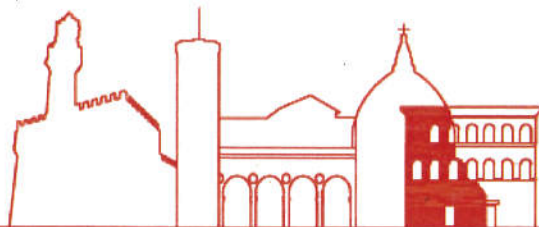




COMUNE DI
FIRENZE



DIREZIONE SERVIZI TECNICI
SERVIZIO SUPPORTO TECNICO AI QUARTIERI ED IMPIANTI SPORTIVI

Prog. n. L0175/2016
rev. Febbraio 2018

**SCUOLA GUICCIARDINI
LAVORI DI COMPLETAMENTO AUDITORIUM
C.O. 170292**

PROGETTO ESECUTIVO

R.U.P.:


Ing. Michele Mazzoni 

Supporto al R.U.P.:

Vie en.ro.se. Ingegneria srl - Arch. Lucia Busa
Ing. Alessandro Meschi

Architettonico

Progettisti:

Geom. Bruno Uliyi
Ing. Samuele Cappelli
Geom. Marco Noferi
Geom. Tamara Paoli 

Strutturale

Progettista:

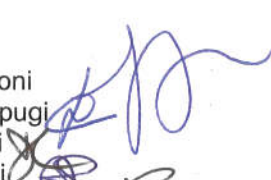
Ing. Claudio Brunori 

Coord. Progettazione Impianti:


Ing. Filippo Clari 

Impianti Meccanici

Progettisti:


Ing. Simone Ferroni
P.I. Lorenzo Cappugi
P.I. David Cionini
P.I. Sandro Faggi 

Collaboratori:

Add. Tecn. Albano Parisi
Add. Tecn. Claudio Pollastrini 

Impianti Elettrici

Progettisti:

P.I. Valter Masini
P.I. Nicola Riccarelli 



PROGETTO STRUTTURALE RELAZIONE SULLE FONDAZIONI	NOME FILE	DATA	ELABORAZIONE
	SPST05	Febbraio 2018	



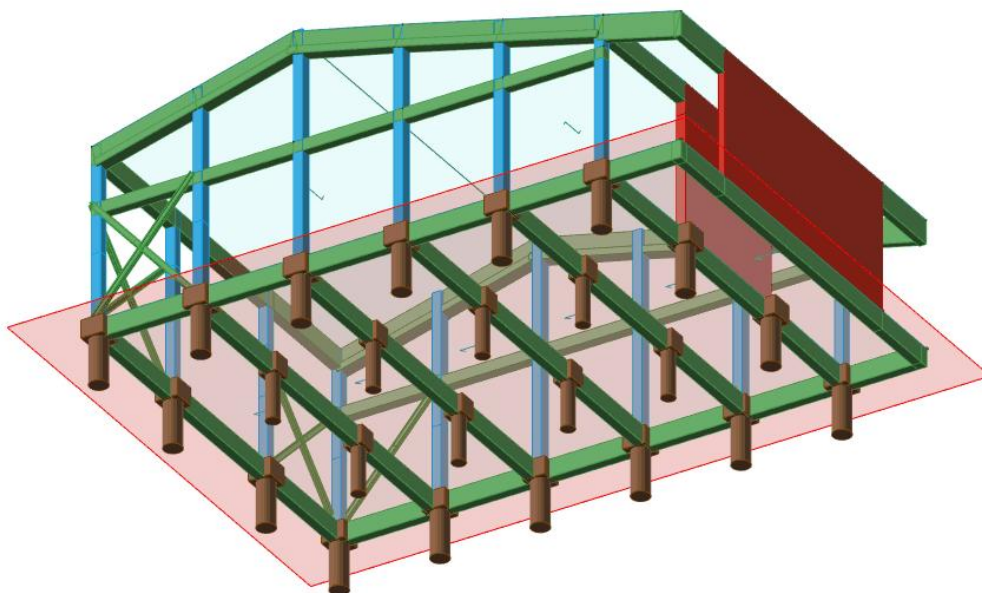
RELAZIONE SULLE FONDAZIONI

DESCRIZIONE DELLE STRUTTURE DI FONDAZIONE

Le fondazioni del fabbricato sono costituite da plinti quadrati su pali di profondità pari a circa 18 m. I pali di fondazione sono presenti sia in corrispondenza di ogni pilastro sul perimetro esterno del fabbricato, che internamente all'edificio, rispettando gli allineamenti delle pilastrate presenti. I plinti di fondazione su pali sono collegati in direzione trasversale da travi rettangolari in cemento armato.

I plinti di fondazione esterni sono di dimensione 100x100x80 e sono associati a pali di diametro 80 cm, i plinti di fondazione interni sono di dimensione 80x80x80 cm e sono associati a pali di diametro 60 cm. Le travi di collegamento hanno sezione 40x80 cm.

Le strutture di fondazione e le colonne stratigrafiche dei terreni di fondazione sono state inserite nel modello agli elementi finiti eseguito mediante il software Modest.



CARATTERISTICHE DEI TERRENI

Il terreno di fondazione è stato caratterizzato attraverso una campagna di indagini eseguite dalla società Geotecnica Palazzi Giomarelli s.r.l. di cui si riepilogano le parti essenziali.

Dal punto di vista geologico l'area in esame è caratterizzata dalla presenza di una conoide alluvionale. In particolari i dati ricavati dai sondaggi geognostici, spinti fino ad una profondità di 30 metri, hanno rilevato la presenza di materiali litoidi di natura prevalentemente spigolosa a pezzatura diversa immersa in matrice fine limo-sabbiosa.

La falda si rinviene ad una profondità di 5.00 m dal p.c.

In base ai dati stratigrafici ricavati dai sondaggi eseguiti, il terreno di fondazione dell'edificio può essere suddiviso in 2 unità e precisamente, procedendo dall'alto verso il basso:

- Unità A: tratto 0.00 m fino a -7.00 m: limo sabbioso moderatamente addensato;
- Unità B: tratto -7.00 m fino a -30.00 m: limo sabbioso molto addensato

Entrambe le unità geotecniche evidenziano la presenza di terreni con soddisfacenti caratteristiche fisico-meccaniche, gli elevati valori di SPT indicano presenza di materiali addensati e molto addensati.

Ai fini della definizione sismica di progetto il terreno di fondazione, alla luce delle indagini eseguite, appartiene alla seguente categoria di profilo stratigrafico:

- da quota 0.00 m a quota -30.00 m: Suolo di Categoria B ("Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossolana molto addensati o terreni a grana fine molto consistenti, con spessori superiori a 30 m caratterizzati da graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e valori di Vs30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s").

Azioni Sismiche:

Il sito di edificazione, ubicato nel comune di Firenze, è individuato dalle seguenti coordinate geografiche: - Lat. 43.76960 - Long. 11.25580

La campagna di indagini geognostiche effettuata ha determinato la categoria del sottosuolo di Tipo "B".

Le specifiche di durabilità e di protezione sismica indicate dalla Committenza richiedono inoltre di considerare una vita nominale di 100 anni con classe d'uso III, quindi la vita di riferimento per le strutture da progettare è pari a 150 anni.

L'azione sismica sulle costruzioni è valutata a partire dalla "pericolosità sismica di base", in condizioni ideali di sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale, assumendo i seguenti parametri:

- vita nominale di progetto Vn 100 anni
- classe d'uso: Classe III
- coefficiente d'utilizzo 1.5

- periodo di riferimento V_r 150 anni
- Categoria del suolo: terreno Tipo B
- classe di duttilità B
- categoria topografica T1 (zone pianeggianti, pendii con inclinazione media $i < 15^\circ$).
- fattore di struttura $q = 3.9$ (strutt. telaio piu piani e piu campate $q_0 = 3 \alpha_u / \alpha_1 = 1,3$)
- coeff. di ampl. topografica $S_t = 1$

RISULTATI DELLE VERIFICHE

Considerato che le fondazioni esistenti sono costituite da pali trivellati di notevole diametro e profondità con plinti di testa dotati di collegamenti trasversali e valutata la totale assenza di cedimenti strutturali ascrivibili a problematiche delle strutture fondali, nella modellazione la struttura di fondazione non è stata considerata gravata da azioni sismiche. E' stata comunque eseguita anche la verifica delle strutture di fondazione che risultano idonee a sostenere i carichi presenti.

I risultati della suddetta analisi sono di seguito riportati.

Sommario

Criteri di analisi geotecnica e progetto delle fondazioni	2
Fondazioni profonde.....	2
Geotecnica	3
Elenco colonne stratigrafiche.....	3
Elenco unità geotecniche.....	3
Report grafico complessivo.....	4
<i>Figura numero 1: Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia</i>	6
Fondazioni profonde	7
Verifiche capacità portante e cedimenti.....	7

Criteri di analisi geotecnica e progetto delle fondazioni

Fondazioni profonde

Generali	
Generali	
Calcolo capacità portante per carichi verticali	Secondo formule statiche
Considera capacità portante	Entrambe
Condizioni di calcolo per terreni coesivi	Sia drenate che non drenate
Calcolo della profondità critica	No
Effettua calcolo elasto-plastico per cedimenti	Si
Effettua calcolo elasto-plastico per spostamenti orizzontali	Si
Rapporto di elasticità trazione/compressione pari a	1
Fattori di correlazione	1.7
Considera fattori di correlazione anche per carichi orizzontali	No
Considera peso del palo	No
Attrito laterale limite da prove in sito	
Correlato con prove CPT	No
Correlato con prove SPT	No
Fattore di riduzione attrito laterale per pali trivellati	No
Pressione limite alla base da prove in sito	
Correlata con prove CPT	No
Correlata con prove SPT	No
Fattore di riduzione pressione limite alla base per pali trivellati	No
Spostamenti orizzontali	
Spostamenti orizzontali	Risposta elastica in funzione della stratigrafia

Specifici		1
Attrito laterale limite		
Calcolo dell'attrito laterale limite		Si
-Condizioni non drenate		
-Calcolo di α		
-Pari a		
-A.G.I. (1984)		x
-A.P.I. (1984)		
-Viggiani (1999)		
-Olson e Dennis (1982)		
-Stas e Kulhavy (1984)		
-Skempton (1986)		
-Reese e O'Neill (1989)		
-Metodo di Bustamente e Doix (1985) per micropali		No
-Iniezioni ripetute		x
-Unica iniezione		
-Condizioni drenate		
-Calcolo di β		
-Pari a		0.25
-Reese e O'Neill (1989)		
-Calcolato		
-Calcolo di k		
-Pari a		
-Dal rapporto con k_0 pari a		0
-Fleming (1985)		
-Calcolo di δ		
-Pari a <grad>		
-Dal rapporto con ϕ' pari a		0
-Calcolo di a' dal rapporto con c'		1
Calcolo dell'attrito laterale limite per trazione		
-Considera i risultati del calcolo per l'attrito laterale limite per compressione con un fattore di riduzione pari a		0.66
-Sowa (1970)		No
-Bowles (1991)		No
Considera l'effetto dell'attrito negativo		No
-Coefficiente di Lambe		
Pressione limite alla base		
Calcolo della pressione limite alla base del palo		Si
-Terzaghi (1943)		x
-Meyerhof (1963)		
-Hansen (1970)		

Relazione di calcolo

-Vesic (1975)	
-Berezantzev (1961)	
-Berezantzev (1965)	
-Stagg e Zienkiewicz (1968)	
-Relazione generale, coefficienti di capacità portante	
-In condizioni drenate	
- N_q	
- N_c	
-In condizioni non drenate	
- N_c	
-Fattore di riduzione per terreni coesivi sovraconsolidati	No
Cedimenti	
Risposta elastica laterale	
-Calcolata dalla rigidezza dello strato	x
-Coefficiente di influenza	4
-Pari a <daN/mq>	
Risposta elastica alla base	
-Calcolata dalla rigidezza dello strato	x
-Pari a <daN/mq>	
Spostamenti orizzontali	
Risposta elastica	
-Vesic (1961)	
-Broms (1964)	
-Glick (1948)	
-Chen (1978)	
-Pari a <daN/mq>	
-Dal modulo elastico	x
-Coefficiente effetto tridimensionale	2
Resistenza limite	
-Calcolata dai parametri plastici	x
-Coefficiente effetto tridimensionale resistenza per attrito	3
-Coefficiente effetto tridimensionale resistenza per coesione	4
-Pari a <daN/mq>	

Geotecnica

Elenco colonne stratigrafiche

Simbologia

St.	=Strato
z	=Profondità della superficie superiore dello strato
Unità geotecnica	=Unità geotecnica
Class.	=Classificazione
	Coes. = Coesivo
	Inc. = Incoerente
	Roc. = Roccia
	N. c. = Non classificato

Colonna stratigrafica numero 1

St.	z <m>	Unità geotecnica	Class.	St.	z <m>	Unità geotecnica	Class.
1	0	1 Limo sabbioso media consistenza	Coes.	2	7	2 Limo sabbioso alta consistenza	Coes.

Falda a profondità: 5.00 m

Elenco unità geotecniche

1 Limo sabbioso media consistenza:

Classificazione: Coesivo

Pesi:

- Peso specifico del terreno naturale: $\gamma = 1800.00$ daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: $\gamma_{sat} = 1900.00$ daN/mc

Proprietà indice:

- Indice di plasticità: $I_p = 50.00$ <%>

Parametri plastici:

- Angolo di attrito efficace: $\phi' = 24.00$ grad
- Coesione efficace: $c' = 1500.00$ daN/mq
- Coesione non drenata: $c_u = 6000.00$ daN/mq

Caratteristiche litostatiche:

- Grado di sovraconsolidazione: $OCR = 1.00$
- Coeff. di spinta a riposo: $\kappa_0 = 0.58$

Parametri elastici:

Relazione di calcolo

- Modulo elastico normale: $E = 1250000.00$ daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: $G = 462963.00$ daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: $k_j = 0.00$
- Coeff. di Poisson: $\nu = 0.35$
- Modulo edometrico: $E_{ed} = 611829.00$ daN/mq
- Modulo elastico non drenato: $E_u = 1390000.00$ daN/mq

2 Limo sabbioso alta consistenza:

Classificazione: Coesivo

Pesi:

- Peso specifico del terreno naturale: $\gamma = 1900.00$ daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: $\gamma_{sat} = 1950.00$ daN/mc

Proprietà indice:

- Indice di plasticità: $I_p = 40.00$ <%>

Parametri plastici:

- Angolo di attrito efficace: $\phi' = 27.00$ grad
- Coesione efficace: $c' = 1200.00$ daN/mq
- Coesione non drenata: $c_u = 9000.00$ daN/mq

Caratteristiche litostatiche:

- Grado di sovraconsolidazione: $OCR = 1.00$
- Coeff. di spinta a riposo: $\kappa_0 = 0.58$

Parametri elastici:

- Modulo elastico normale: $E = 1750000.00$ daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: $G = 648148.00$ daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: $k_j = 0.00$
- Coeff. di Poisson: $\nu = 0.35$
- Modulo edometrico: $E_{ed} = 1427600.00$ daN/mq
- Modulo elastico non drenato: $E_u = 1940000.00$ daN/mq

3 Limo sabbioso alta consistenza:

Classificazione: Coesivo

Pesi:

- Peso specifico del terreno naturale: $\gamma = 1850.00$ daN/mc
- Peso specifico del terreno saturo: $\gamma_{sat} = 1900.00$ daN/mc

Proprietà indice:

- Indice di plasticità: $I_p = 40.00$ <%>

Parametri plastici:

- Angolo di attrito efficace: $\phi' = 25.00$ grad
- Coesione efficace: $c' = 2000.00$ daN/mq
- Coesione non drenata: $c_u = 9000.00$ daN/mq

Caratteristiche litostatiche:

- Grado di sovraconsolidazione: $OCR = 1.00$
- Coeff. di spinta a riposo: $\kappa_0 = 0.58$

Parametri elastici:

- Modulo elastico normale: $E = 1750000.00$ daN/mq
- Modulo elastico tangenziale: $G = 648148.00$ daN/mq
- Esponente del parametro tensionale: $k_j = 0.00$
- Coeff. di Poisson: $\nu = 0.35$
- Modulo edometrico: $E_{ed} = 2810000.00$ daN/mq
- Modulo elastico non drenato: $E_u = 1940000.00$ daN/mq

Report grafico complessivo

Colonna stratigrafica numero 1

Simbologia

St.	=Strato
z	=Profondità della superficie superiore dello strato
Unità geotecnica	=Unità geotecnica
Class.	=Classificazione
	Coes. = Coesivo
	Inc. = Incoerente
	Roc. = Roccia
	N. c. = Non classificato
γ	=Peso specifico del terreno naturale
γ_{sat}	=Peso specifico del terreno saturo
D_r	=Densità relativa
I_p	=Indice di plasticità
ϕ'	=Angolo di attrito efficace
c'	=Coesione efficace
c_u	=Coesione non drenata

Relazione di calcolo

OCR = Grado di sovraconsolidazione
 K_0 = Coeff. di spinta a riposo
 Crit. = Criterio di progetto

St.	z <m>	Unità geotecnica	Class.	γ <daN/mc>	γ_{sat} <daN/mc>	D_r	I_p	ϕ' <grad>	c' <daN/mq>	c_u <daN/mq>	OCR	K_0	Crit.
1	0	1 Limo sabbioso media consistenza	Coes.	1800	1900	0	50	24	1500	6000	1	0.58	1
2	7	2 Limo sabbioso alta consistenza	Coes.	1900	1950	0	40	27	1200	9000	1	0.58	1

Simbologia

St. = Strato
 z = Profondità della superficie superiore dello strato
 Unità geotecnica = Unità geotecnica
 Class. = Classificazione
 Coes. = Coesivo
 Inc. = Incoerente
 Roc. = Roccia
 N. c. = Non classificato
 γ = Peso specifico del terreno naturale
 γ_{sat} = Peso specifico del terreno saturo
 D_r = Densità relativa
 I_p = Indice di plasticità
 ϕ' = Angolo di attrito efficace
 c' = Coesione efficace
 c_u = Coesione non drenata
 OCR = Grado di sovraconsolidazione
 K_0 = Coeff. di spinta a riposo
 Crit. = Criterio di progetto

St.	z <m>	E <daN/mq>	G <daN/mq>	k_j	ν	E_{ed} <daN/mq>	E_u <daN/mq>	Crit.
1	0	1250000	462963	0	0.35	611829	1390000	1
2	7	1750000	648148	0	0.35	1427600	1940000	1

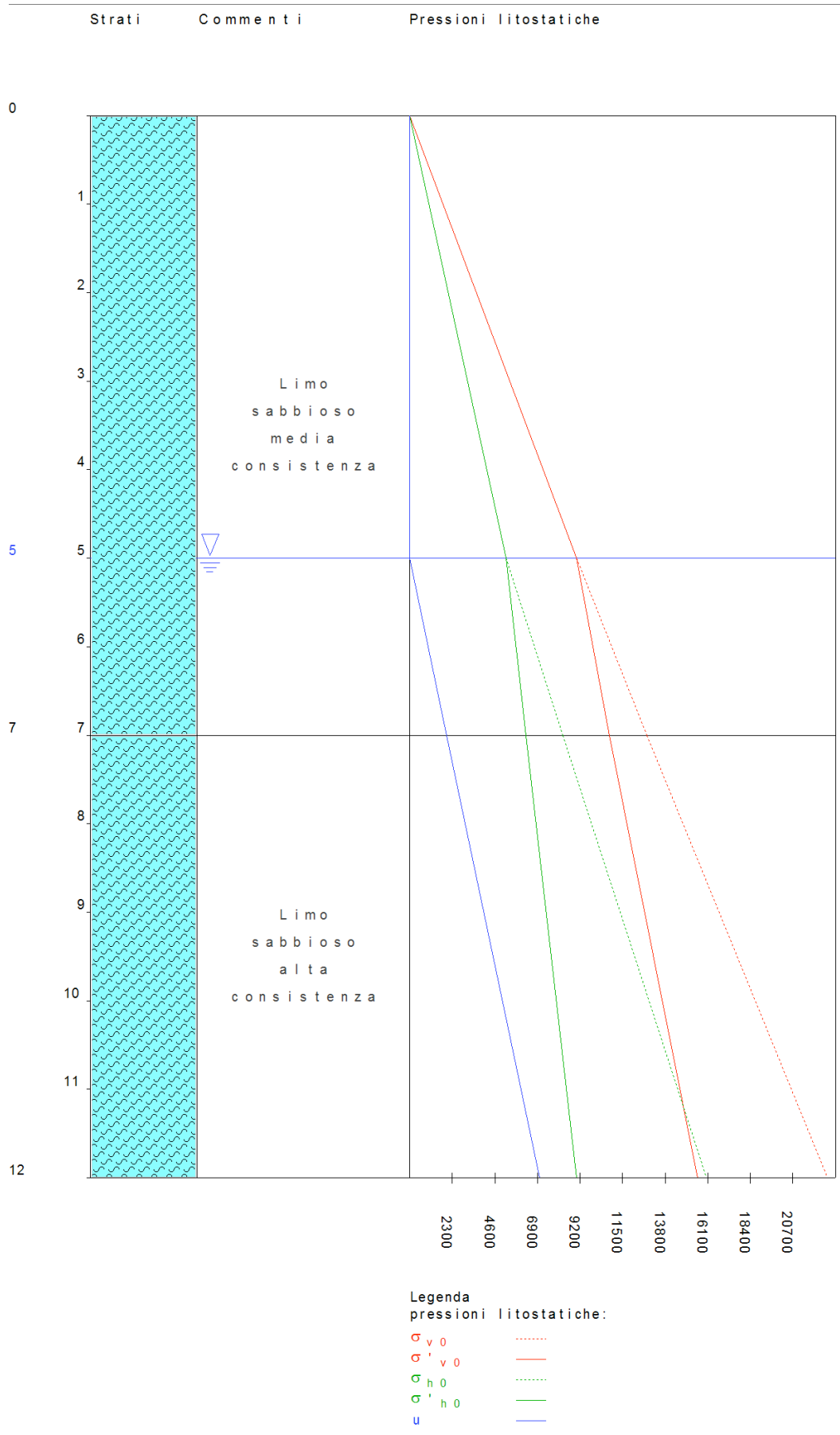


Figura numero 1: Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Relazione di calcolo

Le verifiche degli elementi di fondazione sono state effettuate utilizzando l'approccio 2.

Coefficienti parziali per le azioni, per verifiche in condizioni statiche:

Permanenti strutturali, sicurezza a favore $\gamma_A = 1.00$;
Permanenti strutturali, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.30$;
Permanenti non strutturali, sicurezza a favore $\gamma_A = 0.00$;
Permanenti non strutturali, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.50$;
Variabili, sicurezza a favore $\gamma_A = 0.00$;
Variabili, sicurezza a sfavore $\gamma_A = 1.50$.

I coefficienti parziali per le azioni sono posti pari all'unità per le verifiche in condizioni sismiche.

Tali coefficienti sono comunemente desumibili dalla tabella delle combinazioni delle CCE (Parametri di calcolo).

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici:

Tangente dell'angolo di attrito $\gamma_M = 1.00$;
Coesione efficace $\gamma_M = 1.00$;
Coesione non drenata $\gamma_M = 1.00$;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni superficiali:

Capacità portante $\gamma_R = 2.30$;

Scorrimento $\gamma_R = 1.10$;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni profonde:

Per pali infissi:

Resistenza alla base $\gamma_{R,b} = 1.15$;

Resistenza laterale in compressione $\gamma_{R,s} = 1.15$;

Resistenza laterale in trazione $\gamma_{R,t} = 1.25$;

Per pali trivellati:

Resistenza alla base $\gamma_{R,b} = 1.35$;

Resistenza laterale in compressione $\gamma_{R,s} = 1.15$;

Resistenza laterale in trazione $\gamma_{R,t} = 1.25$;

Per pali ad elica continua:

Resistenza alla base $\gamma_{R,b} = 1.30$;

Resistenza laterale in compressione $\gamma_{R,s} = 1.15$;

Resistenza laterale in trazione $\gamma_{R,t} = 1.25$;

Fattore di correlazione per la determinazione della resistenza caratteristica desumibile dai criteri di progetto.

Fondazioni profonde

Simbologia

D_p = Diametro pali
 L_p = Lunghezza pali
 W_p = Peso del palo
 D = Profondità della testa del palo
 $Q_{S_{lim}}$ = Resistenza laterale di progetto per compressione
 q_b = Pressione limite alla base del palo
 $Q_{P_{lim}}$ = Resistenza di progetto alla base del palo
 k_p = Risposta elastica alla base del palo
 Z_p = Profondità del tratto di integrazione
 τ_s = Attrito laterale limite per compressione
 k_s = Risposta elastica laterale per compressione
 q_h = Pressione limite per carichi orizzontali
 k_h = Risposta elastica per carichi orizzontali
Caso = Caso di verifica
CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
N = Sforzo normale
Ced = Cedimento calcolato
Sic.V = Sicurezza a rottura verticale
T = Taglio in testa
M = Momento flettente
Sps = Spostamento
Sic.O = Sicurezza a rottura orizzontale

Verifiche capacità portante e cedimenti

Plinto n. 141

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

$D_p=0.600000$ <m> $L_p=18.000000$ <m> $W_p=12723.50$ <daN> $D=0.80$ <m>

Relazione di calcolo

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia
Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>
q_p=39.55 <daN/cm²>
QP_{lim}=111822.00 <daN>
k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>
q_p=9.60 <daN/cm²>
QP_{lim}=27133.90 <daN>
k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
3	2	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
5	3	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
7	4	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
9	5	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
11	6	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
13	7	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
15	8	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
17	9	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
19	10	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
21	11	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
23	12	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
25	13	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
27	14	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
29	15	-28626.1	0.19	4.47	20.38	1318.02	0.02	>1
31	16	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
33	17	-45206.2	0.3	2.83	31	1732.4	0.03	>1
35	18	-45206.2	0.3	2.83	31	1732.4	0.03	>1
37	19	-45206.2	0.3	2.83	31	1732.4	0.03	>1
39	20	-45206.2	0.3	2.83	31	1732.4	0.03	>1
41	21	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
43	22	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
45	23	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
47	24	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
49	25	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
51	26	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
53	27	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
55	28	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
57	29	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--
59	30	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--
61	31	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--
63	32	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
4	2	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
6	3	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
8	4	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
10	5	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
12	6	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
14	7	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
16	8	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--

Relazione di calcolo

18	9	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
20	10	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
22	11	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
24	12	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
26	13	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
28	14	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
30	15	-28626.1	0.19	2.6	20.38	1318.02	0.02	>1
32	16	-28626.1	0.19	--	20.38	1318.02	0.02	--
34	17	-45206.2	0.3	1.64	31	1732.4	0.03	>1
36	18	-45206.2	0.3	1.64	31	1732.4	0.03	>1
38	19	-45206.2	0.3	1.64	31	1732.4	0.03	>1
40	20	-45206.2	0.3	1.64	31	1732.4	0.03	>1
42	21	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
44	22	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
46	23	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
48	24	-31964.6	0.21	--	22.24	1311.2	0.02	--
50	25	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
52	26	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
54	27	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
56	28	-27495.4	0.18	--	19.33	1213.19	0.02	--
58	29	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--
60	30	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--
62	31	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--
64	32	-26023.7	0.17	--	18.53	1198.2	0.02	--

Plinto n. 145

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=27133.90 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
3	2	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
5	3	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
7	4	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
9	5	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
11	6	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
13	7	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
15	8	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
17	9	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
19	10	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
21	11	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
23	12	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
25	13	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1
27	14	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
29	15	-28679.4	0.19	4.47	20.49	1336.08	0.02	>1

Relazione di calcolo

31	16	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
33	17	-45302.4	0.3	2.83	31.22	1764.73	0.03	>1
35	18	-45302.4	0.3	2.83	31.22	1764.73	0.03	>1
37	19	-45302.4	0.3	2.83	31.22	1764.73	0.03	>1
39	20	-45302.4	0.3	2.83	31.22	1764.73	0.03	>1
41	21	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
43	22	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
45	23	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
47	24	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
49	25	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
51	26	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
53	27	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
55	28	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
57	29	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--
59	30	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--
61	31	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--
63	32	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.v	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
4	2	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
6	3	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
8	4	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
10	5	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
12	6	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
14	7	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
16	8	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
18	9	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
20	10	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
22	11	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
24	12	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
26	13	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
28	14	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
30	15	-28679.4	0.19	2.59	20.49	1336.08	0.02	>1
32	16	-28679.4	0.19	--	20.49	1336.08	0.02	--
34	17	-45302.4	0.3	1.64	31.22	1764.73	0.03	>1
36	18	-45302.4	0.3	1.64	31.22	1764.73	0.03	>1
38	19	-45302.4	0.3	1.64	31.22	1764.73	0.03	>1
40	20	-45302.4	0.3	1.64	31.22	1764.73	0.03	>1
42	21	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
44	22	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
46	23	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
48	24	-32029.2	0.21	--	22.39	1332.97	0.02	--
50	25	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
52	26	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
54	27	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
56	28	-27548.2	0.18	--	19.44	1231.04	0.02	--
58	29	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--
60	30	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--
62	31	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--
64	32	-26072.2	0.17	--	18.62	1214.62	0.02	--

Plinto n. 146

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm²>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm²>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp	τ_s	k_s	σ_h	k_h
----	----------	-------	------------	-------

Relazione di calcolo

<m>	<daN/cmq>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=27133.90 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
3	2	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
5	3	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
7	4	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
9	5	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
11	6	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
13	7	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
15	8	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
17	9	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
19	10	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
21	11	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
23	12	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
25	13	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
27	14	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
29	15	-29634.8	0.2	4.32	13.34	1472.83	0.02	>1
31	16	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
33	17	-46967.5	0.31	2.73	20.3	1983.91	0.03	>1
35	18	-46967.5	0.31	2.73	20.3	1983.91	0.03	>1
37	19	-46967.5	0.31	2.73	20.3	1983.91	0.03	>1
39	20	-46967.5	0.31	2.73	20.3	1983.91	0.03	>1
41	21	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
43	22	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
45	23	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
47	24	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
49	25	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
51	26	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
53	27	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
55	28	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
57	29	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--
59	30	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--
61	31	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--
63	32	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
4	2	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
6	3	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
8	4	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
10	5	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
12	6	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
14	7	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
16	8	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
18	9	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
20	10	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
22	11	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
24	12	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
26	13	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
28	14	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
30	15	-29634.8	0.2	2.51	13.34	1472.83	0.02	>1
32	16	-29634.8	0.2	--	13.34	1472.83	0.02	--
34	17	-46967.5	0.31	1.58	20.3	1983.91	0.03	>1
36	18	-46967.5	0.31	1.58	20.3	1983.91	0.03	>1
38	19	-46967.5	0.31	1.58	20.3	1983.91	0.03	>1
40	20	-46967.5	0.31	1.58	20.3	1983.91	0.03	>1
42	21	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
44	22	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
46	23	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
48	24	-33169.5	0.22	--	14.56	1488.62	0.02	--
50	25	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
52	26	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--

Relazione di calcolo

54	27	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
56	28	-28483.6	0.19	--	12.66	1362.01	0.02	--
58	29	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--
60	30	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--
62	31	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--
64	32	-26940.7	0.18	--	12.13	1338.93	0.02	--

Plinto n. 142

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm²>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm²>

QP_{lim}=27133.90 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
3	2	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
5	3	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
7	4	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
9	5	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
11	6	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
13	7	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
15	8	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
17	9	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
19	10	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
21	11	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
23	12	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
25	13	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
27	14	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
29	15	-29571.2	0.2	4.33	13.25	1451.39	0.02	>1
31	16	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
33	17	-46855.3	0.31	2.73	20.09	1946.24	0.03	>1
35	18	-46855.3	0.31	2.73	20.09	1946.24	0.03	>1
37	19	-46855.3	0.31	2.73	20.09	1946.24	0.03	>1
39	20	-46855.3	0.31	2.73	20.09	1946.24	0.03	>1
41	21	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
43	22	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
45	23	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
47	24	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
49	25	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
51	26	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
53	27	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
55	28	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
57	29	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--
59	30	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--
61	31	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--
63	32	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--

Relazione di calcolo

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
4	2	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
6	3	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
8	4	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
10	5	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
12	6	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
14	7	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
16	8	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
18	9	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
20	10	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
22	11	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
24	12	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
26	13	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
28	14	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
30	15	-29571.2	0.2	2.51	13.25	1451.39	0.02	>1
32	16	-29571.2	0.2	--	13.25	1451.39	0.02	--
34	17	-46855.3	0.31	1.59	20.09	1946.24	0.03	>1
36	18	-46855.3	0.31	1.59	20.09	1946.24	0.03	>1
38	19	-46855.3	0.31	1.59	20.09	1946.24	0.03	>1
40	20	-46855.3	0.31	1.59	20.09	1946.24	0.03	>1
42	21	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
44	22	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
46	23	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
48	24	-33093.5	0.22	--	14.43	1463.1	0.02	--
50	25	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
52	26	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
54	27	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
56	28	-28420.9	0.19	--	12.56	1340.92	0.02	--
58	29	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--
60	30	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--
62	31	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--
64	32	-26882.9	0.18	--	12.04	1319.45	0.02	--

Plinto n. 143

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm>

QP_{lim}=27133.90 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
3	2	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--

Relazione di calcolo

5	3	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
7	4	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
9	5	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
11	6	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
13	7	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
15	8	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
17	9	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
19	10	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
21	11	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
23	12	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
25	13	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
27	14	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
29	15	-29569	0.2	4.33	7.45	1448.99	0.02	>1
31	16	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
33	17	-46860.5	0.31	2.73	11.3	1951.94	0.03	>1
35	18	-46860.5	0.31	2.73	11.3	1951.94	0.03	>1
37	19	-46860.5	0.31	2.73	11.3	1951.94	0.03	>1
39	20	-46860.5	0.31	2.73	11.3	1951.94	0.03	>1
41	21	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
43	22	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
45	23	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
47	24	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
49	25	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
51	26	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
53	27	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
55	28	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
57	29	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--
59	30	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--
61	31	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--
63	32	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.v	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
4	2	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
6	3	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
8	4	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
10	5	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
12	6	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
14	7	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
16	8	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
18	9	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
20	10	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
22	11	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
24	12	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
26	13	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
28	14	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
30	15	-29569	0.2	2.51	7.45	1448.99	0.02	>1
32	16	-29569	0.2	--	7.45	1448.99	0.02	--
34	17	-46860.5	0.31	1.59	11.3	1951.94	0.03	>1
36	18	-46860.5	0.31	1.59	11.3	1951.94	0.03	>1
38	19	-46860.5	0.31	1.59	11.3	1951.94	0.03	>1
40	20	-46860.5	0.31	1.59	11.3	1951.94	0.03	>1
42	21	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
44	22	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
46	23	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
48	24	-33096.2	0.22	--	8.11	1465.85	0.02	--
50	25	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
52	26	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
54	27	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
56	28	-28419.8	0.19	--	7.06	1339.68	0.02	--
58	29	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--
60	30	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--
62	31	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--
64	32	-26880.9	0.18	--	6.77	1317.26	0.02	--

Plinto n. 147

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
-----------	-----------------------	-------------------	------------------------	-------------------

Relazione di calcolo

0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Z _p <m>	τ _s <daN/cm>	k _s <daN/cm>	σ _h <daN/cm>	k _h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm>

QP_{lim}=27133.90 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
3	2	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
5	3	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
7	4	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
9	5	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
11	6	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
13	7	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
15	8	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
17	9	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
19	10	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
21	11	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
23	12	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
25	13	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
27	14	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
29	15	-29633.3	0.2	4.32	7.58	1470.44	0.02	>1
31	16	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
33	17	-46973.2	0.31	2.73	11.59	1989.48	0.03	>1
35	18	-46973.2	0.31	2.73	11.59	1989.48	0.03	>1
37	19	-46973.2	0.31	2.73	11.59	1989.48	0.03	>1
39	20	-46973.2	0.31	2.73	11.59	1989.48	0.03	>1
41	21	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
43	22	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
45	23	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
47	24	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
49	25	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
51	26	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
53	27	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
55	28	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
57	29	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--
59	30	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--
61	31	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--
63	32	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
4	2	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
6	3	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
8	4	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
10	5	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
12	6	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
14	7	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
16	8	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
18	9	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
20	10	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
22	11	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
24	12	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
26	13	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1

Relazione di calcolo

28	14	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
30	15	-29633.3	0.2	2.51	7.58	1470.44	0.02	>1
32	16	-29633.3	0.2	--	7.58	1470.44	0.02	--
34	17	-46973.2	0.31	1.58	11.59	1989.48	0.03	>1
36	18	-46973.2	0.31	1.58	11.59	1989.48	0.03	>1
38	19	-46973.2	0.31	1.58	11.59	1989.48	0.03	>1
40	20	-46973.2	0.31	1.58	11.59	1989.48	0.03	>1
42	21	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
44	22	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
46	23	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
48	24	-33172.6	0.22	--	8.3	1491.31	0.02	--
50	25	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
52	26	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
54	27	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
56	28	-28483	0.19	--	7.2	1360.76	0.02	--
58	29	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--
60	30	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--
62	31	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--
64	32	-26939.3	0.18	--	6.89	1336.76	0.02	--

Plinto n. 148

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm²>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

QS_{lim}=122143.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm²>

QP_{lim}=27133.90 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
3	2	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
5	3	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
7	4	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
9	5	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
11	6	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
13	7	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
15	8	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
17	9	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
19	10	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
21	11	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
23	12	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
25	13	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
27	14	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
29	15	-28829.5	0.19	4.44	3.03	1336.07	0.02	>1
31	16	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
33	17	-45574.8	0.3	2.81	4.89	1787.74	0.03	>1
35	18	-45574.8	0.3	2.81	4.89	1787.74	0.03	>1
37	19	-45574.8	0.3	2.81	4.89	1787.74	0.03	>1
39	20	-45574.8	0.3	2.81	4.89	1787.74	0.03	>1

Relazione di calcolo

41	21	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
43	22	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
45	23	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
47	24	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
49	25	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
51	26	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
53	27	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
55	28	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
57	29	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--
59	30	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--
61	31	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--
63	32	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
4	2	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
6	3	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
8	4	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
10	5	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
12	6	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
14	7	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
16	8	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
18	9	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
20	10	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
22	11	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
24	12	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
26	13	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
28	14	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
30	15	-28829.5	0.19	2.58	3.03	1336.07	0.02	>1
32	16	-28829.5	0.19	--	3.03	1336.07	0.02	--
34	17	-45574.8	0.3	1.63	4.89	1787.74	0.03	>1
36	18	-45574.8	0.3	1.63	4.89	1787.74	0.03	>1
38	19	-45574.8	0.3	1.63	4.89	1787.74	0.03	>1
40	20	-45574.8	0.3	1.63	4.89	1787.74	0.03	>1
42	21	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
44	22	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
46	23	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
48	24	-32215.6	0.21	--	3.43	1346.23	0.02	--
50	25	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
52	26	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
54	27	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
56	28	-27696.2	0.18	--	2.91	1233.68	0.02	--
58	29	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--
60	30	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--
62	31	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--
64	32	-26208.6	0.17	--	2.76	1214.61	0.02	--

Plinto n. 144

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.600000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=12723.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.39	2.87	4.17
5	0.38	0.39	8.25	4.17
7	0.39	0.54	10.19	5.83
18.8	0.67	0.54	19.15	5.83

QS_{lim}=155105.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=111822.00 <daN>

k_p=4.23 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.39	4.8	4.17
5	0.36	0.39	4.8	4.17
7	0.36	0.54	7.2	5.83
18.8	0.36	0.54	7.2	5.83

Relazione di calcolo

QS_{im}=122143.00 <daN>
 q_p=9.60 <daN/cmq>
 QP_{im}=27133.90 <daN>
 k_p=4.23 <daN/cmc>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
3	2	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
5	3	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
7	4	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
9	5	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
11	6	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
13	7	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
15	8	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
17	9	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
19	10	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
21	11	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
23	12	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
25	13	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
27	14	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
29	15	-28772.5	0.19	4.45	3.11	1318.42	0.02	>1
31	16	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
33	17	-45474.8	0.3	2.82	4.81	1756.47	0.03	>1
35	18	-45474.8	0.3	2.82	4.81	1756.47	0.03	>1
37	19	-45474.8	0.3	2.82	4.81	1756.47	0.03	>1
39	20	-45474.8	0.3	2.82	4.81	1756.47	0.03	>1
41	21	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
43	22	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
45	23	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
47	24	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
49	25	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
51	26	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
53	27	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
55	28	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
57	29	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--
59	30	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--
61	31	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--
63	32	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
4	2	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
6	3	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
8	4	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
10	5	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
12	6	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
14	7	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
16	8	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
18	9	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
20	10	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
22	11	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
24	12	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
26	13	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
28	14	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
30	15	-28772.5	0.19	2.58	3.11	1318.42	0.02	>1
32	16	-28772.5	0.19	--	3.11	1318.42	0.02	--
34	17	-45474.8	0.3	1.63	4.81	1756.47	0.03	>1
36	18	-45474.8	0.3	1.63	4.81	1756.47	0.03	>1
38	19	-45474.8	0.3	1.63	4.81	1756.47	0.03	>1
40	20	-45474.8	0.3	1.63	4.81	1756.47	0.03	>1
42	21	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
44	22	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
46	23	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
48	24	-32147.9	0.21	--	3.4	1325.12	0.02	--
50	25	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
52	26	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
54	27	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
56	28	-27640.1	0.18	--	2.97	1216.28	0.02	--
58	29	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--
60	30	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--
62	31	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--

Relazione di calcolo

64	32	-26156.8	0.17	--	2.82	1198.56	0.02	--
----	----	----------	------	----	------	---------	------	----

Plinto n. 11

Tipo palo=Trivellato
 Rotazione testa libera
 Coefficiente di efficienza=1.00
 Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>
 Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia
 Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>
 q_p=39.55 <daN/cm>
 QP_{lim}=198794.00 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>
 q_p=9.60 <daN/cm>
 QP_{lim}=48238.10 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-51574.4	0.31	3.73	882.69	3346.77	0.05	>1
3	2	-51809.7	0.31	--	1094.42	3654.86	0.06	--
5	3	-50344	0.3	3.82	197.83	2518.63	0.03	>1
7	4	-50285.3	0.3	--	241.62	2605.7	0.03	--
9	5	-52716.7	0.32	3.65	1787.19	4392.33	0.08	>1
11	6	-53228.7	0.32	--	2216.06	5038.82	0.1	--
13	7	-52465.5	0.32	3.67	1572.39	3929.03	0.07	>1
15	8	-52920.6	0.32	--	1950.38	4474.48	0.09	--
17	9	-51645	0.31	3.73	909.59	4720.63	0.06	>1
19	10	-51893.4	0.31	--	1121.35	5390.76	0.07	--
21	11	-50414.6	0.3	3.82	170.03	2808.47	0.03	>1
23	12	-50369	0.3	--	213.62	2960.76	0.03	--
25	13	-52787.4	0.32	3.64	1816.09	7236.33	0.11	>1
27	14	-53312.4	0.32	--	2244.95	8615.12	0.13	--
29	15	-52536.2	0.32	3.66	1601.87	6430.6	0.09	>1
31	16	-53004.3	0.32	--	1979.86	7631.43	0.11	--
33	17	-74030.8	0.45	2.6	48.52	4454.23	0.04	>1
35	18	-73974.3	0.44	2.6	22.23	4287.81	0.04	>1
37	19	-74160.7	0.45	2.59	151.09	4519.07	0.04	>1
39	20	-73844.4	0.44	2.61	106.8	4259.77	0.04	>1
41	21	-53941.5	0.32	--	42.51	2919.33	0.03	--
43	22	-53884.9	0.32	--	21.24	2748.62	0.02	--
45	23	-54071.4	0.33	--	144.65	3004.22	0.03	--
47	24	-53755	0.32	--	112.78	2719.21	0.03	--
49	25	-47743.6	0.29	--	40.6	2325.55	0.02	--
51	26	-47687	0.29	--	21.45	2150.61	0.02	--
53	27	-47873.5	0.29	--	142.55	2427.82	0.02	--
55	28	-47557.1	0.29	--	114.77	2116.85	0.02	--
57	29	-46006.3	0.28	--	40.11	2092.66	0.02	--
59	30	-45949.7	0.28	--	21.44	1914.45	0.02	--
61	31	-46136.2	0.28	--	141.97	2206.96	0.02	--
63	32	-45819.8	0.28	--	115.32	1875.04	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
------	----	------------	-------------	-------	------------	-------------	-------------	-------

Relazione di calcolo

2	1	-51574.4	0.31	2.02	882.69	3346.77	0.05	>1
4	2	-51809.7	0.31	--	1094.42	3654.86	0.06	--
6	3	-50344	0.3	2.07	197.83	2518.63	0.03	>1
8	4	-50285.3	0.3	--	241.62	2605.7	0.03	--
10	5	-52716.7	0.32	1.98	1787.19	4392.33	0.08	>1
12	6	-53228.7	0.32	--	2216.06	5038.82	0.1	--
14	7	-52465.5	0.32	1.99	1572.39	3929.03	0.07	>1
16	8	-52920.6	0.32	--	1950.38	4474.48	0.09	--
18	9	-51645	0.31	2.02	909.59	4720.63	0.06	>1
20	10	-51893.4	0.31	--	1121.35	5390.76	0.07	--
22	11	-50414.6	0.3	2.07	170.03	2808.47	0.03	>1
24	12	-50369	0.3	--	213.62	2960.76	0.03	--
26	13	-52787.4	0.32	1.98	1816.09	7236.33	0.11	>1
28	14	-53312.4	0.32	--	2244.95	8615.12	0.13	--
30	15	-52536.2	0.32	1.99	1601.87	6430.6	0.09	>1
32	16	-53004.3	0.32	--	1979.86	7631.43	0.11	--
34	17	-74030.8	0.45	1.41	48.52	4454.23	0.04	>1
36	18	-73974.3	0.44	1.41	22.23	4287.81	0.04	>1
38	19	-74160.7	0.45	1.41	151.09	4519.07	0.04	>1
40	20	-73844.4	0.44	1.41	106.8	4259.77	0.04	>1
42	21	-53941.5	0.32	--	42.51	2919.33	0.03	--
44	22	-53884.9	0.32	--	21.24	2748.62	0.02	--
46	23	-54071.4	0.33	--	144.65	3004.22	0.03	--
48	24	-53755	0.32	--	112.78	2719.21	0.03	--
50	25	-47743.6	0.29	--	40.6	2325.55	0.02	--
52	26	-47687	0.29	--	21.45	2150.61	0.02	--
54	27	-47873.5	0.29	--	142.55	2427.82	0.02	--
56	28	-47557.1	0.29	--	114.77	2116.85	0.02	--
58	29	-46006.3	0.28	--	40.11	2092.66	0.02	--
60	30	-45949.7	0.28	--	21.44	1914.45	0.02	--
62	31	-46136.2	0.28	--	141.97	2206.96	0.02	--
64	32	-45819.8	0.28	--	115.32	1875.04	0.02	--

Plinto n. 9

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-53853.6	0.32	3.57	739.2	3582.35	0.05	>1
3	2	-53861.4	0.32	--	906.73	4109.26	0.06	--
5	3	-53843.3	0.32	3.57	165.74	2199.05	0.02	>1
7	4	-53848.6	0.32	--	210.59	2328.61	0.02	--
9	5	-53846.3	0.32	3.57	1492.16	5709.79	0.08	>1
11	6	-53852.5	0.32	--	1839.95	6848.34	0.1	--
13	7	-53829.6	0.32	3.57	1315.56	5034.94	0.07	>1

Relazione di calcolo

15	8	-53832.2	0.32	--	1621.46	6024.3	0.09	--
17	9	-53850.3	0.32	3.57	783.96	3892.43	0.05	>1
19	10	-53857.5	0.32	--	959.77	4473.1	0.06	--
21	11	-53840	0.32	3.57	140.46	2505.41	0.02	>1
23	12	-53844.7	0.32	--	178.77	2694.22	0.03	--
25	13	-53843	0.32	3.57	1537.78	5910.5	0.09	>1
27	14	-53848.6	0.32	--	1893.99	7080.41	0.11	--
29	15	-53826.3	0.32	3.57	1361.26	5198.17	0.08	>1
31	16	-53828.3	0.32	--	1675.59	6216.34	0.09	--
33	17	-78872.9	0.47	2.44	85.01	3905.45	0.03	>1
35	18	-78877.7	0.47	2.44	42.97	3759.31	0.03	>1
37	19	-78876.6	0.47	2.44	169.83	3912.3	0.04	>1
39	20	-78874	0.47	2.44	43.9	3784.64	0.03	>1
41	21	-57412.6	0.35	--	67.45	2482.91	0.02	--
43	22	-57417.3	0.35	--	25.93	2333.01	0.02	--
45	23	-57416.3	0.35	--	152.05	2507.64	0.02	--
47	24	-57413.6	0.35	--	61.61	2358.85	0.02	--
49	25	-50781.7	0.31	--	61.68	1907.21	0.02	--
51	26	-50786.5	0.31	--	20.52	1751.89	0.01	--
53	27	-50785.4	0.31	--	146.18	1952.29	0.02	--
55	28	-50782.8	0.31	--	67.47	1771.94	0.02	--
57	29	-48924.1	0.29	--	60.11	1671.04	0.02	--
59	30	-48928.8	0.29	--	19.03	1512.19	0.01	--
61	31	-48927.8	0.29	--	144.56	1729.19	0.02	--
63	32	-48925.1	0.29	--	69.09	1527.61	0.01	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-53853.6	0.32	1.94	739.2	3582.35	0.05	>1
4	2	-53861.4	0.32	--	906.73	4109.26	0.06	--
6	3	-53843.3	0.32	1.94	165.74	2199.05	0.02	>1
8	4	-53848.6	0.32	--	210.59	2328.61	0.02	--
10	5	-53846.3	0.32	1.94	1492.16	5709.79	0.08	>1
12	6	-53852.5	0.32	--	1839.95	6848.34	0.1	--
14	7	-53829.6	0.32	1.94	1315.56	5034.94	0.07	>1
16	8	-53832.2	0.32	--	1621.46	6024.3	0.09	--
18	9	-53850.3	0.32	1.94	783.96	3892.43	0.05	>1
20	10	-53857.5	0.32	--	959.77	4473.1	0.06	--
22	11	-53840	0.32	1.94	140.46	2505.41	0.02	>1
24	12	-53844.7	0.32	--	178.77	2694.22	0.03	--
26	13	-53843	0.32	1.94	1537.78	5910.5	0.09	>1
28	14	-53848.6	0.32	--	1893.99	7080.41	0.11	--
30	15	-53826.3	0.32	1.94	1361.26	5198.17	0.08	>1
32	16	-53828.3	0.32	--	1675.59	6216.34	0.09	--
34	17	-78872.9	0.47	1.32	85.01	3905.45	0.03	>1
36	18	-78877.7	0.47	1.32	42.97	3759.31	0.03	>1
38	19	-78876.6	0.47	1.32	169.83	3912.3	0.04	>1
40	20	-78874	0.47	1.32	43.9	3784.64	0.03	>1
42	21	-57412.6	0.35	--	67.45	2482.91	0.02	--
44	22	-57417.3	0.35	--	25.93	2333.01	0.02	--
46	23	-57416.3	0.35	--	152.05	2507.64	0.02	--
48	24	-57413.6	0.35	--	61.61	2358.85	0.02	--
50	25	-50781.7	0.31	--	61.68	1907.21	0.02	--
52	26	-50786.5	0.31	--	20.52	1751.89	0.01	--
54	27	-50785.4	0.31	--	146.18	1952.29	0.02	--
56	28	-50782.8	0.31	--	67.47	1771.94	0.02	--
58	29	-48924.1	0.29	--	60.11	1671.04	0.02	--
60	30	-48928.8	0.29	--	19.03	1512.19	0.01	--
62	31	-48927.8	0.29	--	144.56	1729.19	0.02	--
64	32	-48925.1	0.29	--	69.09	1527.61	0.01	--

Plinto n. 7

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

Relazione di calcolo

QS_{lim}=206807.00 <daN>
 q_p=39.55 <daN/cmq>
 QP_{lim}=198794.00 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ _s <daN/cmq>	k _s <daN/cm>	σ _h <daN/cmq>	k _h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>
 q_p=9.60 <daN/cmq>
 QP_{lim}=48238.10 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-54592.2	0.33	3.52	749.82	2915.1	0.04	>1
3	2	-54760.6	0.33	--	912.4	3225.34	0.05	--
5	3	-53960.7	0.32	3.57	182.7	2358.13	0.02	>1
7	4	-53978.2	0.32	--	232.61	2514.09	0.03	--
9	5	-55071.2	0.33	3.49	1467.95	3531.01	0.07	>1
11	6	-55354.2	0.33	--	1802.17	4075.89	0.08	--
13	7	-54850.2	0.33	3.51	1299.87	3061.72	0.06	>1
15	8	-55080.6	0.33	--	1594.24	3519.63	0.07	--
17	9	-54536	0.33	3.53	792.05	3166.47	0.05	>1
19	10	-54694.1	0.33	--	962.4	3519.63	0.05	--
21	11	-53904.6	0.32	3.57	170.9	2735.33	0.03	>1
23	12	-53911.7	0.32	--	214.84	2980.36	0.03	--
25	13	-55015	0.33	3.5	1511.28	3531.28	0.07	>1
27	14	-55287.7	0.33	--	1853.5	4057.55	0.08	--
29	15	-54794.1	0.33	3.51	1343.25	2966.68	0.06	>1
31	16	-55014.1	0.33	--	1645.61	3392.68	0.07	--
33	17	-78753.5	0.47	2.44	133.07	3924.02	0.04	>1
35	18	-78808.9	0.47	2.44	92.4	3800.06	0.03	>1
37	19	-78700	0.47	2.44	214.68	3808.79	0.04	>1
39	20	-78862.4	0.47	2.44	9.46	3942.7	0.03	>1
41	21	-57348.3	0.34	--	101.7	2482.54	0.02	--
43	22	-57403.7	0.35	--	61.19	2363.49	0.02	--
45	23	-57294.8	0.34	--	183.09	2368.24	0.02	--
47	24	-57457.2	0.35	--	22.27	2520.69	0.02	--
49	25	-50793.1	0.31	--	91.41	1882.09	0.02	--
51	26	-50848.5	0.31	--	50.97	1768.91	0.02	--
53	27	-50739.6	0.31	--	172.68	1766.49	0.02	--
55	28	-50902	0.31	--	32.67	1940.16	0.02	--
57	29	-48954.3	0.29	--	88.58	1636.35	0.02	--
59	30	-49009.7	0.29	--	48.15	1528.14	0.01	--
61	31	-48900.8	0.29	--	169.8	1518.18	0.02	--
63	32	-49063.1	0.3	--	35.54	1709.19	0.01	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-54592.2	0.33	1.91	749.82	2915.1	0.04	>1
4	2	-54760.6	0.33	--	912.4	3225.34	0.05	--
6	3	-53960.7	0.32	1.93	182.7	2358.13	0.02	>1
8	4	-53978.2	0.32	--	232.61	2514.09	0.03	--
10	5	-55071.2	0.33	1.89	1467.95	3531.01	0.07	>1
12	6	-55354.2	0.33	--	1802.17	4075.89	0.08	--
14	7	-54850.2	0.33	1.9	1299.87	3061.72	0.06	>1
16	8	-55080.6	0.33	--	1594.24	3519.63	0.07	--
18	9	-54536	0.33	1.91	792.05	3166.47	0.05	>1
20	10	-54694.1	0.33	--	962.4	3519.63	0.05	--
22	11	-53904.6	0.32	1.94	170.9	2735.33	0.03	>1
24	12	-53911.7	0.32	--	214.84	2980.36	0.03	--
26	13	-55015	0.33	1.9	1511.28	3531.28	0.07	>1
28	14	-55287.7	0.33	--	1853.5	4057.55	0.08	--
30	15	-54794.1	0.33	1.9	1343.25	2966.68	0.06	>1
32	16	-55014.1	0.33	--	1645.61	3392.68	0.07	--
34	17	-78753.5	0.47	1.32	133.07	3924.02	0.04	>1
36	18	-78808.9	0.47	1.32	92.4	3800.06	0.03	>1

Relazione di calcolo

38	19	-78700	0.47	1.33	214.68	3808.79	0.04	>1
40	20	-78862.4	0.47	1.32	9.46	3942.7	0.03	>1
42	21	-57348.3	0.34	--	101.7	2482.54	0.02	--
44	22	-57403.7	0.35	--	61.19	2363.49	0.02	--
46	23	-57294.8	0.34	--	183.09	2368.24	0.02	--
48	24	-57457.2	0.35	--	22.27	2520.69	0.02	--
50	25	-50793.1	0.31	--	91.41	1882.09	0.02	--
52	26	-50848.5	0.31	--	50.97	1768.91	0.02	--
54	27	-50739.6	0.31	--	172.68	1766.49	0.02	--
56	28	-50902	0.31	--	32.67	1940.16	0.02	--
58	29	-48954.3	0.29	--	88.58	1636.35	0.02	--
60	30	-49009.7	0.29	--	48.15	1528.14	0.01	--
62	31	-48900.8	0.29	--	169.8	1518.18	0.02	--
64	32	-49063.1	0.3	--	35.54	1709.19	0.01	--

Plinto n. 5

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

K_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

K_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-68715.7	0.41	2.8	8857.13	10155.9	0.31	>1
3	2	-72928.6	0.44	--	10979.5	12191.4	0.38	--
5	3	-50931	0.31	3.78	267.05	2618.09	0.03	>1
7	4	-50893.3	0.31	--	325.41	2763.6	0.03	--
9	5	-83669.8	0.5	2.3	16618.4	17676.5	0.57	>1
11	6	-91462.6	0.55	--	20598.9	21558.6	0.7	--
13	7	-78702.9	0.47	2.44	14159.1	15310.4	0.49	>1
15	8	-85313.5	0.51	--	17554.4	18636.3	0.6	--
17	9	-67442.3	0.41	2.85	9084.45	5339.47	0.28	>1
19	10	-71420.4	0.43	--	11206.9	6654.76	0.34	--
21	11	-49657.6	0.3	3.87	81.63	2902.83	0.03	>1
23	12	-49385.1	0.3	--	126.37	3119.31	0.03	--
25	13	-82396.4	0.5	2.34	16845.8	9518.29	0.51	>1
27	14	-89954.3	0.54	--	20826.2	11975.7	0.63	--
29	15	-77429.5	0.47	2.48	14386.5	7829.33	0.43	>1
31	16	-83805.3	0.5	--	17781.8	9898.11	0.54	--
33	17	-73378.1	0.44	2.62	478.64	4151.89	0.05	>1
35	18	-74614.5	0.45	2.58	133.12	4284.77	0.04	>1
37	19	-71709.8	0.43	2.68	1344.41	3822.2	0.07	>1
39	20	-76282.8	0.46	2.52	998.63	4843.23	0.07	>1
41	21	-53371	0.32	--	429.83	2656.44	0.03	--
43	22	-54607.3	0.33	--	181.82	2817.53	0.03	--
45	23	-51702.6	0.31	--	1295.58	2365.76	0.05	--
47	24	-56275.6	0.34	--	1047.45	3444.85	0.06	--
49	25	-47352.9	0.28	--	413.58	2044.3	0.03	--

Relazione di calcolo

51	26	-48589.2	0.29	--	198.05	2232.95	0.02	--
53	27	-45684.6	0.27	--	1279.33	1780.02	0.05	--
55	28	-50257.6	0.3	--	1063.7	2909.54	0.05	--
57	29	-45662.2	0.27	--	409.11	1807.01	0.03	--
59	30	-46898.6	0.28	--	202.51	2018.38	0.02	--
61	31	-43993.9	0.26	--	1274.85	1545.95	0.05	--
63	32	-48566.9	0.29	--	1068.18	2723.58	0.05	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-68715.7	0.41	1.52	8857.13	10155.9	0.31	>1
4	2	-72928.6	0.44	--	10979.5	12191.4	0.38	--
6	3	-50931	0.31	2.05	267.05	2618.09	0.03	>1
8	4	-50893.3	0.31	--	325.41	2763.6	0.03	--
10	5	-83669.8	0.5	1.25	16618.4	17676.5	0.57	>1
12	6	-91462.6	0.55	--	20598.9	21558.6	0.7	--
14	7	-78702.9	0.47	1.33	14159.1	15310.4	0.49	>1
16	8	-85313.5	0.51	--	17554.4	18636.3	0.6	--
18	9	-67442.3	0.41	1.55	9084.45	5339.47	0.28	>1
20	10	-71420.4	0.43	--	11206.9	6654.76	0.34	--
22	11	-49657.6	0.3	2.1	81.63	2902.83	0.03	>1
24	12	-49385.1	0.3	--	126.37	3119.31	0.03	--
26	13	-82396.4	0.5	1.27	16845.8	9518.29	0.51	>1
28	14	-89954.3	0.54	--	20826.2	11975.7	0.63	--
30	15	-77429.5	0.47	1.35	14386.5	7829.33	0.43	>1
32	16	-83805.3	0.5	--	17781.8	9898.11	0.54	--
34	17	-73378.1	0.44	1.42	478.64	4151.89	0.05	>1
36	18	-74614.5	0.45	1.4	133.12	4284.77	0.04	>1
38	19	-71709.8	0.43	1.45	1344.41	3822.2	0.07	>1
40	20	-76282.8	0.46	1.37	998.63	4843.23	0.07	>1
42	21	-53371	0.32	--	429.83	2656.44	0.03	--
44	22	-54607.3	0.33	--	181.82	2817.53	0.03	--
46	23	-51702.6	0.31	--	1295.58	2365.76	0.05	--
48	24	-56275.6	0.34	--	1047.45	3444.85	0.06	--
50	25	-47352.9	0.28	--	413.58	2044.3	0.03	--
52	26	-48589.2	0.29	--	198.05	2232.95	0.02	--
54	27	-45684.6	0.27	--	1279.33	1780.02	0.05	--
56	28	-50257.6	0.3	--	1063.7	2909.54	0.05	--
58	29	-45662.2	0.27	--	409.11	1807.01	0.03	--
60	30	-46898.6	0.28	--	202.51	2018.38	0.02	--
62	31	-43993.9	0.26	--	1274.85	1545.95	0.05	--
64	32	-48566.9	0.29	--	1068.18	2723.58	0.05	--

Plinto n. 1

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm²>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm²>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm²>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm²>

Relazione di calcolo

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-60758	0.37	3.17	10614.2	10513.7	0.36	>1
3	2	-64993.4	0.39	--	13165.7	12631.4	0.44	--
5	3	-42288.3	0.25	4.55	7028.61	4369.37	0.22	>1
7	4	-42109.4	0.25	--	8696.74	5517.02	0.27	--
9	5	-76665.4	0.46	2.51	17031	17572.5	0.58	>1
11	6	-84705.1	0.51	--	21129.2	21257.4	0.72	--
13	7	-71830.6	0.43	2.68	14990.4	15908.7	0.51	>1
15	8	-78716.9	0.47	--	18605.9	19165.1	0.63	--
17	9	-59609.4	0.36	3.23	11004.6	7794.45	0.35	>1
19	10	-63633	0.38	--	13556.2	9684.49	0.43	--
21	11	-41139.7	0.25	4.68	7125.55	7471.97	0.24	>1
23	12	-40749	0.25	--	8792.62	8839.25	0.3	--
25	13	-75516.8	0.45	2.55	17422.7	10252.3	0.53	>1
27	14	-83344.7	0.5	--	21520.8	13110	0.66	--
29	15	-70682	0.43	2.72	15345.1	8448	0.46	>1
31	16	-77356.5	0.47	--	18960.3	10978.2	0.58	--
33	17	-60763.3	0.37	3.17	821.64	3533.43	0.05	>1
35	18	-62031	0.37	3.1	362.19	3606.71	0.04	>1
37	19	-63772.4	0.38	3.02	1505.23	2584.09	0.06	>1
39	20	-59021.9	0.36	3.26	953.29	4568.97	0.06	>1
41	21	-44386.6	0.27	--	742.06	2520.2	0.04	--
43	22	-45654.3	0.27	--	401.53	2612.23	0.03	--
45	23	-47395.7	0.29	--	1424.24	1580.35	0.05	--
47	24	-42645.2	0.26	--	1025.48	3568.93	0.06	--
49	25	-39685.5	0.24	--	711.59	2224.16	0.04	--
51	26	-40953.2	0.25	--	423.55	2313.13	0.03	--
53	27	-42694.6	0.26	--	1397.68	1294.91	0.05	--
55	28	-37944.1	0.23	--	1049.02	3268.07	0.05	--
57	29	-38357.8	0.23	--	704.05	2127.43	0.04	--
59	30	-39625.5	0.24	--	428.88	2224.96	0.03	--
61	31	-41366.9	0.25	--	1390.53	1198.82	0.05	--
63	32	-36616.4	0.22	--	1055.58	3177.86	0.05	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-60758	0.37	1.72	10614.2	10513.7	0.36	>1
4	2	-64993.4	0.39	--	13165.7	12631.4	0.44	--
6	3	-42288.3	0.25	2.47	7028.61	4369.37	0.22	>1
8	4	-42109.4	0.25	--	8696.74	5517.02	0.27	--
10	5	-76665.4	0.46	1.36	17031	17572.5	0.58	>1
12	6	-84705.1	0.51	--	21129.2	21257.4	0.72	--
14	7	-71830.6	0.43	1.45	14990.4	15908.7	0.51	>1
16	8	-78716.9	0.47	--	18605.9	19165.1	0.63	--
18	9	-59609.4	0.36	1.75	11004.6	7794.45	0.35	>1
20	10	-63633	0.38	--	13556.2	9684.49	0.43	--
22	11	-41139.7	0.25	2.54	7125.55	7471.97	0.24	>1
24	12	-40749	0.25	--	8792.62	8839.25	0.3	--
26	13	-75516.8	0.45	1.38	17422.7	10252.3	0.53	>1
28	14	-83344.7	0.5	--	21520.8	13110	0.66	--
30	15	-70682	0.43	1.48	15345.1	8448	0.46	>1
32	16	-77356.5	0.47	--	18960.3	10978.2	0.58	--
34	17	-60763.3	0.37	1.72	821.64	3533.43	0.05	>1
36	18	-62031	0.37	1.68	362.19	3606.71	0.04	>1
38	19	-63772.4	0.38	1.64	1505.23	2584.09	0.06	>1
40	20	-59021.9	0.36	1.77	953.29	4568.97	0.06	>1
42	21	-44386.6	0.27	--	742.06	2520.2	0.04	--
44	22	-45654.3	0.27	--	401.53	2612.23	0.03	--
46	23	-47395.7	0.29	--	1424.24	1580.35	0.05	--
48	24	-42645.2	0.26	--	1025.48	3568.93	0.06	--
50	25	-39685.5	0.24	--	711.59	2224.16	0.04	--
52	26	-40953.2	0.25	--	423.55	2313.13	0.03	--
54	27	-42694.6	0.26	--	1397.68	1294.91	0.05	--
56	28	-37944.1	0.23	--	1049.02	3268.07	0.05	--
58	29	-38357.8	0.23	--	704.05	2127.43	0.04	--
60	30	-39625.5	0.24	--	428.88	2224.96	0.03	--
62	31	-41366.9	0.25	--	1390.53	1198.82	0.05	--
64	32	-36616.4	0.22	--	1055.58	3177.86	0.05	--

Plinto n. 2

Tipo palo=Trivellato

Relazione di calcolo

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-51567.6	0.31	3.73	7255.7	4754.94	0.22	>1
3	2	-55029.4	0.33	--	8979.65	5979.12	0.28	--
5	3	-50810.8	0.31	3.79	6580.38	4202.25	0.2	>1
7	4	-54091.8	0.33	--	8142.98	5300	0.25	--
9	5	-41973.3	0.25	4.58	3491.89	2383.66	0.11	>1
11	6	-43142.5	0.26	--	4316.2	3016.2	0.14	--
13	7	-32992.9	0.2	5.83	428.83	1222.83	0.02	>1
15	8	-32016.2	0.19	--	536.39	1427.25	0.03	--
17	9	-53791.8	0.32	3.58	7395.91	6923.85	0.25	>1
19	10	-57663.9	0.35	--	9119.86	8444.44	0.3	--
21	11	-53035.1	0.32	3.63	6720.59	6347.32	0.22	>1
23	12	-56726.3	0.34	--	8283.2	7733.32	0.28	--
25	13	-44197.5	0.27	4.35	3632.04	3646.31	0.12	>1
27	14	-45777	0.28	--	4456.36	4378.9	0.15	--
29	15	-35217.1	0.21	5.46	296.45	1034.97	0.02	>1
31	16	-34650.7	0.21	--	401.72	1243.25	0.02	--
33	17	-53929.3	0.32	3.57	617.98	1112.19	0.02	>1
35	18	-51635.9	0.31	3.73	400.3	476.1	0.01	>1
37	19	-52879.3	0.32	3.64	225.01	819.94	0.01	>1
39	20	-52685.9	0.32	3.65	102.6	750.81	0.01	>1
41	21	-39930.4	0.24	--	582.66	869.98	0.02	--
43	22	-37637	0.23	--	424.68	258.42	0.01	--
45	23	-38880.4	0.23	--	183.91	577.58	0.01	--
47	24	-38687	0.23	--	70.91	512.28	0.01	--
49	25	-36199.9	0.22	--	568.43	824.36	0.02	--
51	26	-33906.5	0.2	--	435.95	216.14	0.01	--
53	27	-35149.9	0.21	--	167.75	531.99	0.01	--
55	28	-34956.5	0.21	--	63.53	464.39	0.01	--
57	29	-35086.7	0.21	--	565.1	797.46	0.02	--
59	30	-32793.3	0.2	--	438.6	198.53	0.01	--
61	31	-34036.7	0.2	--	163.89	505.1	0.01	--
63	32	-33843.3	0.2	--	62.09	438.87	0.01	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-51567.6	0.31	2.02	7255.7	4754.94	0.22	>1
4	2	-55029.4	0.33	--	8979.65	5979.12	0.28	--
6	3	-50810.8	0.31	2.05	6580.38	4202.25	0.2	>1
8	4	-54091.8	0.33	--	8142.98	5300	0.25	--
10	5	-41973.3	0.25	2.49	3491.89	2383.66	0.11	>1

Relazione di calcolo

12	6	-43142.5	0.26	--	4316.2	3016.2	0.14	--
14	7	-32992.9	0.2	3.16	428.83	1222.83	0.02	>1
16	8	-32016.2	0.19	--	536.39	1427.25	0.03	--
18	9	-53791.8	0.32	1.94	7395.91	6923.85	0.25	>1
20	10	-57663.9	0.35	--	9119.86	8444.44	0.3	--
22	11	-53035.1	0.32	1.97	6720.59	6347.32	0.22	>1
24	12	-56726.3	0.34	--	8283.2	7733.32	0.28	--
26	13	-44197.5	0.27	2.36	3632.04	3646.31	0.12	>1
28	14	-45777	0.28	--	4456.36	4378.9	0.15	--
30	15	-35217.1	0.21	2.96	296.45	1034.97	0.02	>1
32	16	-34650.7	0.21	--	401.72	1243.25	0.02	--
34	17	-53929.3	0.32	1.93	617.98	1112.19	0.02	>1
36	18	-51635.9	0.31	2.02	400.3	476.1	0.01	>1
38	19	-52879.3	0.32	1.97	225.01	819.94	0.01	>1
40	20	-52685.9	0.32	1.98	102.6	750.81	0.01	>1
42	21	-39930.4	0.24	--	582.66	869.98	0.02	--
44	22	-37637	0.23	--	424.68	258.42	0.01	--
46	23	-38880.4	0.23	--	183.91	577.58	0.01	--
48	24	-38687	0.23	--	70.91	512.28	0.01	--
50	25	-36199.9	0.22	--	568.43	824.36	0.02	--
52	26	-33906.5	0.2	--	435.95	216.14	0.01	--
54	27	-35149.9	0.21	--	167.75	531.99	0.01	--
56	28	-34956.5	0.21	--	63.53	464.39	0.01	--
58	29	-35086.7	0.21	--	565.1	797.46	0.02	--
60	30	-32793.3	0.2	--	438.6	198.53	0.01	--
62	31	-34036.7	0.2	--	163.89	505.1	0.01	--
64	32	-33843.3	0.2	--	62.09	438.87	0.01	--

Plinto n. 3

Tipo palo=Trivellato
 Rotazione testa libera
 Coefficiente di efficienza=1.00
 Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>
 Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia
 Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>
 q_p=39.55 <daN/cm²>
 QP_{lim}=198794.00 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm²>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>
 q_p=9.60 <daN/cm²>
 QP_{lim}=48238.10 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm²>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.v	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-53956.6	0.32	3.57	7362.35	6926.28	0.25	>1
3	2	-57873.4	0.35	--	9079.15	8439.39	0.3	--
5	3	-53198.4	0.32	3.62	6688.37	6350.97	0.22	>1
7	4	-56934	0.34	--	8244.15	7729.82	0.27	--
9	5	-44240.7	0.27	4.35	3616.26	3667.5	0.12	>1
11	6	-45835.8	0.28	--	4437.68	4397.19	0.15	--
13	7	-35154.5	0.21	5.47	296.11	1039.12	0.02	>1
15	8	-34578.5	0.21	--	400.25	1242.78	0.02	--
17	9	-51706.3	0.31	3.72	7228.52	4706.58	0.22	>1
19	10	-55208	0.33	--	8945.32	5926.97	0.28	--
21	11	-50948	0.31	3.78	6554.54	4153.3	0.2	>1
23	12	-54268.5	0.33	--	8110.31	5247.35	0.25	--

Relazione di calcolo

25	13	-41990.3	0.25	4.58	3482.5	2350.6	0.11	>1
27	14	-43170.4	0.26	--	4303.9	2981.19	0.13	--
29	15	-32904.1	0.2	5.85	422.21	1242.45	0.02	>1
31	16	-31913	0.19	--	528.62	1445.29	0.03	--
33	17	-51598.2	0.31	3.73	403.38	521.38	0.01	>1
35	18	-53918.4	0.32	3.57	611.46	1161.32	0.03	>1
37	19	-52856.4	0.32	3.64	222.09	870.48	0.01	>1
39	20	-52660.2	0.32	3.65	103.56	798.01	0.01	>1
41	21	-37605.3	0.23	--	426.21	284.42	0.01	--
43	22	-39925.6	0.24	--	577.25	904.48	0.02	--
45	23	-38863.5	0.23	--	181.7	613.54	0.01	--
47	24	-38667.4	0.23	--	72.87	544.61	0.01	--
49	25	-33870.3	0.2	--	436.97	237.45	0.01	--
51	26	-36190.5	0.22	--	563.42	855.4	0.02	--
53	27	-35128.5	0.21	--	165.82	564.51	0.01	--
55	28	-34932.3	0.21	--	65.88	493.43	0.01	--
57	29	-32756.9	0.2	--	439.49	216.62	0.01	--
59	30	-35077.1	0.21	--	560.19	827.09	0.02	--
61	31	-34015.1	0.2	--	162.03	536.22	0.01	--
63	32	-33818.9	0.2	--	64.5	466.4	0.01	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-53956.6	0.32	1.93	7362.35	6926.28	0.25	>1
4	2	-57873.4	0.35	--	9079.15	8439.39	0.3	--
6	3	-53198.4	0.32	1.96	6688.37	6350.97	0.22	>1
8	4	-56934	0.34	--	8244.15	7729.82	0.27	--
10	5	-44240.7	0.27	2.36	3616.26	3667.5	0.12	>1
12	6	-45835.8	0.28	--	4437.68	4397.19	0.15	--
14	7	-35154.5	0.21	2.97	296.11	1039.12	0.02	>1
16	8	-34578.5	0.21	--	400.25	1242.78	0.02	--
18	9	-51706.3	0.31	2.02	7228.52	4706.58	0.22	>1
20	10	-55208	0.33	--	8945.32	5926.97	0.28	--
22	11	-50948	0.31	2.05	6554.54	4153.3	0.2	>1
24	12	-54268.5	0.33	--	8110.31	5247.35	0.25	--
26	13	-41990.3	0.25	2.48	3482.5	2350.6	0.11	>1
28	14	-43170.4	0.26	--	4303.9	2981.19	0.13	--
30	15	-32904.1	0.2	3.17	422.21	1242.45	0.02	>1
32	16	-31913	0.19	--	528.62	1445.29	0.03	--
34	17	-51598.2	0.31	2.02	403.38	521.38	0.01	>1
36	18	-53918.4	0.32	1.93	611.46	1161.32	0.03	>1
38	19	-52856.4	0.32	1.97	222.09	870.48	0.01	>1
40	20	-52660.2	0.32	1.98	103.56	798.01	0.01	>1
42	21	-37605.3	0.23	--	426.21	284.42	0.01	--
44	22	-39925.6	0.24	--	577.25	904.48	0.02	--
46	23	-38863.5	0.23	--	181.7	613.54	0.01	--
48	24	-38667.4	0.23	--	72.87	544.61	0.01	--
50	25	-33870.3	0.2	--	436.97	237.45	0.01	--
52	26	-36190.5	0.22	--	563.42	855.4	0.02	--
54	27	-35128.5	0.21	--	165.82	564.51	0.01	--
56	28	-34932.3	0.21	--	65.88	493.43	0.01	--
58	29	-32756.9	0.2	--	439.49	216.62	0.01	--
60	30	-35077.1	0.21	--	560.19	827.09	0.02	--
62	31	-34015.1	0.2	--	162.03	536.22	0.01	--
64	32	-33818.9	0.2	--	64.5	466.4	0.01	--

Plinto n. 4

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm²>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm²>

Relazione di calcolo

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-59628.8	0.36	3.23	10975.4	7664.52	0.34	>1
3	2	-63682.4	0.38	--	13520.3	9548.05	0.42	--
5	3	-41159.7	0.25	4.67	7063.58	7348.89	0.24	>1
7	4	-40799.2	0.25	--	8717.03	8701.05	0.29	--
9	5	-75441.3	0.45	2.55	17421.5	10201.2	0.53	>1
11	6	-83276.5	0.5	--	21518.9	13060.4	0.66	--
13	7	-70525.7	0.42	2.73	15340.1	8424.52	0.46	>1
15	8	-77188.2	0.46	--	18953.4	10954.8	0.57	--
17	9	-60800.1	0.37	3.16	10585.8	10561.4	0.36	>1
19	10	-65069.8	0.39	--	13130.6	12678.3	0.44	--
21	11	-42331	0.25	4.55	6975.11	4426.29	0.21	>1
23	12	-42186.6	0.25	--	8629.62	5563.71	0.27	--
25	13	-76612.6	0.46	2.51	17026.2	17597.2	0.58	>1
27	14	-84663.9	0.51	--	21123.8	21282.8	0.72	--
29	15	-71697	0.43	2.68	14979.7	15912	0.51	>1
31	16	-78575.6	0.47	--	18593.3	19167.5	0.63	--
33	17	-61891.8	0.37	3.11	364.62	3596.75	0.04	>1
35	18	-60600.7	0.36	3.17	816.51	3488.93	0.05	>1
37	19	-63620.8	0.38	3.02	1508.51	2533.52	0.06	>1
39	20	-58871.7	0.35	3.27	948.66	4555.65	0.06	>1
41	21	-45556.5	0.27	--	401.6	2612.14	0.03	--
43	22	-44265.4	0.27	--	737.11	2486.14	0.04	--
45	23	-47285.5	0.28	--	1426.63	1537.79	0.05	--
47	24	-42536.4	0.26	--	1022.38	3564.09	0.06	--
49	25	-40867.5	0.25	--	422.92	2314.72	0.03	--
51	26	-39576.3	0.24	--	706.79	2191.92	0.04	--
53	27	-42596.4	0.26	--	1399.73	1252.11	0.05	--
55	28	-37847.4	0.23	--	1046.47	3264.66	0.05	--
57	29	-39543.1	0.24	--	428.09	2228	0.03	--
59	30	-38251.9	0.23	--	699.26	2096.87	0.04	--
61	31	-41272	0.25	--	1392.48	1157.46	0.05	--
63	32	-36523	0.22	--	1053.16	3175.61	0.05	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-59628.8	0.36	1.75	10975.4	7664.52	0.34	>1
4	2	-63682.4	0.38	--	13520.3	9548.05	0.42	--
6	3	-41159.7	0.25	2.53	7063.58	7348.89	0.24	>1
8	4	-40799.2	0.25	--	8717.03	8701.05	0.29	--
10	5	-75441.3	0.45	1.38	17421.5	10201.2	0.53	>1
12	6	-83276.5	0.5	--	21518.9	13060.4	0.66	--
14	7	-70525.7	0.42	1.48	15340.1	8424.52	0.46	>1
16	8	-77188.2	0.46	--	18953.4	10954.8	0.57	--
18	9	-60800.1	0.37	1.72	10585.8	10561.4	0.36	>1
20	10	-65069.8	0.39	--	13130.6	12678.3	0.44	--
22	11	-42331	0.25	2.46	6975.11	4426.29	0.21	>1
24	12	-42186.6	0.25	--	8629.62	5563.71	0.27	--
26	13	-76612.6	0.46	1.36	17026.2	17597.2	0.58	>1
28	14	-84663.9	0.51	--	21123.8	21282.8	0.72	--
30	15	-71697	0.43	1.46	14979.7	15912	0.51	>1
32	16	-78575.6	0.47	--	18593.3	19167.5	0.63	--
34	17	-61891.8	0.37	1.69	364.62	3596.75	0.04	>1
36	18	-60600.7	0.36	1.72	816.51	3488.93	0.05	>1
38	19	-63620.8	0.38	1.64	1508.51	2533.52	0.06	>1
40	20	-58871.7	0.35	1.77	948.66	4555.65	0.06	>1
42	21	-45556.5	0.27	--	401.6	2612.14	0.03	--
44	22	-44265.4	0.27	--	737.11	2486.14	0.04	--
46	23	-47285.5	0.28	--	1426.63	1537.79	0.05	--

Relazione di calcolo

48	24	-42536.4	0.26	--	1022.38	3564.09	0.06	--
50	25	-40867.5	0.25	--	422.92	2314.72	0.03	--
52	26	-39576.3	0.24	--	706.79	2191.92	0.04	--
54	27	-42596.4	0.26	--	1399.73	1252.11	0.05	--
56	28	-37847.4	0.23	--	1046.47	3264.66	0.05	--
58	29	-39543.1	0.24	--	428.09	2228	0.03	--
60	30	-38251.9	0.23	--	699.26	2096.87	0.04	--
62	31	-41272	0.25	--	1392.48	1157.46	0.05	--
64	32	-36523	0.22	--	1053.16	3175.61	0.05	--

Plinto n. 6

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-67486.6	0.41	2.85	9104.22	5395.43	0.28	>1
3	2	-71473.2	0.43	--	11230.8	6705.83	0.34	--
5	3	-49704.1	0.3	3.87	74.88	3014.42	0.03	>1
7	4	-49440.7	0.3	--	109.56	3231.53	0.03	--
9	5	-82411.4	0.5	2.33	16851.8	9529.16	0.51	>1
11	6	-89970.9	0.54	--	20833.2	11982.7	0.63	--
13	7	-77421.6	0.47	2.49	14382	7829.46	0.43	>1
15	8	-83793.5	0.5	--	17775.7	9891.61	0.54	--
17	9	-68763.1	0.41	2.8	8872.63	10218	0.31	>1
19	10	-72985.1	0.44	--	10999.2	12254.3	0.38	--
21	11	-50980.6	0.31	3.77	252.42	2738.71	0.03	>1
23	12	-50952.6	0.31	--	306.61	2885.73	0.03	--
25	13	-83687.9	0.5	2.3	16620.2	17711.3	0.57	>1
27	14	-91482.8	0.55	--	20601.5	21592.2	0.7	--
29	15	-78698.1	0.47	2.44	14150.3	15334.2	0.49	>1
31	16	-85305.4	0.51	--	17544	18656.2	0.6	--
33	17	-74635	0.45	2.58	130.67	4453.8	0.04	>1
35	18	-73395.5	0.44	2.62	482.78	4328.3	0.05	>1
37	19	-71728.4	0.43	2.68	1348.09	4003.52	0.07	>1
39	20	-76302.2	0.46	2.52	995.32	5001.1	0.07	>1
41	21	-54620.8	0.33	--	180.17	2933.03	0.03	--
43	22	-53381.3	0.32	--	432.92	2780.94	0.03	--
45	23	-51714.1	0.31	--	1298.23	2493.8	0.05	--
47	24	-56287.9	0.34	--	1045.16	3547.67	0.06	--
49	25	-48600	0.29	--	196.74	2329.28	0.02	--
51	26	-47360.6	0.28	--	416.29	2151.54	0.03	--
53	27	-45693.4	0.27	--	1281.58	1889.61	0.05	--
55	28	-50267.2	0.3	--	1061.8	2992.11	0.05	--
57	29	-46908.1	0.28	--	201.3	2107.3	0.02	--
59	30	-45668.7	0.27	--	411.7	1908.36	0.03	--

Relazione di calcolo

61	31	-44001.5	0.26	--	1277	1649.5	0.05	--
63	32	-48575.3	0.29	--	1066.38	2798.29	0.05	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-67486.6	0.41	1.55	9104.22	5395.43	0.28	>1
4	2	-71473.2	0.43	--	11230.8	6705.83	0.34	--
6	3	-49704.1	0.3	2.1	74.88	3014.42	0.03	>1
8	4	-49440.7	0.3	--	109.56	3231.53	0.03	--
10	5	-82411.4	0.5	1.27	16851.8	9529.16	0.51	>1
12	6	-89970.9	0.54	--	20833.2	11982.7	0.63	--
14	7	-77421.6	0.47	1.35	14382	7829.46	0.43	>1
16	8	-83793.5	0.5	--	17775.7	9891.61	0.54	--
18	9	-68763.1	0.41	1.52	8872.63	10218	0.31	>1
20	10	-72985.1	0.44	--	10999.2	12254.3	0.38	--
22	11	-50980.6	0.31	2.05	252.42	2738.71	0.03	>1
24	12	-50952.6	0.31	--	306.61	2885.73	0.03	--
26	13	-83687.9	0.5	1.25	16620.2	17711.3	0.57	>1
28	14	-91482.8	0.55	--	20601.5	21592.2	0.7	--
30	15	-78698.1	0.47	1.33	14150.3	15334.2	0.49	>1
32	16	-85305.4	0.51	--	17544	18656.2	0.6	--
34	17	-74635	0.45	1.4	130.67	4453.8	0.04	>1
36	18	-73395.5	0.44	1.42	482.78	4328.3	0.05	>1
38	19	-71728.4	0.43	1.45	1348.09	4003.52	0.07	>1
40	20	-76302.2	0.46	1.37	995.32	5001.1	0.07	>1
42	21	-54620.8	0.33	--	180.17	2933.03	0.03	--
44	22	-53381.3	0.32	--	432.92	2780.94	0.03	--
46	23	-51714.1	0.31	--	1298.23	2493.8	0.05	--
48	24	-56287.9	0.34	--	1045.16	3547.67	0.06	--
50	25	-48600	0.29	--	196.74	2329.28	0.02	--
52	26	-47360.6	0.28	--	416.29	2151.54	0.03	--
54	27	-45693.4	0.27	--	1281.58	1889.61	0.05	--
56	28	-50267.2	0.3	--	1061.8	2992.11	0.05	--
58	29	-46908.1	0.28	--	201.3	2107.3	0.02	--
60	30	-45668.7	0.27	--	411.7	1908.36	0.03	--
62	31	-44001.5	0.26	--	1277	1649.5	0.05	--
64	32	-48575.3	0.29	--	1066.38	2798.29	0.05	--

Plinto n. 8

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N	Ced	Sic.V	T	M	Sps	Sic.O
------	----	---	-----	-------	---	---	-----	-------

Relazione di calcolo

		<daN>	<cm>		<daN>	<daNm>	<cm>	
1	1	-54601.1	0.33	3.52	793.47	3278.61	0.05	>1
3	2	-54759.7	0.33	--	963.89	3629.99	0.05	--
5	3	-53969.5	0.32	3.57	168.29	2862.5	0.03	>1
7	4	-53977.1	0.32	--	212.06	3107.75	0.03	--
9	5	-55078.5	0.33	3.49	1512.58	3608.66	0.07	>1
11	6	-55351.4	0.33	--	1854.76	4128.07	0.08	--
13	7	-54856.1	0.33	3.51	1344.41	3033.09	0.06	>1
15	8	-55076	0.33	--	1646.66	3449.15	0.07	--
17	9	-54657.5	0.33	3.52	752.33	3020.29	0.04	>1
19	10	-54826.5	0.33	--	915.02	3327.46	0.05	--
21	11	-54025.9	0.32	3.56	184.23	2484.53	0.03	>1
23	12	-54043.9	0.33	--	233.88	2640.9	0.03	--
25	13	-55134.9	0.33	3.49	1469.48	3601.04	0.07	>1
27	14	-55418.2	0.33	--	1803.67	4138.4	0.08	--
29	15	-54912.5	0.33	3.5	1300.94	3123.6	0.06	>1
31	16	-55142.8	0.33	--	1595.2	3571.6	0.07	--
33	17	-78909.1	0.47	2.44	95.55	3995.72	0.04	>1
35	18	-78853.4	0.47	2.44	135.32	4121.03	0.04	>1
37	19	-78800	0.47	2.44	217.26	4007.09	0.04	>1
39	20	-78962.5	0.47	2.44	13	4135.86	0.03	>1
41	21	-57473.9	0.35	--	63.57	2500.49	0.02	--
43	22	-57418.3	0.35	--	103.19	2621.33	0.02	--
45	23	-57364.9	0.35	--	184.9	2508.41	0.03	--
47	24	-57527.3	0.35	--	20.76	2654.26	0.02	--
49	25	-50908.9	0.31	--	53.05	1885.86	0.02	--
51	26	-50853.2	0.31	--	92.61	2001.47	0.02	--
53	27	-50799.8	0.31	--	174.19	1887.48	0.02	--
55	28	-50962.3	0.31	--	31.29	2052.6	0.02	--
57	29	-49066.8	0.3	--	50.14	1638.16	0.01	--
59	30	-49011.1	0.29	--	89.7	1749.38	0.02	--
61	31	-48957.7	0.29	--	171.23	1633.13	0.02	--
63	32	-49120.2	0.3	--	34.21	1813.89	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-54601.1	0.33	1.91	793.47	3278.61	0.05	>1
4	2	-54759.7	0.33	--	963.89	3629.99	0.05	--
6	3	-53969.5	0.32	1.93	168.29	2862.5	0.03	>1
8	4	-53977.1	0.32	--	212.06	3107.75	0.03	--
10	5	-55078.5	0.33	1.89	1512.58	3608.66	0.07	>1
12	6	-55351.4	0.33	--	1854.76	4128.07	0.08	--
14	7	-54856.1	0.33	1.9	1344.41	3033.09	0.06	>1
16	8	-55076	0.33	--	1646.66	3449.15	0.07	--
18	9	-54657.5	0.33	1.91	752.33	3020.29	0.04	>1
20	10	-54826.5	0.33	--	915.02	3327.46	0.05	--
22	11	-54025.9	0.32	1.93	184.23	2484.53	0.03	>1
24	12	-54043.9	0.33	--	233.88	2640.9	0.03	--
26	13	-55134.9	0.33	1.89	1469.48	3601.04	0.07	>1
28	14	-55418.2	0.33	--	1803.67	4138.4	0.08	--
30	15	-54912.5	0.33	1.9	1300.94	3123.6	0.06	>1
32	16	-55142.8	0.33	--	1595.2	3571.6	0.07	--
34	17	-78909.1	0.47	1.32	95.55	3995.72	0.04	>1
36	18	-78853.4	0.47	1.32	135.32	4121.03	0.04	>1
38	19	-78800	0.47	1.32	217.26	4007.09	0.04	>1
40	20	-78962.5	0.47	1.32	13	4135.86	0.03	>1
42	21	-57473.9	0.35	--	63.57	2500.49	0.02	--
44	22	-57418.3	0.35	--	103.19	2621.33	0.02	--
46	23	-57364.9	0.35	--	184.9	2508.41	0.03	--
48	24	-57527.3	0.35	--	20.76	2654.26	0.02	--
50	25	-50908.9	0.31	--	53.05	1885.86	0.02	--
52	26	-50853.2	0.31	--	92.61	2001.47	0.02	--
54	27	-50799.8	0.31	--	174.19	1887.48	0.02	--
56	28	-50962.3	0.31	--	31.29	2052.6	0.02	--
58	29	-49066.8	0.3	--	50.14	1638.16	0.01	--
60	30	-49011.1	0.29	--	89.7	1749.38	0.02	--
62	31	-48957.7	0.29	--	171.23	1633.13	0.02	--
64	32	-49120.2	0.3	--	34.21	1813.89	0.02	--

Plinto n. 10

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Relazione di calcolo

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>
 q_p=39.55 <daN/cm²>
 QP_{lim}=198794.00 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm²>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>
 q_p=9.60 <daN/cm²>
 QP_{lim}=48238.10 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm²>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-53919.4	0.32	3.57	785.13	3976.71	0.05	>1
3	2	-53926.6	0.32	--	961.07	4552.68	0.06	--
5	3	-53910.2	0.32	3.57	137.96	2631.09	0.03	>1
7	4	-53915.2	0.32	--	176.16	2819.98	0.03	--
9	5	-53910.4	0.32	3.57	1538.63	5954.43	0.09	>1
11	6	-53915.7	0.32	--	1894.82	7118.36	0.11	--
13	7	-53893.4	0.32	3.57	1361.85	5235.73	0.08	>1
15	8	-53894.8	0.32	--	1676.07	6246.48	0.09	--
17	9	-53922.9	0.32	3.57	741.07	3663.46	0.05	>1
19	10	-53930.7	0.32	--	908.73	4184.79	0.06	--
21	11	-53913.6	0.32	3.57	166.24	2324.77	0.02	>1
23	12	-53919.2	0.32	--	210.89	2453.99	0.03	--
25	13	-53913.8	0.32	3.57	1493.16	5751.77	0.09	>1
27	14	-53919.7	0.32	--	1840.93	6884.09	0.1	--
29	15	-53896.8	0.32	3.57	1316.1	5072.61	0.08	>1
31	16	-53898.9	0.32	--	1621.89	6054.41	0.09	--
33	17	-78984.5	0.48	2.44	45.54	3955.55	0.03	>1
35	18	-78979.7	0.48	2.44	86.43	4100.67	0.04	>1
37	19	-78983.3	0.48	2.44	171.55	4104.43	0.04	>1
39	20	-78980.9	0.48	2.44	42.56	3982.48	0.03	>1
41	21	-57493	0.35	--	27.99	2470.93	0.02	--
43	22	-57488.2	0.35	--	68.35	2619.53	0.02	--
45	23	-57491.8	0.35	--	153.25	2639.94	0.03	--
47	24	-57489.4	0.35	--	60.54	2498.56	0.02	--
49	25	-50852.4	0.31	--	22.37	1869.81	0.02	--
51	26	-50847.6	0.31	--	62.39	2023.41	0.02	--
53	27	-50851.2	0.31	--	147.18	2062.58	0.02	--
55	28	-50848.8	0.31	--	66.56	1892.3	0.02	--
57	29	-48991.7	0.29	--	20.81	1623.43	0.01	--
59	30	-48986.8	0.29	--	60.77	1780.27	0.02	--
61	31	-48990.4	0.29	--	145.5	1831.34	0.02	--
63	32	-48988.1	0.29	--	68.21	1641.87	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-53919.4	0.32	1.93	785.13	3976.71	0.05	>1
4	2	-53926.6	0.32	--	961.07	4552.68	0.06	--
6	3	-53910.2	0.32	1.94	137.96	2631.09	0.03	>1
8	4	-53915.2	0.32	--	176.16	2819.98	0.03	--
10	5	-53910.4	0.32	1.94	1538.63	5954.43	0.09	>1
12	6	-53915.7	0.32	--	1894.82	7118.36	0.11	--
14	7	-53893.4	0.32	1.94	1361.85	5235.73	0.08	>1
16	8	-53894.8	0.32	--	1676.07	6246.48	0.09	--
18	9	-53922.9	0.32	1.93	741.07	3663.46	0.05	>1
20	10	-53930.7	0.32	--	908.73	4184.79	0.06	--

Relazione di calcolo

22	11	-53913.6	0.32	1.93	166.24	2324.77	0.02	>1
24	12	-53919.2	0.32	--	210.89	2453.99	0.03	--
26	13	-53913.8	0.32	1.93	1493.16	5751.77	0.09	>1
28	14	-53919.7	0.32	--	1840.93	6884.09	0.1	--
30	15	-53896.8	0.32	1.94	1316.1	5072.61	0.08	>1
32	16	-53898.9	0.32	--	1621.89	6054.41	0.09	--
34	17	-78984.5	0.48	1.32	45.54	3955.55	0.03	>1
36	18	-78979.7	0.48	1.32	86.43	4100.67	0.04	>1
38	19	-78983.3	0.48	1.32	171.55	4104.43	0.04	>1
40	20	-78980.9	0.48	1.32	42.56	3982.48	0.03	>1
42	21	-57493	0.35	--	27.99	2470.93	0.02	--
44	22	-57488.2	0.35	--	68.35	2619.53	0.02	--
46	23	-57491.8	0.35	--	153.25	2639.94	0.03	--
48	24	-57489.4	0.35	--	60.54	2498.56	0.02	--
50	25	-50852.4	0.31	--	22.37	1869.81	0.02	--
52	26	-50847.6	0.31	--	62.39	2023.41	0.02	--
54	27	-50851.2	0.31	--	147.18	2062.58	0.02	--
56	28	-50848.8	0.31	--	66.56	1892.3	0.02	--
58	29	-48991.7	0.29	--	20.81	1623.43	0.01	--
60	30	-48986.8	0.29	--	60.77	1780.27	0.02	--
62	31	-48990.4	0.29	--	145.5	1831.34	0.02	--
64	32	-48988.1	0.29	--	68.21	1641.87	0.02	--

Plinto n. 12

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-51663.4	0.31	3.72	910.83	4815.03	0.06	>1
3	2	-51910.5	0.31	--	1122.74	5481.46	0.07	--
5	3	-50441.5	0.3	3.81	167.78	2926.16	0.03	>1
7	4	-50396.6	0.3	--	210.84	3076.61	0.03	--
9	5	-52796.8	0.32	3.64	1816.49	7302.37	0.11	>1
11	6	-53318.4	0.32	--	2245.33	8676.24	0.13	--
13	7	-52546.3	0.32	3.66	1601.62	6492.56	0.09	>1
15	8	-53011.2	0.32	--	1979.43	7687.08	0.11	--
17	9	-51593.2	0.31	3.73	882.75	3454.81	0.05	>1
19	10	-51827.3	0.31	--	1094.64	3760.14	0.06	--
21	11	-50371.3	0.3	3.82	195.88	2639.64	0.03	>1
23	12	-50313.4	0.3	--	239.16	2725.99	0.03	--
25	13	-52726.6	0.32	3.65	1786.51	4476.73	0.08	>1
27	14	-53235.2	0.32	--	2215.34	5117.3	0.1	--
29	15	-52476.1	0.32	3.67	1571.09	4011.3	0.07	>1
31	16	-52928	0.32	--	1948.89	4549.52	0.09	--
33	17	-74003.1	0.45	2.6	22.13	4483.43	0.04	>1

Relazione di calcolo

35	18	-74059.3	0.45	2.6	49.41	4648.94	0.04	>1
37	19	-74188.3	0.45	2.59	152.02	4711.15	0.04	>1
39	20	-73874.1	0.44	2.6	105.87	4456.56	0.04	>1
41	21	-53907.3	0.32	--	20.85	2885.91	0.02	--
43	22	-53963.6	0.32	--	43.13	3055.47	0.03	--
45	23	-54092.6	0.33	--	145.3	3136.71	0.03	--
47	24	-53778.3	0.32	--	112.11	2857.89	0.03	--
49	25	-47709.1	0.29	--	20.91	2268.02	0.02	--
51	26	-47765.3	0.29	--	41.13	2441.53	0.02	--
53	27	-47894.3	0.29	--	143.08	2539.09	0.02	--
55	28	-47580	0.29	--	114.21	2236.11	0.02	--
57	29	-45971.8	0.28	--	20.87	2025.24	0.02	--
59	30	-46028	0.28	--	40.61	2201.82	0.02	--
61	31	-46157.1	0.28	--	142.46	2310.64	0.02	--
63	32	-45842.8	0.28	--	114.79	1988.13	0.02	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-51663.4	0.31	2.02	910.83	4815.03	0.06	>1
4	2	-51910.5	0.31	--	1122.74	5481.46	0.07	--
6	3	-50441.5	0.3	2.07	167.78	2926.16	0.03	>1
8	4	-50396.6	0.3	--	210.84	3076.61	0.03	--
10	5	-52796.8	0.32	1.98	1816.49	7302.37	0.11	>1
12	6	-53318.4	0.32	--	2245.33	8676.24	0.13	--
14	7	-52546.3	0.32	1.99	1601.62	6492.56	0.09	>1
16	8	-53011.2	0.32	--	1979.43	7687.08	0.11	--
18	9	-51593.2	0.31	2.02	882.75	3454.81	0.05	>1
20	10	-51827.3	0.31	--	1094.64	3760.14	0.06	--
22	11	-50371.3	0.3	2.07	195.88	2639.64	0.03	>1
24	12	-50313.4	0.3	--	239.16	2725.99	0.03	--
26	13	-52726.6	0.32	1.98	1786.51	4476.73	0.08	>1
28	14	-53235.2	0.32	--	2215.34	5117.3	0.1	--
30	15	-52476.1	0.32	1.99	1571.09	4011.3	0.07	>1
32	16	-52928	0.32	--	1948.89	4549.52	0.09	--
34	17	-74003.1	0.45	1.41	22.13	4483.43	0.04	>1
36	18	-74059.3	0.45	1.41	49.41	4648.94	0.04	>1
38	19	-74188.3	0.45	1.41	152.02	4711.15	0.04	>1
40	20	-73874.1	0.44	1.41	105.87	4456.56	0.04	>1
42	21	-53907.3	0.32	--	20.85	2885.91	0.02	--
44	22	-53963.6	0.32	--	43.13	3055.47	0.03	--
46	23	-54092.6	0.33	--	145.3	3136.71	0.03	--
48	24	-53778.3	0.32	--	112.11	2857.89	0.03	--
50	25	-47709.1	0.29	--	20.91	2268.02	0.02	--
52	26	-47765.3	0.29	--	41.13	2441.53	0.02	--
54	27	-47894.3	0.29	--	143.08	2539.09	0.02	--
56	28	-47580	0.29	--	114.21	2236.11	0.02	--
58	29	-45971.8	0.28	--	20.87	2025.24	0.02	--
60	30	-46028	0.28	--	40.61	2201.82	0.02	--
62	31	-46157.1	0.28	--	142.46	2310.64	0.02	--
64	32	-45842.8	0.28	--	114.79	1988.13	0.02	--

Plinto n. 14

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13

Relazione di calcolo

5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cmc>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-35968.2	0.22	5.35	225.64	12016.2	0.1	>1
3	2	-36007.9	0.22	--	275.14	12384	0.11	--
5	3	-35745.7	0.22	5.38	104.23	10973.2	0.09	>1
7	4	-35732.3	0.21	--	121.19	11075.3	0.09	--
9	5	-35915.4	0.22	5.36	415.06	12945.7	0.12	>1
11	6	-36007.4	0.22	--	514.09	13496.7	0.12	--
13	7	-35647.7	0.21	5.4	365.29	12653.4	0.11	>1
15	8	-35731.2	0.21	--	453.02	13077.9	0.12	--
17	9	-35978.1	0.22	5.35	234.28	11697.3	0.1	>1
19	10	-36019.6	0.22	--	283.87	11864.5	0.1	--
21	11	-35755.6	0.22	5.38	110.08	10952.5	0.09	>1
23	12	-35744	0.22	--	127.18	10941	0.09	--
25	13	-35925.3	0.22	5.36	421.53	12323.4	0.11	>1
27	14	-36019.1	0.22	--	520.58	12654.3	0.12	--
29	15	-35657.6	0.21	5.4	370.61	12090.8	0.11	>1
31	16	-35742.9	0.22	--	458.39	12371.3	0.11	--
33	17	-51142.8	0.31	3.76	18.23	16333	0.13	>1
35	18	-51059.4	0.31	3.77	4.3	16427.6	0.13	>1
37	19	-51072.5	0.31	3.77	27.39	16505.6	0.14	>1
39	20	-51129.7	0.31	3.76	33.46	16255.7	0.13	>1
41	21	-37504.5	0.23	--	16.26	11701.2	0.1	--
43	22	-37421.1	0.23	--	6.26	11795.7	0.1	--
45	23	-37434.2	0.23	--	27.86	11874.8	0.1	--
47	24	-37491.4	0.23	--	32.34	11623.1	0.1	--
49	25	-33395.9	0.2	--	15.9	10342.7	0.09	--
51	26	-33312.4	0.2	--	6.6	10437.2	0.09	--
53	27	-33325.5	0.2	--	28.06	10516.2	0.09	--
55	28	-33382.8	0.2	--	32.06	10264.8	0.08	--
57	29	-32237.8	0.19	--	15.73	9926.69	0.08	--
59	30	-32154.4	0.19	--	6.77	10021.1	0.08	--
61	31	-32167.5	0.19	--	28.09	10100.6	0.08	--
63	32	-32224.7	0.19	--	31.98	9848.33	0.08	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-35968.2	0.22	2.9	225.64	12016.2	0.1	>1
4	2	-36007.9	0.22	--	275.14	12384	0.11	--
6	3	-35745.7	0.22	2.92	104.23	10973.2	0.09	>1
8	4	-35732.3	0.21	--	121.19	11075.3	0.09	--
10	5	-35915.4	0.22	2.9	415.06	12945.7	0.12	>1
12	6	-36007.4	0.22	--	514.09	13496.7	0.12	--
14	7	-35647.7	0.21	2.93	365.29	12653.4	0.11	>1
16	8	-35731.2	0.21	--	453.02	13077.9	0.12	--
18	9	-35978.1	0.22	2.9	234.28	11697.3	0.1	>1
20	10	-36019.6	0.22	--	283.87	11864.5	0.1	--
22	11	-35755.6	0.22	2.92	110.08	10952.5	0.09	>1
24	12	-35744	0.22	--	127.18	10941	0.09	--
26	13	-35925.3	0.22	2.9	421.53	12323.4	0.11	>1
28	14	-36019.1	0.22	--	520.58	12654.3	0.12	--
30	15	-35657.6	0.21	2.93	370.61	12090.8	0.11	>1
32	16	-35742.9	0.22	--	458.39	12371.3	0.11	--
34	17	-51142.8	0.31	2.04	18.23	16333	0.13	>1
36	18	-51059.4	0.31	2.04	4.3	16427.6	0.13	>1
38	19	-51072.5	0.31	2.04	27.39	16505.6	0.14	>1
40	20	-51129.7	0.31	2.04	33.46	16255.7	0.13	>1
42	21	-37504.5	0.23	--	16.26	11701.2	0.1	--
44	22	-37421.1	0.23	--	6.26	11795.7	0.1	--
46	23	-37434.2	0.23	--	27.86	11874.8	0.1	--
48	24	-37491.4	0.23	--	32.34	11623.1	0.1	--
50	25	-33395.9	0.2	--	15.9	10342.7	0.09	--
52	26	-33312.4	0.2	--	6.6	10437.2	0.09	--
54	27	-33325.5	0.2	--	28.06	10516.2	0.09	--
56	28	-33382.8	0.2	--	32.06	10264.8	0.08	--

Relazione di calcolo

58	29	-32237.8	0.19	--	15.73	9926.69	0.08	--
60	30	-32154.4	0.19	--	6.77	10021.1	0.08	--
62	31	-32167.5	0.19	--	28.09	10100.6	0.08	--
64	32	-32224.7	0.19	--	31.98	9848.33	0.08	--

Plinto n. 13

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cmq>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cmq>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cmq>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cmq>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-36040	0.22	5.34	243.67	11665.3	0.1	>1
3	2	-36068.9	0.22	--	292.81	11832.6	0.1	--
5	3	-35867.9	0.22	5.36	132.66	10923.9	0.09	>1
7	4	-35855.7	0.22	--	151.18	10913.3	0.09	--
9	5	-35934.8	0.22	5.35	422.91	12287.3	0.11	>1
11	6	-36006.3	0.22	--	521.41	12617.3	0.12	--
13	7	-35672.5	0.21	5.39	371.04	12054	0.11	>1
15	8	-35739.4	0.21	--	458.69	12333.4	0.11	--
17	9	-36032.5	0.22	5.34	234.21	11985.6	0.1	>1
19	10	-36060.1	0.22	--	282.63	12226.8	0.11	--
21	11	-35860.4	0.22	5.37	126.09	10945.1	0.09	>1
23	12	-35846.8	0.22	--	143.36	10935.3	0.09	--
25	13	-35927.3	0.22	5.36	415.84	12912	0.12	>1
27	14	-35997.5	0.22	--	514.17	13394.7	0.12	--
29	15	-35665	0.21	5.39	365.17	12619	0.11	>1
31	16	-35730.6	0.21	--	452.82	13036.2	0.12	--
33	17	-51236.3	0.31	3.76	20.42	16376.2	0.13	>1
35	18	-51317.9	0.31	3.75	41.74	16280.9	0.13	>1
37	19	-51254.9	0.31	3.75	41.33	16455.9	0.14	>1
39	20	-51299.2	0.31	3.75	44.18	16201.9	0.13	>1
41	21	-37541.1	0.23	--	12.18	11760.3	0.1	--
43	22	-37622.7	0.23	--	33.28	11665.1	0.1	--
45	23	-37559.8	0.23	--	35.91	11841.1	0.1	--
47	24	-37604	0.23	--	38.29	11585.2	0.1	--
49	25	-33409.5	0.2	--	10.43	10407	0.09	--
51	26	-33491.1	0.2	--	31.39	10311.8	0.09	--
53	27	-33428.2	0.2	--	34.94	10487.7	0.09	--
55	28	-33472.5	0.2	--	37.07	10232.2	0.08	--
57	29	-32243.8	0.19	--	9.8	9992.81	0.08	--
59	30	-32325.4	0.19	--	30.71	9897.7	0.08	--
61	31	-32262.5	0.19	--	34.57	10074	0.08	--
63	32	-32306.7	0.19	--	36.66	9817.64	0.08	--

Verifiche in condizioni non drenate

Relazione di calcolo

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-36040	0.22	2.89	243.67	11665.3	0.1	>1
4	2	-36068.9	0.22	--	292.81	11832.6	0.1	--
6	3	-35867.9	0.22	2.91	132.66	10923.9	0.09	>1
8	4	-35855.7	0.22	--	151.18	10913.3	0.09	--
10	5	-35934.8	0.22	2.9	422.91	12287.3	0.11	>1
12	6	-36006.3	0.22	--	521.41	12617.3	0.12	--
14	7	-35672.5	0.21	2.92	371.04	12054	0.11	>1
16	8	-35739.4	0.21	--	458.69	12333.4	0.11	--
18	9	-36032.5	0.22	2.9	234.21	11985.6	0.1	>1
20	10	-36060.1	0.22	--	282.63	12226.8	0.11	--
22	11	-35860.4	0.22	2.91	126.09	10945.1	0.09	>1
24	12	-35846.8	0.22	--	143.36	10935.3	0.09	--
26	13	-35927.3	0.22	2.9	415.84	12912	0.12	>1
28	14	-35997.5	0.22	--	514.17	13394.7	0.12	--
30	15	-35665	0.21	2.93	365.17	12619	0.11	>1
32	16	-35730.6	0.21	--	452.82	13036.2	0.12	--
34	17	-51236.3	0.31	2.04	20.42	16376.2	0.13	>1
36	18	-51317.9	0.31	2.03	41.74	16280.9	0.13	>1
38	19	-51254.9	0.31	2.04	41.33	16455.9	0.14	>1
40	20	-51299.2	0.31	2.03	44.18	16201.9	0.13	>1
42	21	-37541.1	0.23	--	12.18	11760.3	0.1	--
44	22	-37622.7	0.23	--	33.28	11665.1	0.1	--
46	23	-37559.8	0.23	--	35.91	11841.1	0.1	--
48	24	-37604	0.23	--	38.29	11585.2	0.1	--
50	25	-33409.5	0.2	--	10.43	10407	0.09	--
52	26	-33491.1	0.2	--	31.39	10311.8	0.09	--
54	27	-33428.2	0.2	--	34.94	10487.7	0.09	--
56	28	-33472.5	0.2	--	37.07	10232.2	0.08	--
58	29	-32243.8	0.19	--	9.8	9992.81	0.08	--
60	30	-32325.4	0.19	--	30.71	9897.7	0.08	--
62	31	-32262.5	0.19	--	34.57	10074	0.08	--
64	32	-32306.7	0.19	--	36.66	9817.64	0.08	--

Plinto n. 15

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13
7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{lim}=206807.00 <daN>

q_p=39.55 <daN/cm>

QP_{lim}=198794.00 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm>	k_s <daN/cm>	σ_h <daN/cm>	k_h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{lim}=162857.00 <daN>

q_p=9.60 <daN/cm>

QP_{lim}=48238.10 <daN>

k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-91218.7	0.55	2.11	20802.3	31506.2	0.79	>1
3	2	-98081	0.59	--	24593.2	37259.2	0.94	--
5	3	-91199.9	0.55	2.11	20785.4	31382.7	0.79	>1
7	4	-98057.7	0.59	--	24573.7	37105.9	0.94	--

Relazione di calcolo

9	5	-65990.9	0.4	2.92	7067.62	13165.2	0.29	>1
11	6	-68262.9	0.41	--	8367.23	15834.7	0.34	--
13	7	-44348.2	0.27	4.34	5311.25	10884.4	0.23	>1
15	8	-42681.3	0.26	--	6292.79	13160.8	0.27	--
17	9	-88018.9	0.53	2.19	20778.8	31515.2	0.79	>1
19	10	-94291	0.57	--	24569.7	37270.1	0.94	--
21	11	-88000.1	0.53	2.19	20762.3	31378.6	0.79	>1
23	12	-94267.7	0.57	--	24550.6	37100.6	0.93	--
25	13	-62791	0.38	3.06	7043.04	13219.9	0.29	>1
27	14	-64472.9	0.39	--	8342.25	15901.1	0.34	--
29	15	-41148.3	0.25	4.68	5330.74	10946.8	0.23	>1
31	16	-38891.2	0.23	--	6311.68	13236.4	0.27	--
33	17	-72617.8	0.44	2.65	1814.41	2734.03	0.07	>1
35	18	-79171.3	0.48	2.43	1848.35	2728.48	0.07	>1
37	19	-75893.9	0.46	2.54	190.1	929.71	0.01	>1
39	20	-75895.2	0.46	2.54	410.38	633.01	0.02	>1
41	21	-52292.1	0.31	--	1806.92	2731.61	0.07	--
43	22	-58845.6	0.35	--	1831.67	2727.44	0.07	--
45	23	-55568.2	0.33	--	104.16	893.39	0.01	--
47	24	-55569.5	0.33	--	324.33	669.34	0.01	--
49	25	-47016.6	0.28	--	1804.59	2732.02	0.07	--
51	26	-53570.1	0.32	--	1827.05	2727.67	0.07	--
53	27	-50292.7	0.3	--	72.43	900.95	0.01	--
55	28	-50294	0.3	--	292.4	661.77	0.01	--
57	29	-45394.4	0.27	--	1804.13	2732.01	0.07	--
59	30	-51947.9	0.31	--	1825.84	2727.67	0.07	--
61	31	-48670.5	0.29	--	63.96	900.86	0.01	--
63	32	-48671.8	0.29	--	283.85	661.86	0.01	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-91218.7	0.55	1.14	20802.3	31506.2	0.79	>1
4	2	-98081	0.59	--	24593.2	37259.2	0.93	--
6	3	-91199.9	0.55	1.14	20785.4	31382.7	0.79	>1
8	4	-98057.7	0.59	--	24573.7	37105.9	0.93	--
10	5	-65990.9	0.4	1.58	7067.62	13165.2	0.29	>1
12	6	-68262.9	0.41	--	8367.23	15834.7	0.34	--
14	7	-44348.2	0.27	2.35	5311.25	10884.4	0.23	>1
16	8	-42681.3	0.26	--	6292.79	13160.8	0.27	--
18	9	-88018.9	0.53	1.19	20778.8	31515.2	0.79	>1
20	10	-94291	0.57	--	24569.7	37270.1	0.93	--
22	11	-88000.1	0.53	1.19	20762.3	31378.6	0.79	>1
24	12	-94267.7	0.57	--	24550.6	37100.6	0.93	--
26	13	-62791	0.38	1.66	7043.04	13219.9	0.29	>1
28	14	-64472.9	0.39	--	8342.25	15901.1	0.34	--
30	15	-41148.3	0.25	2.54	5330.74	10946.8	0.23	>1
32	16	-38891.2	0.23	--	6311.68	13236.4	0.27	--
34	17	-72617.8	0.44	1.44	1814.41	2734.03	0.07	>1
36	18	-79171.3	0.48	1.32	1848.35	2728.48	0.07	>1
38	19	-75893.9	0.46	1.37	190.1	929.71	0.01	>1
40	20	-75895.2	0.46	1.37	410.38	633.01	0.02	>1
42	21	-52292.1	0.31	--	1806.92	2731.61	0.07	--
44	22	-58845.6	0.35	--	1831.67	2727.44	0.07	--
46	23	-55568.2	0.33	--	104.16	893.39	0.01	--
48	24	-55569.5	0.33	--	324.33	669.34	0.01	--
50	25	-47016.6	0.28	--	1804.59	2732.02	0.07	--
52	26	-53570.1	0.32	--	1827.05	2727.67	0.07	--
54	27	-50292.7	0.3	--	72.43	900.95	0.01	--
56	28	-50294	0.3	--	292.4	661.77	0.01	--
58	29	-45394.4	0.27	--	1804.13	2732.01	0.07	--
60	30	-51947.9	0.31	--	1825.84	2727.67	0.07	--
62	31	-48670.5	0.29	--	63.96	900.86	0.01	--
64	32	-48671.8	0.29	--	283.85	661.86	0.01	--

Plinto n. 16

Tipo palo=Trivellato

Rotazione testa libera

Coefficiente di efficienza=1.00

Dp=0.800000 <m> Lp=18.000000 <m> Wp=22619.50 <daN> D=0.80 <m>

Colonna stratigrafica numero 2 Stratigrafia

Verifiche in condizioni drenate

Zp <m>	τ_s <daN/cm ² >	k_s <daN/cm ² >	σ_h <daN/cm ² >	k_h <daN/cm ² >
0.8	0.19	0.29	2.87	3.13
5	0.38	0.29	8.25	3.13

Relazione di calcolo

7	0.39	0.41	10.19	4.38
18.8	0.67	0.41	19.15	4.38

QS_{im}=206807.00 <daN>
 q_p=39.55 <daN/cmq>
 QP_{im}=198794.00 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni non drenate

Zp <m>	τ _s <daN/cmq>	k _s <daN/cm>	σ _h <daN/cmq>	k _h <daN/cm>
0.8	0.36	0.29	4.8	3.13
5	0.36	0.29	4.8	3.13
7	0.36	0.41	7.2	4.38
18.8	0.36	0.41	7.2	4.38

QS_{im}=162857.00 <daN>
 q_p=9.60 <daN/cmq>
 QP_{im}=48238.10 <daN>
 k_p=3.17 <daN/cm>

Verifiche in condizioni drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
1	1	-88071.8	0.53	2.18	20797.3	31519.1	0.79	>1
3	2	-94342.8	0.57	--	24588.2	37278.6	0.94	--
5	3	-88026.6	0.53	2.19	20780.8	31406.7	0.79	>1
7	4	-94286.8	0.57	--	24569.1	37139	0.94	--
9	5	-62883.1	0.38	3.06	7060.77	13186.9	0.29	>1
11	6	-64574.4	0.39	--	8359.89	15862.6	0.34	--
13	7	-41247.4	0.25	4.66	5312.86	10974.2	0.23	>1
15	8	-39002.5	0.23	--	6293.78	13270	0.27	--
17	9	-91269.3	0.55	2.11	20783.7	31518.9	0.79	>1
19	10	-98130	0.59	--	24574.7	37276.5	0.94	--
21	11	-91224	0.55	2.11	20766.9	31419.4	0.79	>1
23	12	-98073.9	0.59	--	24555.2	37152.9	0.94	--
25	13	-66080.5	0.4	2.91	7049.27	13140.1	0.29	>1
27	14	-68361.5	0.41	--	8348.81	15804.3	0.34	--
29	15	-44444.9	0.27	4.33	5328.59	10907.1	0.23	>1
31	16	-42789.6	0.26	--	6310.02	13190.2	0.27	--
33	17	-79242.1	0.48	2.43	1822.31	2735.91	0.07	>1
35	18	-72690.4	0.44	2.65	1840.46	2728.69	0.07	>1
37	19	-75970.5	0.46	2.53	189.66	922.63	0.01	>1
39	20	-75961.9	0.46	2.53	410.1	639.6	0.02	>1
41	21	-58896.7	0.35	--	1812.64	2733.26	0.07	--
43	22	-52345	0.31	--	1825.96	2728.2	0.07	--
45	23	-55625.2	0.33	--	103.74	888.21	0.01	--
47	24	-55616.6	0.33	--	324.12	674	0.01	--
49	25	-53616.5	0.32	--	1809.73	2733.09	0.07	--
51	26	-47064.8	0.28	--	1821.92	2729.04	0.07	--
53	27	-50344.9	0.3	--	71.91	896.33	0.01	--
55	28	-50336.3	0.3	--	292.21	665.87	0.01	--
57	29	-51992.7	0.31	--	1809.07	2732.96	0.07	--
59	30	-45441	0.27	--	1820.9	2729.17	0.07	--
61	31	-48721.2	0.29	--	63.4	896.41	0.01	--
63	32	-48712.6	0.29	--	283.66	665.79	0.01	--

Verifiche in condizioni non drenate

Caso	CC	N <daN>	Ced <cm>	Sic.V	T <daN>	M <daNm>	Sps <cm>	Sic.O
2	1	-88071.8	0.53	1.18	20797.3	31519.1	0.79	>1
4	2	-94342.8	0.57	--	24588.2	37278.6	0.93	--
6	3	-88026.6	0.53	1.19	20780.8	31406.7	0.79	>1
8	4	-94286.8	0.57	--	24569.1	37139	0.93	--
10	5	-62883.1	0.38	1.66	7060.77	13186.9	0.29	>1
12	6	-64574.4	0.39	--	8359.89	15862.6	0.34	--
14	7	-41247.4	0.25	2.53	5312.86	10974.2	0.23	>1
16	8	-39002.5	0.23	--	6293.78	13270	0.27	--
18	9	-91269.3	0.55	1.14	20783.7	31518.9	0.79	>1
20	10	-98130	0.59	--	24574.7	37276.5	0.93	--
22	11	-91224	0.55	1.14	20766.9	31419.4	0.79	>1
24	12	-98073.9	0.59	--	24555.2	37152.9	0.93	--
26	13	-66080.5	0.4	1.58	7049.27	13140.1	0.29	>1
28	14	-68361.5	0.41	--	8348.81	15804.3	0.34	--
30	15	-44444.9	0.27	2.35	5328.59	10907.1	0.23	>1

Relazione di calcolo

32	16	-42789.6	0.26	--	6310.02	13190.2	0.27	--
34	17	-79242.1	0.48	1.32	1822.31	2735.91	0.07	>1
36	18	-72690.4	0.44	1.44	1840.46	2728.69	0.07	>1
38	19	-75970.5	0.46	1.37	189.66	922.63	0.01	>1
40	20	-75961.9	0.46	1.37	410.1	639.6	0.02	>1
42	21	-58896.7	0.35	--	1812.64	2733.26	0.07	--
44	22	-52345	0.31	--	1825.96	2728.2	0.07	--
46	23	-55625.2	0.33	--	103.74	888.21	0.01	--
48	24	-55616.6	0.33	--	324.12	674	0.01	--
50	25	-53616.5	0.32	--	1809.73	2733.09	0.07	--
52	26	-47064.8	0.28	--	1821.92	2729.04	0.07	--
54	27	-50344.9	0.3	--	71.91	896.33	0.01	--
56	28	-50336.3	0.3	--	292.21	665.87	0.01	--
58	29	-51992.7	0.31	--	1809.07	2732.96	0.07	--
60	30	-45441	0.27	--	1820.9	2729.17	0.07	--
62	31	-48721.2	0.29	--	63.4	896.41	0.01	--
64	32	-48712.6	0.29	--	283.66	665.79	0.01	--