	0.015	-0.036	0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 33	-0.015	0.017	-0.035	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000125	SLO 34	-0.015	0.015	-0.037	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000119	SLO 34	-0.016	0.017	-0.037	0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 34	-0.017	0.015	-0.036	0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 34	-0.015	0.017	-0.035	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000125	SLO 35	-0.015	0.015	-0.037	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000119	SLO 35	-0.016	0.017	-0.037	0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 35	-0.017	0.015	-0.036	0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 35	-0.015	0.017	-0.035	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000125	SLO 36	-0.015	0.015	-0.037	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000119	SLO 36	-0.016	0.017	-0.037	0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 36	-0.017	0.015	-0.036	0.042	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 36	-0.015	0.017	-0.035	0.043	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 37	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00012	SLO 37	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 37	-0.016	0.016	-0.036	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000112	SLO 37	-0.017	0.017	-0.036	0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 38	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00012	SLO 38	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 38	-0.016	0.016	-0.036	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000112	SLO 38	-0.017	0.017	-0.036	0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 39	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00012	SLO 39	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 39	-0.016	0.016	-0.036	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000112	SLO 39	-0.017	0.017	-0.036	0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 40	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00012	SLO 40	-0.016	0.016	-0.037	0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 40	-0.016	0.016	-0.036	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000112	SLO 40	-0.017	0.017	-0.036	0.042	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000327	SLO 41	-0.015	0.053	-0.037	0.143	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 41	-0.016	0.054	-0.037	0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000317	SLO 41	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 41	-0.016	0.055	-0.035	0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000327	SLO 42	-0.015	0.053	-0.037	0.143	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 42	-0.016	0.054	-0.037	0.143	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
150	275	235	-283	511	0	0.000317	SLO 42	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 42	-0.016	0.055	-0.035	0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000327	SLO 43	-0.015	0.053	-0.037	0.143	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 43	-0.016	0.054	-0.037	0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000317	SLO 43	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 43	-0.016	0.055	-0.035	0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000327	SLO 44	-0.015	0.053	-0.037	0.143	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 44	-0.016	0.054	-0.037	0.143	si
150	275	235	-283	511	0	0.000317	SLO 44	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 44	-0.016	0.055	-0.035	0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 45	-0.015	0.053	-0.037	0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 45	-0.016	0.053	-0.037	0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 45	-0.016	0.054	-0.035	0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 45	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 46	-0.015	0.053	-0.037	0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 46	-0.016	0.053	-0.037	0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 46	-0.016	0.054	-0.035	0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 46	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 47	-0.015	0.053	-0.037	0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 47	-0.016	0.053	-0.037	0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 47	-0.016	0.054	-0.035	0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 47	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 48	-0.015	0.053	-0.037	0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000324	SLO 48	-0.016	0.053	-0.037	0.142	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000317	SLO 48	-0.016	0.054	-0.035	0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 48	-0.017	0.053	-0.035	0.141	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000327	SLO 49	0.014	-0.052	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000323	SLO 49	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 49	0.017	-0.053	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000315	SLO 49	0.016	-0.054	0.035	-0.141	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000327	SLO 50	0.014	-0.052	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000323	SLO 50	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 50	0.017	-0.053	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000315	SLO 50	0.016	-0.054	0.035	-0.141	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000327	SLO 51	0.014	-0.052	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000323	SLO 51	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 51	0.017	-0.053	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000315	SLO 51	0.016	-0.054	0.035	-0.141	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000327	SLO 52	0.014	-0.052	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000323	SLO 52	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 52	0.017	-0.053	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000315	SLO 52	0.016	-0.054	0.035	-0.141	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000326	SLO 53	0.015	-0.053	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 53	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 53	0.017	-0.054	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 53	0.016	-0.054	0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000326	SLO 54	0.015	-0.053	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 54	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 54	0.017	-0.054	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 54	0.016	-0.054	0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000326	SLO 55	0.015	-0.053	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 55	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 55	0.017	-0.054	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 55	0.016	-0.054	0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000326	SLO 56	0.015	-0.053	0.037	-0.142	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000325	SLO 56	0.016	-0.054	0.038	-0.143	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000318	SLO 56	0.017	-0.054	0.035	-0.142	si
150	275	235	-283	511	0	0.000316	SLO 56	0.016	-0.054	0.035	-0.142	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000124	SLO 57	0.015	-0.015	0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 57	0.017	-0.017	0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 57	0.017	-0.015	0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000113	SLO 57	0.016	-0.017	0.036	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000124	SLO 58	0.015	-0.015	0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 58	0.017	-0.017	0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 58	0.017	-0.015	0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000113	SLO 58	0.016	-0.017	0.036	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000124	SLO 59	0.015	-0.015	0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 59	0.017	-0.017	0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 59	0.017	-0.015	0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000113	SLO 59	0.016	-0.017	0.036	-0.042	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000124	SLO 60	0.015	-0.015	0.036	-0.043	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 60	0.017	-0.017	0.037	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000116	SLO 60	0.017	-0.015	0.036	-0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000113	SLO 60	0.016	-0.017	0.036	-0.042	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000123	SLO 61	0.016	-0.016	0.037	-0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 61	0.015	-0.016	0.036	-0.043	si
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 61	0.016	-0.016	0.036	-0.043	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 61	0.016	-0.016	0.036	-0.042	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000123	SLO 62	0.016	-0.016	0.037	-0.044	si

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore			Spst. rel.	N.b.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z								
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 62	0.015	-0.016	0.036	-0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 62	0.016	-0.016	0.036	-0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 62	0.016	-0.016	0.036	-0.042	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000123	SLO 63	0.016	-0.016	0.037	-0.044	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 63	0.015	-0.016	0.036	-0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 63	0.016	-0.016	0.036	-0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 63	0.016	-0.016	0.036	-0.042	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000123	SLO 64	0.016	-0.016	0.037	-0.044	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000122	SLO 64	0.015	-0.016	0.036	-0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000116	SLO 64	0.016	-0.016	0.036	-0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000115	SLO 64	0.016	-0.016	0.036	-0.042	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000127	SLO 65	0.015	0.015	0.037	0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000119	SLO 65	0.016	0.017	0.037	0.044	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 65	0.017	0.015	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 65	0.015	0.017	0.036	0.042	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000127	SLO 66	0.015	0.015	0.037	0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000119	SLO 66	0.016	0.017	0.037	0.044	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 66	0.017	0.015	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 66	0.015	0.017	0.036	0.042	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000127	SLO 67	0.015	0.015	0.037	0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000119	SLO 67	0.016	0.017	0.037	0.044	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 67	0.017	0.015	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 67	0.015	0.017	0.036	0.042	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000127	SLO 68	0.015	0.015	0.037	0.043	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000119	SLO 68	0.016	0.017	0.037	0.044	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000117	SLO 68	0.017	0.015	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 68	0.015	0.017	0.036	0.042	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000121	SLO 69	0.016	0.016	0.037	0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.00012	SLO 69	0.016	0.016	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 69	0.016	0.016	0.035	0.042	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 69	0.017	0.017	0.036	0.042	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000121	SLO 70	0.016	0.016	0.037	0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.00012	SLO 70	0.016	0.016	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 70	0.016	0.016	0.035	0.042	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 70	0.017	0.017	0.036	0.042	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000121	SLO 71	0.016	0.016	0.037	0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.00012	SLO 71	0.016	0.016	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 71	0.016	0.016	0.035	0.042	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 71	0.017	0.017	0.036	0.042	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000121	SLO 72	0.016	0.016	0.037	0.043	si	
150	275	235	-283	511	0	0.00012	SLO 72	0.016	0.016	0.037	0.042	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000115	SLO 72	0.016	0.016	0.035	0.042	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000113	SLO 72	0.017	0.017	0.036	0.042	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000328	SLO 73	0.015	0.052	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000323	SLO 73	0.016	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000319	SLO 73	0.018	0.053	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 73	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000328	SLO 74	0.015	0.052	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000323	SLO 74	0.016	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000319	SLO 74	0.018	0.053	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 74	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000328	SLO 75	0.015	0.052	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000323	SLO 75	0.016	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000319	SLO 75	0.018	0.053	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 75	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000328	SLO 76	0.015	0.052	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000323	SLO 76	0.016	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000319	SLO 76	0.018	0.053	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 76	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000326	SLO 77	0.015	0.053	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000324	SLO 77	0.015	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000317	SLO 77	0.018	0.054	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 77	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000326	SLO 78	0.015	0.053	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000324	SLO 78	0.015	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000317	SLO 78	0.018	0.054	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 78	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000326	SLO 79	0.015	0.053	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000324	SLO 79	0.015	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000317	SLO 79	0.018	0.054	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 79	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000326	SLO 80	0.015	0.053	0.038	0.142	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000324	SLO 80	0.015	0.054	0.037	0.143	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.000317	SLO 80	0.018	0.054	0.036	0.142	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000316	SLO 80	0.016	0.054	0.035	0.141	si	
14	275	-235	-283	375	0	0.000265	SLO 81	0.052	-0.014	0.12	-0.044	si	
139	-275	235	-283	500	0	0.00026	SLO 81	0.054	-0.016	0.122	-0.044	si	
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 81	0.053	-0.018	0.121	-0.041	si	
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 81	0.053	-0.016	0.12	-0.041	si	

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z		N.b.					
14	275	-235	-283	375	0	0.000265	SLO 82	0.052	-0.014	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00026	SLO 82	0.054	-0.016	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 82	0.053	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 82	0.053	-0.016	0.12	-0.041	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000265	SLO 83	0.052	-0.014	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00026	SLO 83	0.054	-0.016	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 83	0.053	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 83	0.053	-0.016	0.12	-0.041	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000265	SLO 84	0.052	-0.014	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.00026	SLO 84	0.054	-0.016	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 84	0.053	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 84	0.053	-0.016	0.12	-0.041	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000264	SLO 85	0.052	-0.015	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000261	SLO 85	0.054	-0.015	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 85	0.054	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 85	0.053	-0.017	0.12	-0.041	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000264	SLO 86	0.052	-0.015	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000261	SLO 86	0.054	-0.015	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 86	0.054	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 86	0.053	-0.017	0.12	-0.041	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000264	SLO 87	0.052	-0.015	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000261	SLO 87	0.054	-0.015	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 87	0.054	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 87	0.053	-0.017	0.12	-0.041	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000264	SLO 88	0.052	-0.015	0.12	-0.044	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000261	SLO 88	0.054	-0.015	0.122	-0.044	si
150	275	235	-283	511	0	0.000253	SLO 88	0.054	-0.018	0.121	-0.041	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.000252	SLO 88	0.053	-0.017	0.12	-0.041	si
150	275	235	-283	511	0	0.000266	SLO 89	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 89	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000253	SLO 89	0.052	0.018	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 89	0.055	0.017	0.122	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000266	SLO 90	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 90	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000253	SLO 90	0.052	0.018	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 90	0.055	0.017	0.122	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000266	SLO 91	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 91	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000253	SLO 91	0.052	0.018	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 91	0.055	0.017	0.122	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000266	SLO 92	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 92	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000253	SLO 92	0.052	0.018	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 92	0.055	0.017	0.122	0.042	si
150	275	235	-283	511	0	0.000265	SLO 93	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 93	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000252	SLO 93	0.052	0.017	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 93	0.055	0.017	0.122	0.041	si
150	275	235	-283	511	0	0.000265	SLO 94	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 94	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000252	SLO 94	0.052	0.017	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 94	0.055	0.017	0.122	0.041	si
150	275	235	-283	511	0	0.000265	SLO 95	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 95	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000252	SLO 95	0.052	0.017	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 95	0.055	0.017	0.122	0.041	si
150	275	235	-283	511	0	0.000265	SLO 96	0.053	0.014	0.122	0.044	si
25	-275	-235	-283	386	0	0.00026	SLO 96	0.053	0.016	0.121	0.044	si
14	275	-235	-283	375	0	0.000252	SLO 96	0.052	0.017	0.12	0.041	si
139	-275	235	-283	500	0	0.000252	SLO 96	0.055	0.017	0.122	0.041	si

13 Equilibrio globale forze

Contributo: Nome attribuito al sistema risultante.

Fx: Componente X di forza del sistema risultante. [daN]

Fy: Componente Y di forza del sistema risultante. [daN]

Fz: Componente Z di forza del sistema risultante. [daN]

Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [daN*cm]

My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [daN*cm]

Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [daN*cm]

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-117913.375	371	306	0
Reazioni	0	0	117913.375	-371	-306	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile E - Sovraccarichi fondo

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-7522.614	23	18	0
Reazioni	0	0	7522.614	-23	-18	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Neve

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-2166.513	7	5	0
Reazioni	0	0	2166.513	-7	-5	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile H - Coperture

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-60180.911	184	146	0
Reazioni	0	0	60180.911	-184	-146	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Carico statico terreno

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

Bilancio in condizione di carico: Carico sismico terreno

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

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	32891.431	0	0	0	-1476966	104
Reazioni	-32891.431	0	0	0	1476966	-104
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	32891.431	0	1476966	0	85
Reazioni	0	-32891.431	0	-1476966	0	-85
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	28546.954	47221	-25240	0
Reazioni	0	0	-28546.954	-47221	25240	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	17583.46	0	0	0	-789573	55
Reazioni	-17583.46	0	0	0	789573	-55
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	17583.46	0	789573	0	46
Reazioni	0	-17583.46	0	-789573	0	-46
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	9168.527	15166	-8106	0
Reazioni	0	0	-9168.527	-15166	8106	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	20115.326	0	0	0	-903264	63
Reazioni	-20115.326	0	0	0	903264	-63
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	20115.326	0	903264	0	52
Reazioni	0	-20115.326	0	-903264	0	-52
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
------------	----	----	----	----	----	----

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	6879.913	11380	-6083	0
Reazioni	0	0	-6879.913	-11380	6083	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Ux

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

Bilancio in condizione di carico: Rig. Uy

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

Bilancio in condizione di carico: Rig. Rz

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

14 Risposta di spettro

Spettro: condizione elementare corrispondente allo spettro.

N.b.: nome breve della condizione elementare.

Fx: componente della forza lungo l'asse X. [daN]

Fy: componente della forza lungo l'asse Y. [daN]

Fz: componente della forza lungo l'asse Z. [daN]

Mx: componente della coppia attorno all'asse X. [daN*cm]

My: componente della coppia attorno all'asse Y. [daN*cm]

Mz: componente della coppia attorno all'asse Z. [daN*cm]

Max X: massima reazione lungo l'asse X.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Y: massima reazione lungo l'asse Y.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Z: massima reazione lungo l'asse Z.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Spettro N.b.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
X SLV	37868.21	421.77	407.45	131434.42	6.404E06	125265.56	37868.21	0	37593.06	90	1176.89	110
Y SLV	421.77	37593.06	1106	6.275E06	146135.8	39039.83	37868.21	0	37593.06	90	1176.89	110
Z SLV	382.86	1039.44	41035.75	444435.28	181249.62	215.29	382.86	0	1039.44	0	41035.75	0
X SLD	20302.19	225.29	216.56	69851.95	3.401E06	67228.4	20302.19	0	20170.93	90	625.49	110
Y SLD	225.29	20170.93	587.83	3.332E06	77669.51	20955.18	20302.19	0	20170.93	90	625.49	110
Z SLD	122.97	333.84	13179.6	142740.86	58212.59	69.15	122.97	0	333.84	0	13179.6	0
X SLO	23933.08	256.04	232.87	75050.65	3.625E06	80051.56	23933.08	0	23978.24	90	672.35	110
Y SLO	256.04	23978.24	632.09	3.548E06	83510.27	24996.7	23933.08	0	23978.24	90	672.35	110
Z SLO	92.27	250.51	9889.76	107110.42	43681.78	51.89	92.27	0	250.51	0	9889.76	0

15 Annotazioni solutore

Informazioni: informazioni fornite dal solutore al termine del calcolo del modello.

Informazioni

16 Statistiche soluzione

Tipo di equazioni	Lineari
Tecnica di soluzione	Intel MKL PARDISO
Numero equazioni	2640
Elemento min. diagonale	20486201.3794629
Elemento max diagonale	15346684530.205
Rapporto max/min	749.12299484
Elementi non nulli	96767

17 Verifica effetti secondo ordine

Quota inf.: quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota sup.: quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Carico verticale: carico verticale. [daN]

Spostamento: spostamento medio di interpiano. [cm]

Forza orizzontale totale: forza orizzontale totale. [daN]

Altezza del piano: altezza del piano. [cm]

Theta: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 7.3.1. Il valore è adimensionale.

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 1	33783	0.392	14963	283	0.003
L1	L2	SLV 2	33783	0.392	14963	283	0.003
L1	L2	SLV 3	33783	0.392	14963	283	0.003
L1	L2	SLV 4	33783	0.392	14963	283	0.003
L1	L2	SLV 5	26406	0.393	14966	283	0.002
L1	L2	SLV 6	26406	0.393	14966	283	0.002
L1	L2	SLV 7	26406	0.393	14966	283	0.002
L1	L2	SLV 8	26406	0.393	14966	283	0.002
L1	L2	SLV 9	33780	0.392	14973	283	0.003
L1	L2	SLV 10	33780	0.392	14973	283	0.003
L1	L2	SLV 11	33780	0.392	14973	283	0.003
L1	L2	SLV 12	33780	0.392	14973	283	0.003
L1	L2	SLV 13	26403	0.392	15004	283	0.002
L1	L2	SLV 14	26403	0.392	15004	283	0.002
L1	L2	SLV 15	26403	0.392	15004	283	0.002
L1	L2	SLV 16	26403	0.392	15004	283	0.002
L1	L2	SLV 17	33785	0.483	15085	283	0.004
L1	L2	SLV 18	33785	0.483	15085	283	0.004
L1	L2	SLV 19	33785	0.483	15085	283	0.004
L1	L2	SLV 20	33785	0.483	15085	283	0.004
L1	L2	SLV 21	26408	0.484	15043	283	0.003
L1	L2	SLV 22	26408	0.484	15043	283	0.003
L1	L2	SLV 23	26408	0.484	15043	283	0.003
L1	L2	SLV 24	26408	0.484	15043	283	0.003
L1	L2	SLV 25	42388	0.178	6136	283	0.004
L1	L2	SLV 26	42388	0.178	6136	283	0.004
L1	L2	SLV 27	42388	0.178	6136	283	0.004
L1	L2	SLV 28	42388	0.178	6136	283	0.004
L1	L2	SLV 29	17798	0.18	6060	283	0.002
L1	L2	SLV 30	17798	0.18	6060	283	0.002
L1	L2	SLV 31	17798	0.18	6060	283	0.002
L1	L2	SLV 32	17798	0.18	6060	283	0.002
L1	L2	SLV 33	42384	0.18	6036	283	0.004
L1	L2	SLV 34	42384	0.18	6036	283	0.004
L1	L2	SLV 35	42384	0.18	6036	283	0.004
L1	L2	SLV 36	42384	0.18	6036	283	0.004
L1	L2	SLV 37	17795	0.178	6195	283	0.002
L1	L2	SLV 38	17795	0.178	6195	283	0.002
L1	L2	SLV 39	17795	0.178	6195	283	0.002
L1	L2	SLV 40	17795	0.178	6195	283	0.002
L1	L2	SLV 41	33774	0.484	15062	283	0.004
L1	L2	SLV 42	33774	0.484	15062	283	0.004
L1	L2	SLV 43	33774	0.484	15062	283	0.004
L1	L2	SLV 44	33774	0.484	15062	283	0.004
L1	L2	SLV 45	26397	0.483	15114	283	0.003
L1	L2	SLV 46	26397	0.483	15114	283	0.003
L1	L2	SLV 47	26397	0.483	15114	283	0.003
L1	L2	SLV 48	26397	0.483	15114	283	0.003
L1	L2	SLV 49	33784	0.483	15114	283	0.004
L1	L2	SLV 50	33784	0.483	15114	283	0.004
L1	L2	SLV 51	33784	0.483	15114	283	0.004
L1	L2	SLV 52	33784	0.483	15114	283	0.004
L1	L2	SLV 53	26407	0.484	15062	283	0.003
L1	L2	SLV 54	26407	0.484	15062	283	0.003
L1	L2	SLV 55	26407	0.484	15062	283	0.003
L1	L2	SLV 56	26407	0.484	15062	283	0.003
L1	L2	SLV 57	42386	0.178	6195	283	0.004
L1	L2	SLV 58	42386	0.178	6195	283	0.004
L1	L2	SLV 59	42386	0.178	6195	283	0.004
L1	L2	SLV 60	42386	0.178	6195	283	0.004
L1	L2	SLV 61	17796	0.18	6036	283	0.002
L1	L2	SLV 62	17796	0.18	6036	283	0.002
L1	L2	SLV 63	17796	0.18	6036	283	0.002
L1	L2	SLV 64	17796	0.18	6036	283	0.002
L1	L2	SLV 65	42383	0.18	6060	283	0.004
L1	L2	SLV 66	42383	0.18	6060	283	0.004
L1	L2	SLV 67	42383	0.18	6060	283	0.004
L1	L2	SLV 68	42383	0.18	6060	283	0.004
L1	L2	SLV 69	17793	0.178	6136	283	0.002
L1	L2	SLV 70	17793	0.178	6136	283	0.002
L1	L2	SLV 71	17793	0.178	6136	283	0.002
L1	L2	SLV 72	17793	0.178	6136	283	0.002
L1	L2	SLV 73	33772	0.484	15043	283	0.004
L1	L2	SLV 74	33772	0.484	15043	283	0.004
L1	L2	SLV 75	33772	0.484	15043	283	0.004
L1	L2	SLV 76	33772	0.484	15043	283	0.004
L1	L2	SLV 77	26395	0.483	15085	283	0.003
L1	L2	SLV 78	26395	0.483	15085	283	0.003

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 79	26395	0.483	15085	283	0.003
L1	L2	SLV 80	26395	0.483	15085	283	0.003
L1	L2	SLV 81	33778	0.392	15004	283	0.003
L1	L2	SLV 82	33778	0.392	15004	283	0.003
L1	L2	SLV 83	33778	0.392	15004	283	0.003
L1	L2	SLV 84	33778	0.392	15004	283	0.003
L1	L2	SLV 85	26401	0.392	14973	283	0.002
L1	L2	SLV 86	26401	0.392	14973	283	0.002
L1	L2	SLV 87	26401	0.392	14973	283	0.002
L1	L2	SLV 88	26401	0.392	14973	283	0.002
L1	L2	SLV 89	33775	0.393	14966	283	0.003
L1	L2	SLV 90	33775	0.393	14966	283	0.003
L1	L2	SLV 91	33775	0.393	14966	283	0.003
L1	L2	SLV 92	33775	0.393	14966	283	0.003
L1	L2	SLV 93	26398	0.392	14963	283	0.002
L1	L2	SLV 94	26398	0.392	14963	283	0.002
L1	L2	SLV 95	26398	0.392	14963	283	0.002
L1	L2	SLV 96	26398	0.392	14963	283	0.002

18 Verifica deformabilità torsionale struttura

Quota inf.: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota sup.: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

KUx: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [daN/cm]

KUy: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [daN/cm]

KRz: rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]

Is²: rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [cm²]

rx²/Is²: rapporto rx²/Is². Il valore è adimensionale.

ry²/Is²: rapporto ry²/Is². Il valore è adimensionale.

L: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [cm]

B: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [cm]

Is²(L, B): (L²+B²)/12. [cm²]

rx²/Is²(L, B): rapporto rx²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

ry²/Is²(L, B): rapporto ry²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is ²	rx ² /Is ²	ry ² /Is ²	L	B	Is ² (L, B)	rx ² /Is ² (L, B)	ry ² /Is ² (L, B)
L1	L2	276414	216173	2.09E09	56584	0.13	0.17	590	510	50685	0.15	0.19

19 Tagli ai livelli

Livello: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.

Nome: nome completo del livello.

Cont.: Contesto nel quale viene valutato il taglio.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Totale: totale del taglio al livello.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Aste verticali: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Pareti: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Neve	0	0	-2167	0	0	0	0	0	-2167
Fondazione	Variabile H - Coperture	0	0	-60181	0	0	0	0	0	-60181
Fondazione	Carico statico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Carico sismico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	29402	-130	-18	0	0	0	29402	-130	-18
Fondazione	Y SLV	45	29423	42	0	0	0	45	29423	42
Fondazione	Z SLV	-65	179	28869	0	0	0	-65	179	28869

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	X SLD	15779	-70	-10	0	0	0	15779	-70	-10
Fondazione	Y SLD	24	15810	22	0	0	0	24	15810	22
Fondazione	Z SLD	-21	58	9272	0	0	0	-21	58	9272
Fondazione	X SLO	18782	-82	-11	0	0	0	18782	-82	-11
Fondazione	Y SLO	31	19047	20	0	0	0	31	19047	20
Fondazione	Z SLO	-16	43	6958	0	0	0	-16	43	6958
Fondazione	R Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	R Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 2	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 3	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 4	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 5	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 6	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 7	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 8	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 9	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 10	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 11	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 12	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 13	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 14	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 15	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 16	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 17	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 18	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 19	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 20	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 21	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 22	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 23	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 24	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 25	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 26	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 27	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 28	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 29	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 30	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 31	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 32	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 33	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 34	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 35	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 36	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 37	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 38	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 39	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 40	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 41	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 42	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 43	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 44	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 45	0	0	-178094	0	0	0	0	0	-178094
Fondazione	SLU 46	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 47	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 48	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 49	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 50	0	0	-179719	0	0	0	0	0	-179719
Fondazione	SLU 51	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 52	0	0	-91073	0	0	0	0	0	-91073
Fondazione	SLU 53	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLU 54	0	0	-89448	0	0	0	0	0	-89448
Fondazione	SLU 55	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 56	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 57	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 58	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 59	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 60	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 61	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 62	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 63	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 64	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 65	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 66	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 67	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 68	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 69	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 70	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 71	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 72	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 73	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 74	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 75	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 76	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 77	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 78	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 79	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 80	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 81	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 82	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 83	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 84	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 85	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 86	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 87	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 88	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 89	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 90	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 91	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 92	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 93	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 94	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 95	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 96	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 97	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 98	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 99	0	0	-204441	0	0	0	0	0	-204441
Fondazione	SLU 100	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 101	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 102	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLU 103	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 104	0	0	-206066	0	0	0	0	0	-206066
Fondazione	SLU 105	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 106	0	0	-117420	0	0	0	0	0	-117420
Fondazione	SLU 107	0	0	-114170	0	0	0	0	0	-114170
Fondazione	SLU 108	0	0	-115795	0	0	0	0	0	-115795
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 3	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 4	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 5	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 6	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 7	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 8	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 9	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 10	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 11	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 12	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 13	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 14	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 15	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 16	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 17	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 18	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 19	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 20	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 21	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 22	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 23	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 24	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 25	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 26	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 27	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 28	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 29	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 30	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 31	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 32	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 33	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 34	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 35	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 36	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 37	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 38	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 39	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 40	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 41	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 42	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 43	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 44	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 45	0	0	-148004	0	0	0	0	0	-148004
Fondazione	SLE RA 46	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 47	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 48	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE RA 49	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 50	0	0	-149087	0	0	0	0	0	-149087
Fondazione	SLE RA 51	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 52	0	0	-89989	0	0	0	0	0	-89989
Fondazione	SLE RA 53	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE RA 54	0	0	-88906	0	0	0	0	0	-88906
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 3	0	0	-88256	0	0	0	0	0	-88256
Fondazione	SLE FR 4	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 5	0	0	-88256	0	0	0	0	0	-88256
Fondazione	SLE FR 6	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 7	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 8	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 9	0	0	-88256	0	0	0	0	0	-88256
Fondazione	SLE FR 10	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE FR 11	0	0	-88256	0	0	0	0	0	-88256
Fondazione	SLE FR 12	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 3	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 4	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 5	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 6	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 7	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLE QP 8	0	0	-87823	0	0	0	0	0	-87823
Fondazione	SLO 1	-18786	-5645	-89906	0	0	0	-18786	-5645	-89906
Fondazione	SLO 2	-18786	-5645	-89906	0	0	0	-18786	-5645	-89906
Fondazione	SLO 3	-18786	-5645	-89906	0	0	0	-18786	-5645	-89906
Fondazione	SLO 4	-18786	-5645	-89906	0	0	0	-18786	-5645	-89906
Fondazione	SLO 5	-18796	-5619	-85731	0	0	0	-18796	-5619	-85731
Fondazione	SLO 6	-18796	-5619	-85731	0	0	0	-18796	-5619	-85731
Fondazione	SLO 7	-18796	-5619	-85731	0	0	0	-18796	-5619	-85731

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F		F		F			
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLO 8	-18796	-5619	-85731	0	0	0	-18796	-5619	-85731
Fondazione	SLO 9	-18768	5783	-89893	0	0	0	-18768	5783	-89893
Fondazione	SLO 10	-18768	5783	-89893	0	0	0	-18768	5783	-89893
Fondazione	SLO 11	-18768	5783	-89893	0	0	0	-18768	5783	-89893
Fondazione	SLO 12	-18768	5783	-89893	0	0	0	-18768	5783	-89893
Fondazione	SLO 13	-18777	5809	-85719	0	0	0	-18777	5809	-85719
Fondazione	SLO 14	-18777	5809	-85719	0	0	0	-18777	5809	-85719
Fondazione	SLO 15	-18777	5809	-85719	0	0	0	-18777	5809	-85719
Fondazione	SLO 16	-18777	5809	-85719	0	0	0	-18777	5809	-85719
Fondazione	SLO 17	-5661	-19035	-89927	0	0	0	-5661	-19035	-89927
Fondazione	SLO 18	-5661	-19035	-89927	0	0	0	-5661	-19035	-89927
Fondazione	SLO 19	-5661	-19035	-89927	0	0	0	-5661	-19035	-89927
Fondazione	SLO 20	-5661	-19035	-89927	0	0	0	-5661	-19035	-89927
Fondazione	SLO 21	-5670	-19009	-85753	0	0	0	-5670	-19009	-85753
Fondazione	SLO 22	-5670	-19009	-85753	0	0	0	-5670	-19009	-85753
Fondazione	SLO 23	-5670	-19009	-85753	0	0	0	-5670	-19009	-85753
Fondazione	SLO 24	-5670	-19009	-85753	0	0	0	-5670	-19009	-85753
Fondazione	SLO 25	-5628	-5733	-94783	0	0	0	-5628	-5733	-94783
Fondazione	SLO 26	-5628	-5733	-94783	0	0	0	-5628	-5733	-94783
Fondazione	SLO 27	-5628	-5733	-94783	0	0	0	-5628	-5733	-94783
Fondazione	SLO 28	-5628	-5733	-94783	0	0	0	-5628	-5733	-94783
Fondazione	SLO 29	-5659	-5646	-80868	0	0	0	-5659	-5646	-80868
Fondazione	SLO 30	-5659	-5646	-80868	0	0	0	-5659	-5646	-80868
Fondazione	SLO 31	-5659	-5646	-80868	0	0	0	-5659	-5646	-80868
Fondazione	SLO 32	-5659	-5646	-80868	0	0	0	-5659	-5646	-80868
Fondazione	SLO 33	-5610	5696	-94771	0	0	0	-5610	5696	-94771
Fondazione	SLO 34	-5610	5696	-94771	0	0	0	-5610	5696	-94771
Fondazione	SLO 35	-5610	5696	-94771	0	0	0	-5610	5696	-94771
Fondazione	SLO 36	-5610	5696	-94771	0	0	0	-5610	5696	-94771
Fondazione	SLO 37	-5641	5782	-80856	0	0	0	-5641	5782	-80856
Fondazione	SLO 38	-5641	5782	-80856	0	0	0	-5641	5782	-80856
Fondazione	SLO 39	-5641	5782	-80856	0	0	0	-5641	5782	-80856
Fondazione	SLO 40	-5641	5782	-80856	0	0	0	-5641	5782	-80856
Fondazione	SLO 41	-5599	19059	-89887	0	0	0	-5599	19059	-89887
Fondazione	SLO 42	-5599	19059	-89887	0	0	0	-5599	19059	-89887
Fondazione	SLO 43	-5599	19059	-89887	0	0	0	-5599	19059	-89887
Fondazione	SLO 44	-5599	19059	-89887	0	0	0	-5599	19059	-89887
Fondazione	SLO 45	-5609	19085	-85712	0	0	0	-5609	19085	-85712
Fondazione	SLO 46	-5609	19085	-85712	0	0	0	-5609	19085	-85712
Fondazione	SLO 47	-5609	19085	-85712	0	0	0	-5609	19085	-85712
Fondazione	SLO 48	-5609	19085	-85712	0	0	0	-5609	19085	-85712
Fondazione	SLO 49	5609	-19085	-89934	0	0	0	5609	-19085	-89934
Fondazione	SLO 50	5609	-19085	-89934	0	0	0	5609	-19085	-89934
Fondazione	SLO 51	5609	-19085	-89934	0	0	0	5609	-19085	-89934
Fondazione	SLO 52	5609	-19085	-89934	0	0	0	5609	-19085	-89934
Fondazione	SLO 53	5599	-19059	-85759	0	0	0	5599	-19059	-85759
Fondazione	SLO 54	5599	-19059	-85759	0	0	0	5599	-19059	-85759
Fondazione	SLO 55	5599	-19059	-85759	0	0	0	5599	-19059	-85759
Fondazione	SLO 56	5599	-19059	-85759	0	0	0	5599	-19059	-85759
Fondazione	SLO 57	5641	-5782	-94790	0	0	0	5641	-5782	-94790
Fondazione	SLO 58	5641	-5782	-94790	0	0	0	5641	-5782	-94790
Fondazione	SLO 59	5641	-5782	-94790	0	0	0	5641	-5782	-94790
Fondazione	SLO 60	5641	-5782	-94790	0	0	0	5641	-5782	-94790
Fondazione	SLO 61	5610	-5696	-80875	0	0	0	5610	-5696	-80875
Fondazione	SLO 62	5610	-5696	-80875	0	0	0	5610	-5696	-80875
Fondazione	SLO 63	5610	-5696	-80875	0	0	0	5610	-5696	-80875
Fondazione	SLO 64	5610	-5696	-80875	0	0	0	5610	-5696	-80875
Fondazione	SLO 65	5659	5646	-94778	0	0	0	5659	5646	-94778
Fondazione	SLO 66	5659	5646	-94778	0	0	0	5659	5646	-94778
Fondazione	SLO 67	5659	5646	-94778	0	0	0	5659	5646	-94778
Fondazione	SLO 68	5659	5646	-94778	0	0	0	5659	5646	-94778
Fondazione	SLO 69	5628	5733	-80862	0	0	0	5628	5733	-80862
Fondazione	SLO 70	5628	5733	-80862	0	0	0	5628	5733	-80862
Fondazione	SLO 71	5628	5733	-80862	0	0	0	5628	5733	-80862
Fondazione	SLO 72	5628	5733	-80862	0	0	0	5628	5733	-80862
Fondazione	SLO 73	5670	19009	-89893	0	0	0	5670	19009	-89893
Fondazione	SLO 74	5670	19009	-89893	0	0	0	5670	19009	-89893
Fondazione	SLO 75	5670	19009	-89893	0	0	0	5670	19009	-89893
Fondazione	SLO 76	5670	19009	-89893	0	0	0	5670	19009	-89893
Fondazione	SLO 77	5661	19035	-85719	0	0	0	5661	19035	-85719
Fondazione	SLO 78	5661	19035	-85719	0	0	0	5661	19035	-85719
Fondazione	SLO 79	5661	19035	-85719	0	0	0	5661	19035	-85719
Fondazione	SLO 80	5661	19035	-85719	0	0	0	5661	19035	-85719
Fondazione	SLO 81	18777	-5809	-89927	0	0	0	18777	-5809	-89927
Fondazione	SLO 82	18777	-5809	-89927	0	0	0	18777	-5809	-89927
Fondazione	SLO 83	18777	-5809	-89927	0	0	0	18777	-5809	-89927
Fondazione	SLO 84	18777	-5809	-89927	0	0	0	18777	-5809	-89927
Fondazione	SLO 85	18768	-5783	-85752	0	0	0	18768	-5783	-85752
Fondazione	SLO 86	18768	-5783	-85752	0	0	0	18768	-5783	-85752
Fondazione	SLO 87	18768	-5783	-85752	0	0	0	18768	-5783	-85752
Fondazione	SLO 88	18768	-5783	-85752	0	0	0	18768	-5783	-85752
Fondazione	SLO 89	18796	5619	-89915	0	0	0	18796	5619	-89915
Fondazione	SLO 90	18796	5619	-89915	0	0	0	18796	5619	-89915
Fondazione	SLO 91	18796	5619	-89915	0	0	0	18796	5619	-89915
Fondazione	SLO 92	18796	5619	-89915	0	0	0	18796	5619	-89915
Fondazione	SLO 93	18786	5645	-85740	0	0	0	18786	5645	-85740
Fondazione	SLO 94	18786	5645	-85740	0	0	0	18786	5645	-85740
Fondazione	SLO 95	18786	5645	-85740	0	0	0	18786	5645	-85740
Fondazione	SLO 96	18786	5645	-85740	0	0	0	18786	5645	-85740
Fondazione	SLD 1	-15780	-4691	-90602	0	0	0	-15780	-4691	-90602
Fondazione	SLD 2	-15780	-4691	-90602	0	0	0	-15780	-4691	-90602
Fondazione	SLD 3	-15780	-4691	-90602	0	0	0	-15780	-4691	-90602
Fondazione	SLD 4	-15780	-4691	-90602	0	0	0	-15780	-4691	-90602
Fondazione	SLD 5	-15793	-4656	-85038	0	0	0	-15793	-4656	-85038
Fondazione	SLD 6	-15793	-4656	-85038	0	0	0	-15793	-4656	-85038
Fondazione	SLD 7	-15793	-4656	-85038	0	0	0	-15793	-4656	-85038
Fondazione	SLD 8	-15793	-4656	-85038	0	0	0	-15793	-4656	-85038
Fondazione	SLD 9	-15766	4795	-90588	0	0	0	-15766	4795	-90588
Fondazione	SLD 10	-15766	4795	-90588	0	0	0	-15766	4795	-90588

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLD 11	-15766	4795	-90588	0	0	0	-15766	4795	-90588
Fondazione	SLD 12	-15766	4795	-90588	0	0	0	-15766	4795	-90588
Fondazione	SLD 13	-15778	4830	-85025	0	0	0	-15778	4830	-85025
Fondazione	SLD 14	-15778	4830	-85025	0	0	0	-15778	4830	-85025
Fondazione	SLD 15	-15778	4830	-85025	0	0	0	-15778	4830	-85025
Fondazione	SLD 16	-15778	4830	-85025	0	0	0	-15778	4830	-85025
Fondazione	SLD 17	-4752	-15806	-90624	0	0	0	-4752	-15806	-90624
Fondazione	SLD 18	-4752	-15806	-90624	0	0	0	-4752	-15806	-90624
Fondazione	SLD 19	-4752	-15806	-90624	0	0	0	-4752	-15806	-90624
Fondazione	SLD 20	-4752	-15806	-90624	0	0	0	-4752	-15806	-90624
Fondazione	SLD 21	-4764	-15772	-85061	0	0	0	-4764	-15772	-85061
Fondazione	SLD 22	-4764	-15772	-85061	0	0	0	-4764	-15772	-85061
Fondazione	SLD 23	-4764	-15772	-85061	0	0	0	-4764	-15772	-85061
Fondazione	SLD 24	-4764	-15772	-85061	0	0	0	-4764	-15772	-85061
Fondazione	SLD 25	-4720	-4780	-97099	0	0	0	-4720	-4780	-97099
Fondazione	SLD 26	-4720	-4780	-97099	0	0	0	-4720	-4780	-97099
Fondazione	SLD 27	-4720	-4780	-97099	0	0	0	-4720	-4780	-97099
Fondazione	SLD 28	-4720	-4780	-97099	0	0	0	-4720	-4780	-97099
Fondazione	SLD 29	-4762	-4664	-78555	0	0	0	-4762	-4664	-78555
Fondazione	SLD 30	-4762	-4664	-78555	0	0	0	-4762	-4664	-78555
Fondazione	SLD 31	-4762	-4664	-78555	0	0	0	-4762	-4664	-78555
Fondazione	SLD 32	-4762	-4664	-78555	0	0	0	-4762	-4664	-78555
Fondazione	SLD 33	-4706	4706	-97085	0	0	0	-4706	4706	-97085
Fondazione	SLD 34	-4706	4706	-97085	0	0	0	-4706	4706	-97085
Fondazione	SLD 35	-4706	4706	-97085	0	0	0	-4706	4706	-97085
Fondazione	SLD 36	-4706	4706	-97085	0	0	0	-4706	4706	-97085
Fondazione	SLD 37	-4747	4821	-78541	0	0	0	-4747	4821	-78541
Fondazione	SLD 38	-4747	4821	-78541	0	0	0	-4747	4821	-78541
Fondazione	SLD 39	-4747	4821	-78541	0	0	0	-4747	4821	-78541
Fondazione	SLD 40	-4747	4821	-78541	0	0	0	-4747	4821	-78541
Fondazione	SLD 41	-4703	15813	-90580	0	0	0	-4703	15813	-90580
Fondazione	SLD 42	-4703	15813	-90580	0	0	0	-4703	15813	-90580
Fondazione	SLD 43	-4703	15813	-90580	0	0	0	-4703	15813	-90580
Fondazione	SLD 44	-4703	15813	-90580	0	0	0	-4703	15813	-90580
Fondazione	SLD 45	-4716	15848	-85016	0	0	0	-4716	15848	-85016
Fondazione	SLD 46	-4716	15848	-85016	0	0	0	-4716	15848	-85016
Fondazione	SLD 47	-4716	15848	-85016	0	0	0	-4716	15848	-85016
Fondazione	SLD 48	-4716	15848	-85016	0	0	0	-4716	15848	-85016
Fondazione	SLD 49	4716	-15848	-90630	0	0	0	4716	-15848	-90630
Fondazione	SLD 50	4716	-15848	-90630	0	0	0	4716	-15848	-90630
Fondazione	SLD 51	4716	-15848	-90630	0	0	0	4716	-15848	-90630
Fondazione	SLD 52	4716	-15848	-90630	0	0	0	4716	-15848	-90630
Fondazione	SLD 53	4703	-15813	-85066	0	0	0	4703	-15813	-85066
Fondazione	SLD 54	4703	-15813	-85066	0	0	0	4703	-15813	-85066
Fondazione	SLD 55	4703	-15813	-85066	0	0	0	4703	-15813	-85066
Fondazione	SLD 56	4703	-15813	-85066	0	0	0	4703	-15813	-85066
Fondazione	SLD 57	4747	-4821	-97105	0	0	0	4747	-4821	-97105
Fondazione	SLD 58	4747	-4821	-97105	0	0	0	4747	-4821	-97105
Fondazione	SLD 59	4747	-4821	-97105	0	0	0	4747	-4821	-97105
Fondazione	SLD 60	4747	-4821	-97105	0	0	0	4747	-4821	-97105
Fondazione	SLD 61	4706	-4706	-78560	0	0	0	4706	-4706	-78560
Fondazione	SLD 62	4706	-4706	-78560	0	0	0	4706	-4706	-78560
Fondazione	SLD 63	4706	-4706	-78560	0	0	0	4706	-4706	-78560
Fondazione	SLD 64	4706	-4706	-78560	0	0	0	4706	-4706	-78560
Fondazione	SLD 65	4762	4664	-97091	0	0	0	4762	4664	-97091
Fondazione	SLD 66	4762	4664	-97091	0	0	0	4762	4664	-97091
Fondazione	SLD 67	4762	4664	-97091	0	0	0	4762	4664	-97091
Fondazione	SLD 68	4762	4664	-97091	0	0	0	4762	4664	-97091
Fondazione	SLD 69	4720	4780	-78547	0	0	0	4720	4780	-78547
Fondazione	SLD 70	4720	4780	-78547	0	0	0	4720	4780	-78547
Fondazione	SLD 71	4720	4780	-78547	0	0	0	4720	4780	-78547
Fondazione	SLD 72	4720	4780	-78547	0	0	0	4720	4780	-78547
Fondazione	SLD 73	4764	15772	-90585	0	0	0	4764	15772	-90585
Fondazione	SLD 74	4764	15772	-90585	0	0	0	4764	15772	-90585
Fondazione	SLD 75	4764	15772	-90585	0	0	0	4764	15772	-90585
Fondazione	SLD 76	4764	15772	-90585	0	0	0	4764	15772	-90585
Fondazione	SLD 77	4752	15806	-85022	0	0	0	4752	15806	-85022
Fondazione	SLD 78	4752	15806	-85022	0	0	0	4752	15806	-85022
Fondazione	SLD 79	4752	15806	-85022	0	0	0	4752	15806	-85022
Fondazione	SLD 80	4752	15806	-85022	0	0	0	4752	15806	-85022
Fondazione	SLD 81	15778	-4830	-90621	0	0	0	15778	-4830	-90621
Fondazione	SLD 82	15778	-4830	-90621	0	0	0	15778	-4830	-90621
Fondazione	SLD 83	15778	-4830	-90621	0	0	0	15778	-4830	-90621
Fondazione	SLD 84	15778	-4830	-90621	0	0	0	15778	-4830	-90621
Fondazione	SLD 85	15766	-4795	-85058	0	0	0	15766	-4795	-85058
Fondazione	SLD 86	15766	-4795	-85058	0	0	0	15766	-4795	-85058
Fondazione	SLD 87	15766	-4795	-85058	0	0	0	15766	-4795	-85058
Fondazione	SLD 88	15766	-4795	-85058	0	0	0	15766	-4795	-85058
Fondazione	SLD 89	15793	4656	-90608	0	0	0	15793	4656	-90608
Fondazione	SLD 90	15793	4656	-90608	0	0	0	15793	4656	-90608
Fondazione	SLD 91	15793	4656	-90608	0	0	0	15793	4656	-90608
Fondazione	SLD 92	15793	4656	-90608	0	0	0	15793	4656	-90608
Fondazione	SLD 93	15780	4691	-85044	0	0	0	15780	4691	-85044
Fondazione	SLD 94	15780	4691	-85044	0	0	0	15780	4691	-85044
Fondazione	SLD 95	15780	4691	-85044	0	0	0	15780	4691	-85044
Fondazione	SLD 96	15780	4691	-85044	0	0	0	15780	4691	-85044
Fondazione	SLV 1	-29396	-8751	-96478	0	0	0	-29396	-8751	-96478
Fondazione	SLV 2	-29396	-8751	-96478	0	0	0	-29396	-8751	-96478
Fondazione	SLV 3	-29396	-8751	-96478	0	0	0	-29396	-8751	-96478
Fondazione	SLV 4	-29396	-8751	-96478	0	0	0	-29396	-8751	-96478
Fondazione	SLV 5	-29435	-8643	-79157	0	0	0	-29435	-8643	-79157
Fondazione	SLV 6	-29435	-8643	-79157	0	0	0	-29435	-8643	-79157
Fondazione	SLV 7	-29435	-8643	-79157	0	0	0	-29435	-8643	-79157
Fondazione	SLV 8	-29435	-8643	-79157	0	0	0	-29435	-8643	-79157
Fondazione	SLV 9	-29369	8903	-96453	0	0	0	-29369	8903	-96453
Fondazione	SLV 10	-29369	8903	-96453	0	0	0	-29369	8903	-96453
Fondazione	SLV 11	-29369	8903	-96453	0	0	0	-29369	8903	-96453
Fondazione	SLV 12	-29369	8903	-96453	0	0	0	-29369	8903	-96453
Fondazione	SLV 13	-29408	9010	-79131	0	0	0	-29408	9010	-79131

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F		F		F			
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLV 14	-29408	9010	-79131	0	0	0	-29408	9010	-79131
Fondazione	SLV 15	-29408	9010	-79131	0	0	0	-29408	9010	-79131
Fondazione	SLV 16	-29408	9010	-79131	0	0	0	-29408	9010	-79131
Fondazione	SLV 17	-8846	-29438	-96521	0	0	0	-8846	-29438	-96521
Fondazione	SLV 18	-8846	-29438	-96521	0	0	0	-8846	-29438	-96521
Fondazione	SLV 19	-8846	-29438	-96521	0	0	0	-8846	-29438	-96521
Fondazione	SLV 20	-8846	-29438	-96521	0	0	0	-8846	-29438	-96521
Fondazione	SLV 21	-8885	-29330	-79199	0	0	0	-8885	-29330	-79199
Fondazione	SLV 22	-8885	-29330	-79199	0	0	0	-8885	-29330	-79199
Fondazione	SLV 23	-8885	-29330	-79199	0	0	0	-8885	-29330	-79199
Fondazione	SLV 24	-8885	-29330	-79199	0	0	0	-8885	-29330	-79199
Fondazione	SLV 25	-8770	-8967	-116700	0	0	0	-8770	-8967	-116700
Fondazione	SLV 26	-8770	-8967	-116700	0	0	0	-8770	-8967	-116700
Fondazione	SLV 27	-8770	-8967	-116700	0	0	0	-8770	-8967	-116700
Fondazione	SLV 28	-8770	-8967	-116700	0	0	0	-8770	-8967	-116700
Fondazione	SLV 29	-8899	-8609	-58961	0	0	0	-8899	-8609	-58961
Fondazione	SLV 30	-8899	-8609	-58961	0	0	0	-8899	-8609	-58961
Fondazione	SLV 31	-8899	-8609	-58961	0	0	0	-8899	-8609	-58961
Fondazione	SLV 32	-8899	-8609	-58961	0	0	0	-8899	-8609	-58961
Fondazione	SLV 33	-8743	8687	-116674	0	0	0	-8743	8687	-116674
Fondazione	SLV 34	-8743	8687	-116674	0	0	0	-8743	8687	-116674
Fondazione	SLV 35	-8743	8687	-116674	0	0	0	-8743	8687	-116674
Fondazione	SLV 36	-8743	8687	-116674	0	0	0	-8743	8687	-116674
Fondazione	SLV 37	-8872	9045	-58935	0	0	0	-8872	9045	-58935
Fondazione	SLV 38	-8872	9045	-58935	0	0	0	-8872	9045	-58935
Fondazione	SLV 39	-8872	9045	-58935	0	0	0	-8872	9045	-58935
Fondazione	SLV 40	-8872	9045	-58935	0	0	0	-8872	9045	-58935
Fondazione	SLV 41	-8756	29408	-96436	0	0	0	-8756	29408	-96436
Fondazione	SLV 42	-8756	29408	-96436	0	0	0	-8756	29408	-96436
Fondazione	SLV 43	-8756	29408	-96436	0	0	0	-8756	29408	-96436
Fondazione	SLV 44	-8756	29408	-96436	0	0	0	-8756	29408	-96436
Fondazione	SLV 45	-8795	29515	-79114	0	0	0	-8795	29515	-79114
Fondazione	SLV 46	-8795	29515	-79114	0	0	0	-8795	29515	-79114
Fondazione	SLV 47	-8795	29515	-79114	0	0	0	-8795	29515	-79114
Fondazione	SLV 48	-8795	29515	-79114	0	0	0	-8795	29515	-79114
Fondazione	SLV 49	8795	-29515	-96531	0	0	0	8795	-29515	-96531
Fondazione	SLV 50	8795	-29515	-96531	0	0	0	8795	-29515	-96531
Fondazione	SLV 51	8795	-29515	-96531	0	0	0	8795	-29515	-96531
Fondazione	SLV 52	8795	-29515	-96531	0	0	0	8795	-29515	-96531
Fondazione	SLV 53	8756	-29408	-79210	0	0	0	8756	-29408	-79210
Fondazione	SLV 54	8756	-29408	-79210	0	0	0	8756	-29408	-79210
Fondazione	SLV 55	8756	-29408	-79210	0	0	0	8756	-29408	-79210
Fondazione	SLV 56	8756	-29408	-79210	0	0	0	8756	-29408	-79210
Fondazione	SLV 57	8872	-9045	-116710	0	0	0	8872	-9045	-116710
Fondazione	SLV 58	8872	-9045	-116710	0	0	0	8872	-9045	-116710
Fondazione	SLV 59	8872	-9045	-116710	0	0	0	8872	-9045	-116710
Fondazione	SLV 60	8872	-9045	-116710	0	0	0	8872	-9045	-116710
Fondazione	SLV 61	8743	-8687	-58972	0	0	0	8743	-8687	-58972
Fondazione	SLV 62	8743	-8687	-58972	0	0	0	8743	-8687	-58972
Fondazione	SLV 63	8743	-8687	-58972	0	0	0	8743	-8687	-58972
Fondazione	SLV 64	8743	-8687	-58972	0	0	0	8743	-8687	-58972
Fondazione	SLV 65	8899	8609	-116685	0	0	0	8899	8609	-116685
Fondazione	SLV 66	8899	8609	-116685	0	0	0	8899	8609	-116685
Fondazione	SLV 67	8899	8609	-116685	0	0	0	8899	8609	-116685
Fondazione	SLV 68	8899	8609	-116685	0	0	0	8899	8609	-116685
Fondazione	SLV 69	8770	8967	-58946	0	0	0	8770	8967	-58946
Fondazione	SLV 70	8770	8967	-58946	0	0	0	8770	8967	-58946
Fondazione	SLV 71	8770	8967	-58946	0	0	0	8770	8967	-58946
Fondazione	SLV 72	8770	8967	-58946	0	0	0	8770	8967	-58946
Fondazione	SLV 73	8885	29330	-96447	0	0	0	8885	29330	-96447
Fondazione	SLV 74	8885	29330	-96447	0	0	0	8885	29330	-96447
Fondazione	SLV 75	8885	29330	-96447	0	0	0	8885	29330	-96447
Fondazione	SLV 76	8885	29330	-96447	0	0	0	8885	29330	-96447
Fondazione	SLV 77	8846	29438	-79125	0	0	0	8846	29438	-79125
Fondazione	SLV 78	8846	29438	-79125	0	0	0	8846	29438	-79125
Fondazione	SLV 79	8846	29438	-79125	0	0	0	8846	29438	-79125
Fondazione	SLV 80	8846	29438	-79125	0	0	0	8846	29438	-79125
Fondazione	SLV 81	29408	-9010	-96515	0	0	0	29408	-9010	-96515
Fondazione	SLV 82	29408	-9010	-96515	0	0	0	29408	-9010	-96515
Fondazione	SLV 83	29408	-9010	-96515	0	0	0	29408	-9010	-96515
Fondazione	SLV 84	29408	-9010	-96515	0	0	0	29408	-9010	-96515
Fondazione	SLV 85	29369	-8903	-79193	0	0	0	29369	-8903	-79193
Fondazione	SLV 86	29369	-8903	-79193	0	0	0	29369	-8903	-79193
Fondazione	SLV 87	29369	-8903	-79193	0	0	0	29369	-8903	-79193
Fondazione	SLV 88	29369	-8903	-79193	0	0	0	29369	-8903	-79193
Fondazione	SLV 89	29435	8643	-96489	0	0	0	29435	8643	-96489
Fondazione	SLV 90	29435	8643	-96489	0	0	0	29435	8643	-96489
Fondazione	SLV 91	29435	8643	-96489	0	0	0	29435	8643	-96489
Fondazione	SLV 92	29435	8643	-96489	0	0	0	29435	8643	-96489
Fondazione	SLV 93	29396	8751	-79168	0	0	0	29396	8751	-79168
Fondazione	SLV 94	29396	8751	-79168	0	0	0	29396	8751	-79168
Fondazione	SLV 95	29396	8751	-79168	0	0	0	29396	8751	-79168
Fondazione	SLV 96	29396	8751	-79168	0	0	0	29396	8751	-79168
Fondazione	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

20 Risposta modale

Modo: identificativo del modo di vibrare.

Periodo: periodo. [s]

Massa X: massa partecipante in direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa Y: massa partecipante in direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa Z: massa partecipante in direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa rot. X: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Y: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Z: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa sX: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.

Massa sY: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 1

Traslazione Y: 1

Traslazione Z: 1

Rotazione X: 0.999992

Rotazione Y: 0.999986

Rotazione Z: 0.999995

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.14345353	0.000075082	0.670168237	0.000032486	0.000002548	0.000009185	0.000010394	0.000075082	0.670168237
2	0.135148697	0.696773435	0.000110975	0.00000502	0.000007714	0.000182873	0.000139939	0.696773435	0.000110975
3	0.117519703	0.000002883	0.000000838	0	0.000020537	0.000112533	0.999823966	0.000002883	0.000000838
4	0.075154893	0.005628625	0.018545739	0.927432778	0.055332345	0.018376544	0.000000021	0.005628625	0.018545739
5	0.07474682	0.280887132	0.023372133	0.004996777	0.070231316	0.925835753	0.000020704	0.280887132	0.023372133
6	0.074193469	0.01659669	0.287743491	0.065482586	0.87438351	0.055447062	0.000000468	0.01659669	0.287743491
7	0.015634871	0	0	0.001890217	0	0	0	0	0
8	0.012384707	0.000000001	0.000000009	0.000153597	0.000000012	0.000000002	0	0.000000001	0.000000009
9	0.009618936	0.000000002	0.000055134	0.000000002	0.000005124	0.000000008	0	0.000000002	0.000055134
10	0.00868882	0.000029822	0.000000018	0	0.000000001	0.000001913	0	0.000029822	0.000000018
11	0.007397763	0.000000412	0.00000117	0.000000359	0.000000777	0.000002145	0	0.000000412	0.00000117
12	0.007266094	0.000000251	0.00000016	0.000001856	0.00000016	0.000001418	0	0.000000251	0.00000016
13	0.006005765	0.000005206	0.000000259	0.00000003	0.000000041	0.000016816	0	0.000005206	0.000000259
14	0.004753311	0.000000225	0.000001731	0	0.000007878	0.00000001	0	0.000000225	0.000001731
15	0.004228298	0.000000009	0.000000003	0.000004081	0.000000019	0.000000016	0	0.000000009	0.000000003

21 Verifiche

21.1 Verifiche pareti C.A.

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

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: nome assegnato al livello.

Quota: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]

Spessore: spessore del livello. [cm]

Descrizione: descrizione della sezione di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

Base: base della sezione. [cm]

Altezza: altezza della sezione. [cm]

As,sup: area di acciaio efficace superiore. [cm]

As,inf: area di acciaio efficace inferiore. [cm]

c,sup: copriferro medio superiore. [cm]

c,inf: copriferro medio inferiore. [cm]

Comb.: combinazione di verifica.

MEd: momento agente. [daN*cm]

NEd: sforzo normale agente, positivo se di trazione. [daN]

MRd: momento resistente. [daN*cm]

NRd: sforzo normale resistente, positivo se di trazione. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

d: altezza utile. [cm]

bw: minima larghezza anima. [cm]

Armatura a taglio: necessità di armatura a taglio.

Asw/s: rapporto tra l'area dell'armatura trasversale e l'interasse tra due armature consecutive.

VEd: taglio agente. [daN]

Vrd,c: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]

Vrcd: valore resistente di calcolo a taglio compressione del calcestruzzo d'anima. [daN]

Vrsd: valore resistente di calcolo a taglio trazione dell'armatura trasversale. [daN]

VRd: resistenza a taglio. [daN]

cotg(θ): cotangente dell'angolo dei puntoni rispetto all'asse.

Asl: area armatura longitudinale. [cm²]

Sezione fessurata: sezione fessurata.

σc: tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]

σc limite: tensione limite del calcestruzzo. [daN/cm²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: tensione dell'armatura. [daN/cm²]

σf limite: tensione limite dell'armatura. [daN/cm²]

Indice sezione: indice della sezione di verifica.

Quota: quota della sezione di verifica. [cm]

Tipo: descrizione della quota.

Quota ritegno: quota del ritegno all'instabilità. [cm]

β : valore del coefficiente nel tratto al di sopra del ritegno all'instabilità.

MEd,x: momento agente attorno all'asse x della sezione di verifica. [daN*cm]

MRd,x: momento resistente attorno all'asse x della sezione di verifica. [daN*cm]

MEd,y: momento agente attorno all'asse y della sezione di verifica. [daN*cm]

MRd,y: momento resistente attorno all'asse y della sezione di verifica. [daN*cm]

NEd: sforzo normale agente, negativo se di compressione. [daN]

NRd: sforzo normale resistente, negativo se di compressione. [daN]

Quota ritegno inf.: quota della ritegno inferiore. [cm]

Quota ritegno sup.: quota della ritegno superiore. [cm]

ΔH : distanza tra i ritegni all'interno dei quali cade la sezione. [cm]

β_x : valore di β per inflessione attorno l'asse x-x.

λ_x : snellezza per inflessione attorno l'asse x-x.

β_y : valore di β per inflessione attorno l'asse y-y.

λ_y : snellezza per inflessione attorno l'asse y-y.

$\lambda_{lim,x}$: snellezza limite per inflessione attorno l'asse x-x. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.9.2 [4.1.41].

$\lambda_{lim,y}$: snellezza limite per inflessione attorno l'asse y-y. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.9.2 [4.1.41].

MxEd: momento agente attorno l'asse x-x della sezione, privo di imperfezioni e effetti del secondo ordine. [daN*cm]

M0Ed,x: momento del primo ordine attorno l'asse x-x della sezione, considerante eventuali imperfezioni geometriche. [daN*cm]

M2,x: momento del secondo ordine attorno l'asse x-x della sezione. [daN*cm]

MEd,tot,x: momento di verifica attorno l'asse x-x della sezione. [daN*cm]

MRd,x: momento resistente attorno l'asse x-x della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

MyEd: momento agente attorno l'asse y-y della sezione, privo di imperfezioni e effetti del secondo ordine. [daN*cm]

M0Ed,y: momento del primo ordine attorno l'asse y-y della sezione, considerante eventuali imperfezioni geometriche. [daN*cm]

M2,y: momento del secondo ordine attorno l'asse y-y della sezione. [daN*cm]

MEd,tot,y: momento di verifica attorno l'asse y-y della sezione. [daN*cm]

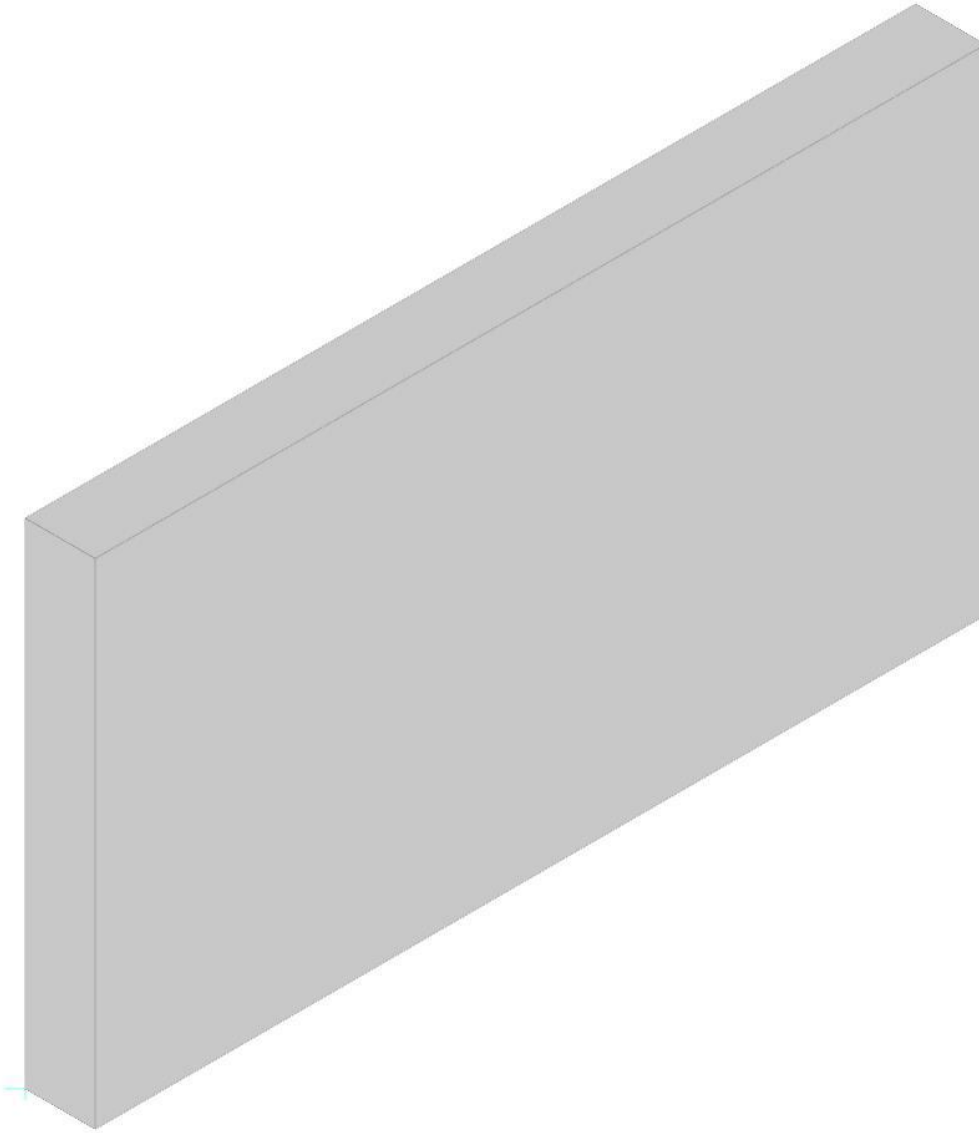
MRd,y: momento resistente attorno l'asse y-y della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

NRd: sforzo normale resistente. [daN]

Parete Fondazione - Copertura - Lato corto

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-283	0
L2	Copertura	0	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
81 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
84 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
254 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
271 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
214 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
98 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
67 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
112 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
81 Prosp.A	Orizzontale	SLU 65	520080	-14774	1959294	-55658	3.7673	Si
84 Prosp.A	Orizzontale	SLU 65	520079	-14774	1959295	-55658	3.7673	Si
254 Prosp.A	Verticale	SLU 64	-218891	4114	-840832	15802	3.8413	Si
271 Prosp.A	Verticale	SLU 64	-218889	4113	-840832	15801	3.8414	Si
214 Prosp.A	Verticale	SLU 64	-205205	4586	-802539	17936	3.9109	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
84 Prosp.A	Orizzontale	SLD 89	271223	-4495	1257614	-20844	4.6368	Si
81 Prosp.A	Orizzontale	SLD 81	271153	-4496	1257706	-20854	4.6384	Si
98 Prosp.A	Orizzontale	SLD 81	233711	-3485	1215116	-18120	5.1992	Si

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
67 Prosp.A	Orizzontale	SLD 89	233806	-3495	1216016	-18179	5.201	Si
112 Prosp.A	Orizzontale	SLD 85	174837	-1833	1113530	-11675	6.369	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
182 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	-7027	-15324	164077	18359	108001	0	18359	2.5	7.697	2.6126	Si
184 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	-7027	-15324	164077	18359	108001	0	18359	2.5	7.697	2.6126	Si
81 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	-7027	-14774	520080	18531	109937	0	18531	2.5	7.697	2.637	Si
84 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	-7027	-14774	520079	18531	109937	0	18531	2.5	7.697	2.637	Si
180 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	-6224	-13537	147450	18143	107777	0	18143	2.5	7.697	2.9151	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
182 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 81	-5640	-4439	16894	17041	106637	0	17041	2.5	7.697	3.0214	Si
184 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 89	-5639	-4438	16899	17041	106637	0	17041	2.5	7.697	3.0217	Si
81 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 81	-5640	-4496	271153	17263	108625	0	17263	2.5	7.697	3.0607	Si
84 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 89	-5639	-4495	271223	17263	108625	0	17263	2.5	7.697	3.061	Si
186 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 89	-5042	-3881	9092	16973	106567	0	16973	2.5	7.697	3.3662	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
81 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	371904	-10683	No	-15.5	224.1	15	14.4263	Si
84 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	371903	-10683	No	-15.5	224.1	15	14.4264	Si
67 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	342271	-9676	No	-14.3	224.1	15	15.7157	Si
98 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	342268	-9676	No	-14.3	224.1	15	15.7158	Si
81 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	245218	-6071	No	-10	168.1	15	16.7863	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
81 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 23	371904	-10683	No	88	3600	15	40.9144	Si
84 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	371903	-10683	No	88	3600	15	40.9145	Si
67 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 23	342271	-9676	No	81.5	3600	15	44.1565	Si
98 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	342268	-9676	No	81.5	3600	15	44.1568	Si
254 Prosp.A	Verticale	SLE RA 10	-156134	2933	No	68.1	3600	15	52.8751	Si

Verifiche generali

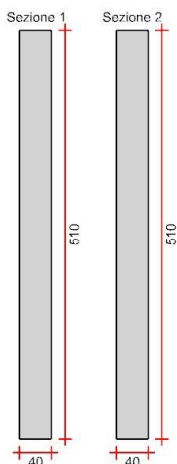
Verifica del nucleo N1

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 283 e cerniera plastica a quota -283.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-283	Fondazione;Si
2	-141.5	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-283	Fondazione;Si	Automatico
0	Copertura;Si	Automatico

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

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

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLV 65	34	250	1501356	10939978	-45732	-333238	7.287	Si
1	-283	SLV 81	346949	2483165	823106	5891082	-9904	-70881	7.157	Si
2	-141.5	SLV 16	14	409	-392749	-11526630	-12917	-379104	29.349	Si
2	-141.5	SLV 85	170676	2100612	-487641	-6001698	-6721	-82715	12.308	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 81	187662	1544509	803460	6612687	-13857	-114048	8.23	Si
2	-141.5	SLD 85	91372	1458569	-449768	-7179601	-9859	-157383	15.963	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	502.9	40	0.154	SLU 1	0	-19594	-16	59420	673367	667961	667961	2.45	0	1000000	Si
1	-283	502.9	40	0.154	SLV 45	13130	-20827	1133101	59602	673558	667961	667961	2.45	0	50.872	Si
2	-141.5	502.3	40	0.154	SLU 1	0	-13161	-6	58407	671566	667164	667164	2.45	0	1000000	Si
2	-141.5	502.3	40	0.154	SLV 49	-10783	-12688	-554125	58337	671493	667164	667164	2.45	0	61.874	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	502.9	40	0.154	SLD 45	7053	-20553	610439	59561	673516	667961	667961	2.45	0	94.704	Si
2	-141.5	502.3	40	0.154	SLD 49	-5794	-12516	-298407	58312	671466	667164	667164	2.45	0	115.155	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritengo inf.	Quota ritengo sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	1.922
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	1.922

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 65	242.914	242.914	1501356	1544497	0	1544497	10710509	-34	-34	0	-34	-238	-45732	-317136	6.935	Si
1	-283	SLV 81	521.998	521.998	823106	832448	0	832448	5877692	-346949	-346949	0	-346949	-2449717	-9904	-69926	7.061	Si
2	-141.5	SLU 16	457.066	457.066	-392749	-404934	0	-404934	-11257915	-14	-14	0	-14	-387	-12917	-359124	27.802	Si
2	-141.5	SLV 85	633.665	633.665	-487641	-493980	0	-493980	-5982550	-170676	-170676	0	-170676	-2067037	-6721	-81393	12.111	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritengo inf.	Quota ritengo sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	1.922
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	1.922

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 81	441.293	441.293	803460	816532	0	816532	6576408	-187662	-187662	0	-187662	-1511445	-13857	-111607	8.054	Si
2	-141.5	SLD 85	523.169	523.169	-449768	-459068	0	-459068	-7110214	-91372	-91372	0	-91372	-1415208	-9859	-152704	15.488	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 11	25	1072342	-33101	No	-8.9	224.1	15	25.242	Si
1	-283	SLE QP 2	15	713751	-19429	No	-5.8	168.1	15	29.034	Si
2	-141.5	SLE RA 10	11	208098	-26766	No	-2.7	224.1	15	83.847	Si
2	-141.5	SLE QP 4	11	-227942	-12999	No	-2.2	168.1	15	77.322	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 11	25	1072342	-33101	No	48.2	3600	15	74.745	Si
2	-141.5	SLE RA 16	11	-227942	-12999	No	5.5	3600	15	653.861	Si

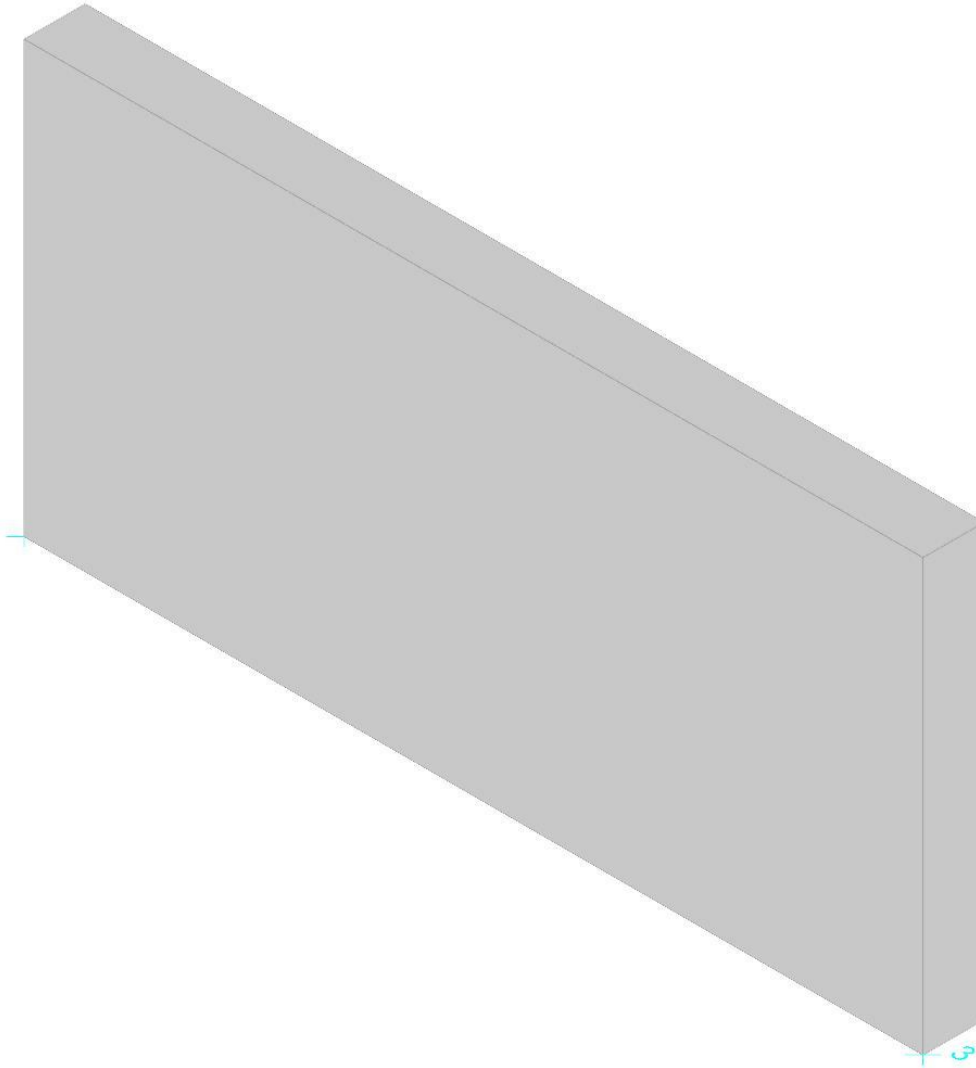
Verifiche SLE fessurazione

Il nucleo non presenta apertura delle fessure.

Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-283	0
L2	Copertura	0	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
19 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
20 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
21 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
18 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
254 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
22 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
19 Prosp.A	Orizzontale	SLV 41	-338224	-3670	-1121356	-12166	3.3154	Si
20 Prosp.A	Orizzontale	SLV 73	-338138	-3665	-1121100	-12151	3.3155	Si
21 Prosp.A	Orizzontale	SLU 65	-550610	-14559	-1870717	-49464	3.3975	Si
18 Prosp.A	Orizzontale	SLU 65	-550604	-14559	-1870717	-49464	3.3976	Si
254 Prosp.A	Verticale	SLU 64	220848	3927	852304	15157	3.8592	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
20 Prosp.A	Orizzontale	SLD 73	-320452	-4776	-1214846	-18105	3.791	Si
19 Prosp.A	Orizzontale	SLD 41	-320496	-4778	-1215026	-18115	3.7911	Si
21 Prosp.A	Orizzontale	SLD 73	-290498	-4225	-1206050	-17541	4.1517	Si
18 Prosp.A	Orizzontale	SLD 41	-290557	-4232	-1206498	-17571	4.1524	Si
22 Prosp.A	Orizzontale	SLD 73	-236796	-3260	-1187256	-16344	5.0138	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
169 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	7117	-15885	-209904	18427	108071	0	18427	2.5	7.697	2.5893	Si
168 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	7117	-15885	-209904	18427	108071	0	18427	2.5	7.697	2.5893	Si
20 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	7117	-15336	-568499	18600	110008	0	18600	2.5	7.697	2.6136	Si
19 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	7117	-15336	-568498	18600	110008	0	18600	2.5	7.697	2.6136	Si
170 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	6695	-14914	-201579	18309	107949	0	18309	2.5	7.697	2.7346	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
169 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 41	6035	-4953	-33723	17103	106701	0	17103	2.5	7.697	2.834	Si
168 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 73	6035	-4955	-33705	17103	106701	0	17103	2.5	7.697	2.834	Si
20 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 41	6035	-4935	-322509	17317	108681	0	17317	2.5	7.697	2.8695	Si
19 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 73	6035	-4937	-322421	17317	108681	0	17317	2.5	7.697	2.8695	Si
170 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 41	5704	-4630	-33651	17064	106661	0	17064	2.5	7.697	2.9917	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
20 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-406138	-11077	No	-16.8	224.1	15	13.3197	Si
19 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-406137	-11077	No	-16.8	224.1	15	13.3197	Si
21 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-394273	-10522	No	-16.3	224.1	15	13.7666	Si
18 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-394269	-10522	No	-16.3	224.1	15	13.7668	Si
20 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	-273019	-6383	No	-11.1	168.1	15	15.1983	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
19 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-406137	-11077	No	98.2	3600	15	36.6682	Si
20 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-406138	-11077	No	98.2	3600	15	36.6682	Si
21 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-394273	-10522	No	96.1	3600	15	37.4494	Si
18 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-394269	-10522	No	96.1	3600	15	37.4497	Si
22 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-342792	-9252	No	83.2	3600	15	43.2649	Si

Verifiche generali

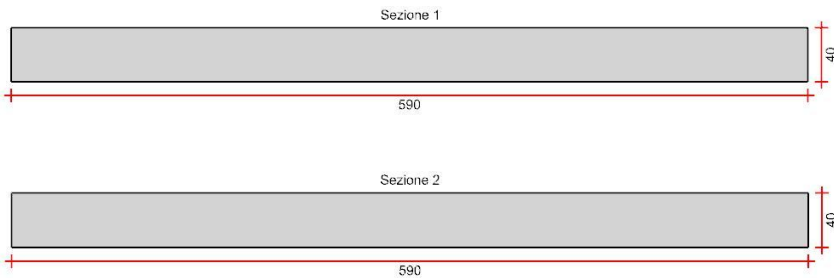
Verifica del nucleo N1

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 283 e cerniera plastica a quota -283.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-283	Fondazione;Si
2	-141.5	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-283	Fondazione;Si	Automatico
0	Copertura;Si	Automatico

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

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

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 77	-1926979	-12356383	-78	-502	-57301	-367429	6.412	Si
1	-283	SLV 73	-1193134	-6675718	423887	2371695	-12982	-72637	5.595	Si
2	-141.5	SLU 16	519696	12942621	-55	-1366	-16561	-412438	24.904	Si
2	-141.5	SLV 45	648279	6942882	-209241	-2240907	-8968	-96044	10.71	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 73	-1117646	-7434750	227260	1511769	-17823	-118564	6.652	Si
2	-141.5	SLD 45	596503	8210745	-112144	-1543639	-12824	-176517	13.765	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	582.9	40	0.154	SLU 1	0	-24317	-47	67958	780749	774226	774226	2.45	0	1000000	Si
1	-283	582.9	40	0.154	SLV 89	13785	-22812	1397224	67735	780515	774226	774226	2.45	0	56.163	Si
2	-141.5	582.3	40	0.154	SLU 1	0	-16317	-23	66711	778702	773429	773429	2.45	0	1000000	Si
2	-141.5	582.3	40	0.154	SLV 5	-10709	-16772	-701353	66779	778772	773429	773429	2.45	0	72.226	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	582.9	40	0.154	SLD 89	7395	-23105	750136	67778	780560	774226	774226	2.45	0	104.697	Si
2	-141.5	582.3	40	0.154	SLD 5	-5745	-17021	-376480	66816	778811	773429	773429	2.45	0	134.62	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	1.662
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	1.662

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 65	233.415	233.415	-1926979	-1981033	0	-1981033	-12114771	-113	-113	0	-113	-689	-57301	-350415	6.115	Si
1	-283	SLV 41	490.658	490.658	-1193792	-1206024	0	-1206024	-6667998	-412640	-412640	0	-412640	-2281451	-12967	-71696	5.529	Si
2	-141.5	SLU 16	434.175	434.175	519696	535318	0	535318	12669266	-46	-46	0	-46	-1078	-16561	-391945	23.667	Si
2	-141.5	SLV 45	590.012	590.012	648283	656742	0	656742	6923805	-209229	-209229	0	-209229	-2205827	-8968	-94546	10.543	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	1.662
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	1.662

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 41	418.609	418.609	-1117999	-1134805	0	-1134805	-7404630	-222132	-222132	0	-222132	-1449416	-17815	-116247	6.525	Si
2	-141.5	SLD 45	493.4	493.4	596505	608602	0	608602	8139038	-112133	-112133	0	-112133	-1499595	-12824	-171497	13.373	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 11	-1374953	-57	-41443	No	-9.8	224.1	15	22.864	Si
1	-283	SLE QP 2	-929898	-29	-24483	No	-6.5	168.1	15	25.908	Si
2	-141.5	SLE RA 10	-376149	-42	-33345	No	-3.6	224.1	15	62.665	Si
2	-141.5	SLE QP 2	285418	-43	-16480	No	-2.4	168.1	15	71.184	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 11	-1374953	-57	-41443	No	5.4	3600	15	66.694	Si
2	-141.5	SLE RA 16	285418	-43	-16480	No	5.8	3600	15	617.181	Si

Verifiche SLE fessurazione

Il nucleo non presenta apertura delle fessure.

21.2 Verifiche piastre C.A.

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

Nodo: indice del nodo di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

B: base della sezione rettangolare di verifica. [cm]

H: altezza della sezione rettangolare di verifica. [cm]

A. sup.: area barre armatura superiori. [cm²]

C. sup.: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [cm]

A. inf.: area barre armatura inferiori. [cm²]

C. inf.: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [cm]

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [daN*cm]

N: sforzo normale. [daN]

Mu: momento flettente ultimo. [daN*cm]

Nu: sforzo normale ultimo. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

A. st.: area staffe su interasse. [cm]

A. sag.: area sagomati su interasse. [cm]

Ved: taglio agente. [daN]

Vrd: taglio resistente. [daN]

Vrcd: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]

Vrsd: resistenza di calcolo a taglio trazione. [daN]

Vrcd: resistenza di calcolo a taglio compressione. [daN]

cotgθ: cotangente dell'inclinazione dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse dell'elemento.

Asl: area longitudinale tesa nella combinazione di verifica di Ved. [cm²]

σc: tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]

σlim: tensione limite. [daN/cm²]

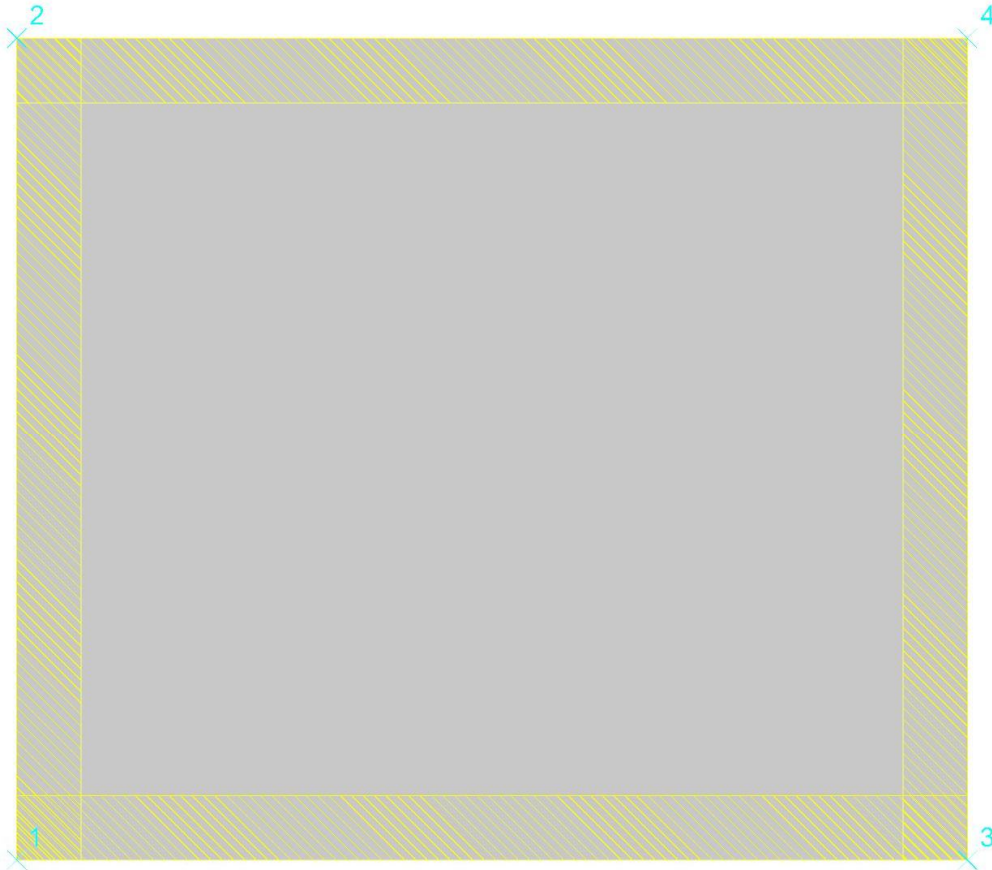
Es/Ec: coefficiente di omogeneizzazione.

σf: tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/cm²]

Piastra a "Copertura"

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
 Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-295; -255; 0), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

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

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
369	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-576514	0	-1067539	0	1.8517	Si
517	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-576511	0	-1067539	0	1.8517	Si
518	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-576511	0	-1067539	0	1.8517	Si
368	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-576509	0	-1067539	0	1.8517	Si
370	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-562233	0	-1067539	0	1.8987	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

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

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
369	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 57	-207113	0	-924655	0	4.4645	Si
368	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 25	-207109	0	-924655	0	4.4646	Si
518	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 33	-207004	0	-924655	0	4.4668	Si
517	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 65	-207000	0	-924655	0	4.4669	Si
370	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 57	-190250	0	-924655	0	4.8602	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
393	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	7949	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.102	Si
369	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	7949	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.102	Si
493	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-7949	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.102	Si
518	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-7949	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.102	Si
494	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-7949	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.102	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
368	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 57	2310	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	9.3979	Si
392	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 57	2310	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	9.3979	Si
393	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 25	2310	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	9.398	Si
369	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 25	2310	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	9.398	Si
494	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 33	-2309	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	9.4004	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
369	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-398624	0	-13.9	224.1	15	Si
517	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-398622	0	-13.9	224.1	15	Si

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_c	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
518	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-398622	0	-13.9	224.1	15	Si
368	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-398621	0	-13.9	224.1	15	Si
370	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-389709	0	-13.6	224.1	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_f	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
446	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-372817	0	137.7	3600	15	Si
429	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-372815	0	137.7	3600	15	Si
457	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-372814	0	137.7	3600	15	Si
440	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-372814	0	137.7	3600	15	Si
369	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-398624	0	134.9	3600	15	Si

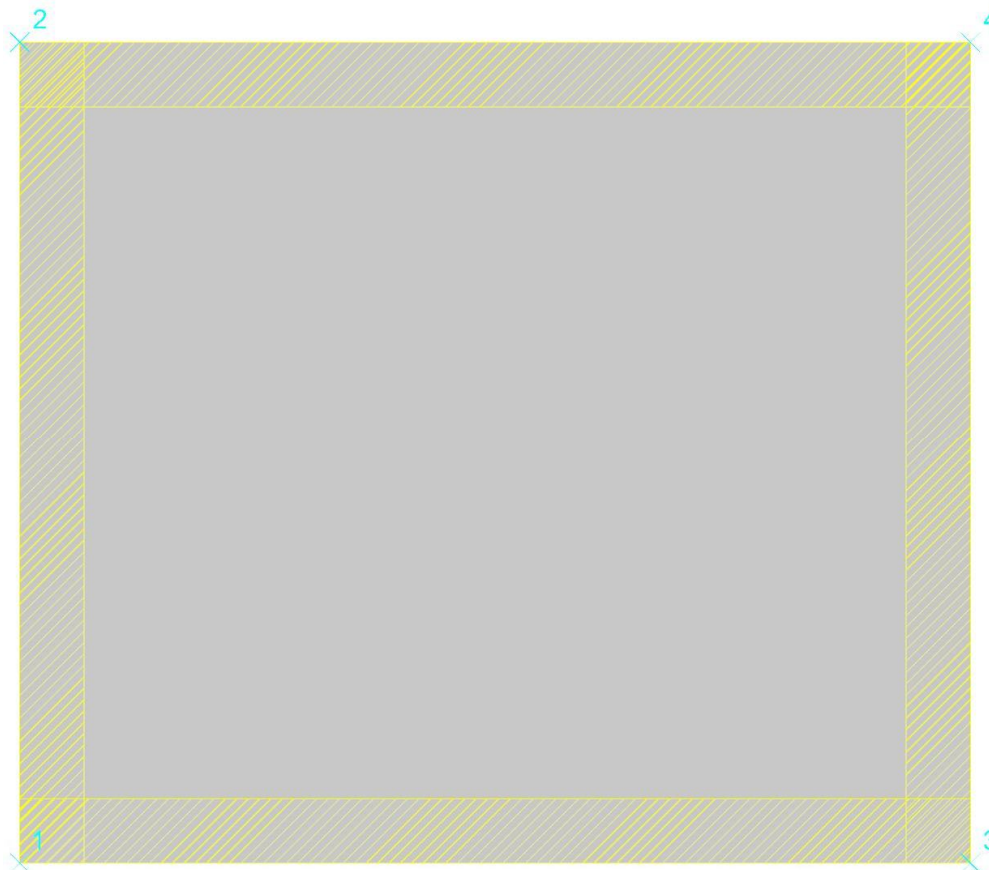
Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Platea a "Fondazione"

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

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-295; -255; -283), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

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

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
8	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	855086	0	1368503	0	1.6004	Si
156	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	855081	0	1368503	0	1.6004	Si
157	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	855081	0	1368503	0	1.6004	Si
7	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	855077	0	1368503	0	1.6004	Si
9	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	834878	0	1368503	0	1.6392	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

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

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
156	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 41	478533	0	1181459	0	2.4689	Si

D.3.7 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di derivazione verso il serbatoio (Nodo di Foggia)

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
157	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 73	478461	0	1181459	0	2.4693	Si
8	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 17	477368	0	1181459	0	2.4749	Si
7	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 49	477222	0	1181459	0	2.4757	Si
158	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 73	460549	0	1181459	0	2.5653	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
32	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-12018	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.3817	Si
8	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-12018	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.3817	Si
132	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	12018	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.3817	Si
157	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	12018	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.3817	Si
133	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	12018	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.3817	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
133	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	6812	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.4693	Si
156	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	6812	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.4693	Si
132	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 73	6811	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.4699	Si
157	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 73	6811	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.4699	Si
32	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 17	-6796	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.4774	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
8	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	613940	0	-21.1	224.1	15	Si
156	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	613937	0	-21.1	224.1	15	Si
157	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	613937	0	-21.1	224.1	15	Si
7	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	613934	0	-21.1	224.1	15	Si
9	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	600417	0	-20.7	224.1	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
85	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	575177	0	206.2	3600	15	Si
68	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	575173	0	206.2	3600	15	Si
96	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	575172	0	206.2	3600	15	Si
79	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	575172	0	206.2	3600	15	Si
8	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	613940	0	199.6	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.