UNIONE MONTANA SUOL D'ALERAMO

PROVINCIA DI ALESSANDRIA

INTERVENTI DI MANUTENZIONE DEL TERRITORIO MONTANO

PROGETTO ESECUTIVO

esteso ai comuni di: CARTOSIO, CAVATORE, DENICE,
MELAZZO, MERANA,
MONTECHIARO D'ACQUI, MORBELLO, PARETO, PONTI
(1° LOTTO)

RELAZIONE SULLE STRUTTURE

RIF. INT.: 2017_74

DATA: 20 ago. 2018

I TECNICI
Ing. Italo BRUNOPOL
Ing. Paolo CHIARELLA

Dott. Geol. Andrea Silvio BASSO

SETTORI
CIVILE AMB.
IMPUSTR. INFORM
IMPUS

Raggruppamento Temporaneo di Professionisti

STUDIONOVI

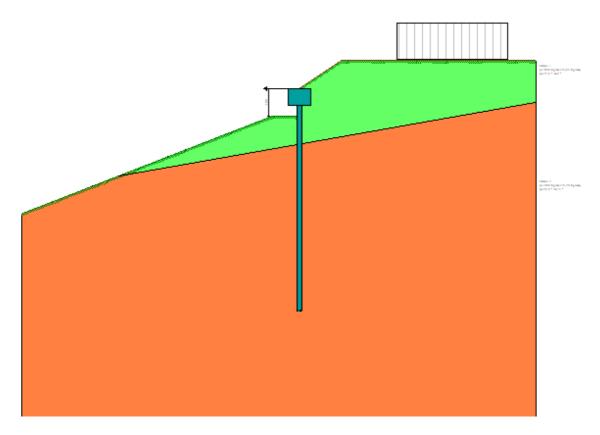
Bruno-Chiarella

STUDIO DI GEOLOGIA Andrea Silvio Basso

Via Manzoni 14, 15067 NOVI L. (AL) tel. 0143 75470 - fax 0143 321409

Comune di Montechiaro D'Acqui

INTERVENTO n° 1) – Paratia (berlinese)



Normative di riferimento

- Legge nr. 1086 del 05/11/1971.

Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio, normale e precompresso ed a struttura metallica.

- Legge nr. 64 del 02/02/1974.

Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.

- D.M. LL.PP. del 11/03/1988.

Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

- D.M. LL.PP. del 14/02/1992.

Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

- D.M. 9 Gennaio 1996

Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

- D.M. 16 Gennaio 1996

Norme Tecniche relative ai 'Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi'.

- D.M. 16 Gennaio 1996

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 N. 252 AA.GG./S.T.C.

Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. 9 Gennaio 1996.

- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 N. 65/AA.GG.

Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. 16 Gennaio 1996.

- Norme Tecniche per le Costruzioni 2008 (D.M. 14 Gennaio 2008)
- Circolare 617 del 02/02/2009

Istruzioni per l'applicazione delle Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. 14 gennaio 2008.

Aztec Informatica s.r.l. * PAC Relazione di calcolo 2

VERIFICHE STRUTTURALI PRELIMINARI

Geometria paratia

Tipo paratia: BERLINESE costituita da micropali φ200 mm in acciaio, armati con tubi φ152x8 mm, posti ad interasse di 1.00 m con sovrastante cordolo in c.a. dimensioni 80x60 cm, a sostegno di corpo stradale.

Tipo paratia: Paratia di micropali		
Altezza fuori terra	1,00	[m]
Profondità di infissione	8,00	[m]
Altezza totale della paratia	9,00	[m]
Lunghezza paratia	14,00	[m]
Numero di file di micropali	1	
Interasse fra i micropali della fila	1,00	[m]
Diametro dei micropali	20,00	[cm]
Numero totale di micropali	13	
Numero di micropali per metro lineare	0.93	
Diametro esterno del tubolare	152,00	[mm]
Spessore del tubolare	8,00	[mm]

Descrizione terreni

Simbologia adottata

numero d'ordine Descrizione Descrizione del terreno

peso di volume del terreno espresso in [kg/mc] peso di volume saturo del terreno espresso [kg/mc] angolo d'attrito interno del terreno espresso in [°] φ δ angolo d'attrito terreno/paratia espresso in [°] coesione del terreno espressa in [kg/cmq]

N°	Descrizione	γ	γsat	ф	δ	С	
		[kg/mc]	[kg/mc]	[°]	[°]	[kg/cmq]	
1	Terreno 1	1800,0	2000,0	23.00	0.00	0,050	
2	Terreno 2	1900,0	2100,0	26.00	15.00	0,200	

Descrizione stratigrafia

Simbologia adottata

numero d'ordine dello strato a partire dalla sommità della paratia

spessore dello strato in corrispondenza dell'asse della paratia espresso in [m] costante di Winkler orizzontale espressa in $Kg/cm^2/cm$

sp kw

inclinazione dello strato espressa in GRADI(°) (M: strato di monte V:strato di valle)

Terreno Terreno associato allo strato (M: strato di monte V:strato di valle)

N°	sp	α _M	αv	Kw _M	Kw∨	Terreno M	Terreno V
	[m]	[°]	[°]	[kg/cmq/cm]	[kg/cmq/cm]		
1	2,00	10.00	10.00	0.37	0.37	Terreno 1	Terreno 1
2	10,00	0.00	0.00	2.49	2.49	Terreno 2	Terreno 2

Impostazioni di analisi

Analisi per Combinazioni di Carico.

Rottura del terreno: Pressione passiva

Influenza δ (angolo di attrito terreno-paratia): Nel calcolo del coefficiente di spinta attiva Ka e nell'inclinazione della spinta attiva (non viene considerato per la spinta passiva)

Stabilità globale: Metodo di Fellenius

Impostazioni analisi sismica

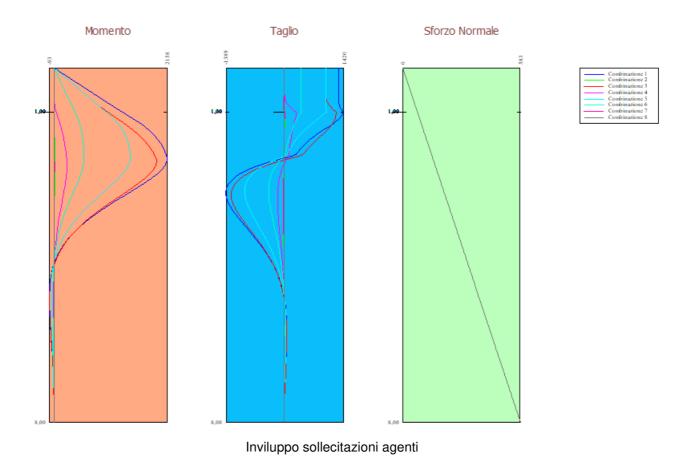
Identificazione del sito

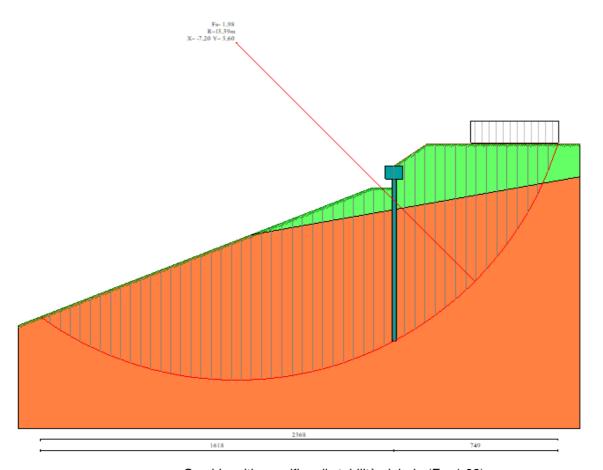
Latitudine 44.595481 Longitudine 8.379870 Comune Montechiaro D' Acqui

Provincia Alessandria Regione Piemonte

Punti di interpolazione del reticolo 16022 - 16023 - 15801 - 15800 Aztec Informatica s.r.l. * PAC Relazione di calcolo 3

Tipo di opera Tipo di costruzione Opera ordinaria Vita nominale 50 anni Classe d'uso II - Normali affollamenti e industrie non pericolose Vita di riferimento Combinazioni/Fase Accelerazione al suolo [m/s^2] Massimo fattore amplificazione spettro orizzontale F_0 Periodo inizio tratto spettro a velocità costante Tc^* Coefficiente di amplificazione per tipo di sottosuolo (Ss) Coefficiente di riduzione per tipo di sottosuolo ($α$) Spostamento massimo senza riduzione di resistenza Us [m] Coefficiente di riduzione per spostamento massimo ($β$) Coefficiente di intensità sismica (percento) Rapporto intensità sismica verticale/orizzontale (kv) Influenza sisma nella spinta attiva da monte Forma diagramma incremento sismico : Triangolare con vertice in alto.						50 anni SLU 0.504 2.603 0.295 1.200 1.200 0.040 0.510 3.773 0.00		\$LE 0.228 2.565 0.187 1.200 1.200 1.000 0.040 0.510 1.706	
<u>Spinta</u>									
Spinta massima Resistenza passiva Controspinta				Pa = Pp = Pc =	239 -2554 1315	[kg] [kg] [kg]	Y = Y = Y =	0,88 2,15 4,02	[m] [m] [m]
<u>Sollecitazioni</u>									
	M 2158 -93	Ү м 2,05 5,20	T 1420 -1389	1 ,0 2,8		N 583 0	Y_N 8,00 0,00	MAX MIN	
<u>Spostamenti</u>									
,	U 4444 0359	Y _U 0,00 3,65	V 0,0025 0,0000	Y 0,0 0,0		MAX MIN			
Stabilità globale									
Raggio del cerchio critico Centro del cerchio critico Intersezione cerchio-pendio a valle Intersezione cerchio-pendio a monte Fattore di sicurezza				(-16,2	16,10 20; 6,40) 24; -6,92) 97; 1,00) 1.88	[m]			
Verifiche struttu	rali paratia								
Flessione Combinazione Ordinata della sezione con fattore di sicurezza minimo Momento ultimo Sforzo normale ultimo Momento ultimo Sforzo normale ultimo Fattore di sicurezza della sezione					0 Y = M = N = Mu = Nu = FS =	2,05 2324 161 4622 320 1.99	[m] [kgm] [kg] [kgm] [kg]		
Taglio Combinazione Ordinata della sezio Taglio Taglio resistente Fattore di sicurezza		di sicurezza	minimo		0 Y = T = VRd = FS =	1,00 1529 50951 33.32	[m] [kg] [kg]		
Tensione ideale nel Tensione massima Tensione tangenzia	nell'armatura)	$\sigma_{id} = \sigma_{f} = \tau_{f} = 0$	1276,09 1276,09 60,58	[kg/cmq] [kg/cmq] [kg/cmq]	Y = Y = Y =	2,00 2,00 1,00	[m] [m] [m]





Cerchio critico verifica di stabilità globale (Fs=1.98)