Localizzazione:

REGIONE LIGURIA

PROVINCIA DI SAVONA

COMUNE DI VARAZZE

Committente:

MARINA DI VARAZZE s.r.l.

Oggetto:

INNALZAMENTO MURO PARAONDE DIGA DI SOPRAFLUTTO, PORTO TURISTICO DI VARAZZE



INDAGINI IN SITU E DI LABORATORIO GEOLOGIA TECNICA ED AMBIENTALE

Studio associato dr. Michele De Ruvo e dr. Pier Augusto Favole: Vicolo Salzea n.24 - 10028 TROFARELLO (TO) Tel. e fax 011-6490619 srg@fastwebnet.it www.rilievigeologiatecnica.it

Elaborato:

RELAZIONE GEOLOGICA RELAZIONE GEOTECNICA



Riferimenti:

89-19/45-1368/dr

Revisione n. 0

Collaboratore:

dr. Geol. Chiono Daniela

Data:

26/09/19

La riproduzione, anche parziale, del presente elaborato mediante mezzi elettronici, meccanici o altri non è consentita senza l'autorizzazione scritta dell'autore. Ogni abuso sarà perseguito a termini di legge.

INDICE

PARTE PRIMA - RELAZIONE GEOLOGICA

1. Pren	nessa4
2. Inqu	adramento generale4
3. Inqu	uadramento Geologico-Geomorfologico5
4. Mod	ello geologico5
5. Norn	nativa sismica5
6. Cond	clusioni e raccomandazioni 6
	PARTE SECONDA - RELAZIONE GEOTECNICA
1. Stud	i ed indagini8
2. Mod	ello geotecnico8
3. Tipo	logia delle opere, dati costruttivi sull'esistente e dati disponibili in zona
4. Cara	utterizzazione geotecnica9
5. Con	siderazioni tecniche sulle opere in progetto10
Allegati	i
All.n. 1	Inquadramento geografico ed ubicazione del sito su C.T.R.
All.n. 2	Inquadramento geologico su Carta Geologica d'Italia 1:100000 00 (a) e su Carta d Suscettibilità al dissesto (b)
All.n. 3	Inquadramento su P.U.C. (a) e su Carta Rischio Idraulico (b)
All.n. 4	Planimetria di progetto
All.n. 5	Indagini di archivio

PARTE PRIMA RELAZIONE GEOLOGICA

1. Premessa

Il presente Studio geologico-tecnico è stato redatto in conformità alla normativa tecnica vigente ((D.M. 17/1/18 "Norme tecniche per le costruzioni" e D.M. LL.PP. 11/3/88 nº127 con circolari attuative M.LL.PP 24/9/88 n.30483, *O.P.C.M. n.3274/2003*, O.P.C.M. 3519/2006 e D.G.R. 17/03/2017 n°216) ed ai fini della redazione del progetto di innalzamento del muro paraonde della diga di sopraflutto del Porto Turistico di Varazze (SV).

Per la presente fase di supporto geologico-tecnico alla stesura del progetto, si sono utilizzati i dati del rilevamento geologico-geomorfologico dell'area nonché i dati geognostici di archivio relativo al progetto per la realizzazione del nuovo porto effettuate nel 2002.

L'attività si è articolata nei seguenti punti:

- esame della documentazione disponibile in letteratura e presso archivi pubblici in merito all'argomento, alla situazione geologica generale e alla situazione stratigrafica locale, in particolare, si fa riferimento alla campagna di indagini effettuate nel 2002 a supporto del progetto definitivo per la realizzazione del nuovo porto turistico;
- rilievo geomorfologico dell'area;
- modello geologico e caratterizzazione litologica dei terreni di fondazione;
- verifica delle condizioni di stabilità dell'area;
- considerazioni tecniche sulle opere in fase di progettazione architettonica.

Vengono di seguito riportate le fonti delle notizie geologico-tecniche ed idrogeologiche, relative alla zona in oggetto, ritenute fondamentali alla stesura del Progetto, desunte dalla letteratura scientifica disponibile o estratti da archivi pubblici. Esse si riferiscono in particolare alla documentazione bibliografica relativa alle condizioni geologiche ed idrogeologiche dell'area urbana di Varazze.

- 1. Carta geologica d'Italia (successivamente citata) e relative Note illustrative;
- 2. Allegati geologici di P.U.C..

2. Inquadramento generale

L'area in oggetto è situata nella zona Sud del territorio comunale di Varazze, al termine del lungomare cittadino in località Punta dell'Aspera, ed è posta sulla diga di sopraflutto del porto turistico.

Essa è compresa cartograficamente nel Foglio n. 229040, della Carta Tecnica Regionale della Liguria (in all.n.1 alla scala 1:10000) e nel Foglio n°82 "Genova" – scala 1:100.000 della Carta Geologica d'Italia. Le coordinate WGS84 dell'area sono: 44,3518 N – 8,5708 E e la quota media sul livello del mare della zona è di circa 5,25 m s.l.m.

A seguito di esame della cartografia del Piano di Bacino per la Tutela dal Rischio Idrogeologico nei bacini idrografici della Provincia di Savona scolanti nel Mar Tirreno, redatto ai sensi dell'art.1 comma 1 del D.L. 180198, approvato dalla Provincia di Savona con D.C.P. n37 del 25/11/03 ed aggiornato con D.C.P. n017 del 29/03/04, si rileva che:

- Carta di Suscettività al Dissesto: l'area di progetto è ubicata nella categoria "area a suscettività molto bassa Pg0" (all.n. 2b).

L'intervento in progetto risulta pertanto conforme alle previsioni del Piano di Bacino sul Rischio Idrogeologico.

3. Inquadramento Geologico-Geomorfologico

Da un punto di vista morfologico l'area si pone in corrispondenza di un tratto di costa, in prossimità di Punta dell'Aspera. L'area si presenta fortemente antropizzata, trattandosi di un sito portuale artificiale.

Nell'ambito generale, nella "Carta Geologica d'Italia" scala 1: 100.000 F. 82 Genova, l'area d'interesse è caratterizzata dalle litologie riferibili alla "Formazione di Molare", ovvero depositi prevalentemente continentali o salmastri; conglomerati poligenici più o meno cementati, con ciottoli di dimensioni variabili, in bancate potenti, localmente alternate a livelli arenacei e marnosi (Oligocene Superiore) e, nella fascia litoranea, da coperture sciolte detritiche e materiale eluvio-colluviale.

Attualmente, come evidenziato dalle stratigrafie dei sondaggi realizzati nel 2002, è presente materiale di riporto di spessore variabile dell'ordine di alcuni metri che maschera completamente il terreno naturale.

4. Modello geologico

In base ai risultati delle indagini di archivio disponibili, la stratigrafia dell'area si presenta relativamente omogenea ed evidenzia la presenza, al di sotto di c.ca 8 di metri di materiale di riporto, di terreni di copertura sciolti sabbiosi passanti a depositi conglomeratici appartenenti alla "Formazione di Molare".

La stratigrafia può essere rappresentata, a partire dal livello del mare, dai seguenti livelli:

- Livello 1: da +5,25 a -8,0 m struttura in cls del muro paraonde e del molo, passante a materiale di riporto a basamento del muro paraonde con blocchi di cava e ghiaia (tout venant);
- Livello 2: da -8,0 a -9,0 m copertura sabbioso-limosa dell'ordine del metro (depositi marini recenti);
- Livello 3: oltre -9,0 m substrato conglomeratico appartenente alla "Formazione di Molare".

5. Normativa sismica

Il territorio comunale di Varazze si caratterizza per un basso livello di sismicità.

La nuova classificazione sismica del territorio nazionale (Ordinanza della Presidenza del Consiglio dei Ministri n.3274 "Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sismica", pubblicata sulla Gazzetta Ufficiale dell'8 maggio 2003) modificata dalla mappatura approvata con *D.G.R.* 17/03/2017 n° 216 è articolata in quattro zone. Le prime tre corrispondono alle aree con sismicità alta, media e bassa, mentre la zona 4 è di nuova introduzione; in questo modo tutti i comuni italiani rientrano in una delle quattro categorie, eliminando l'idea comune che i territori non classificati siano certamente privi di rischi sismici.

Secondo la suddetta classificazione il comune di Varazze rientra nel grado basso, denominato **Zona sismica n. 4**: a tale classificazione corrisponde un valore dell'accelerazione orizzontale massima del suolo (frazione dell'accelerazione di gravità con probabilità di superamento del 10 % in 50 anni) a_g/g pari a 0.05g.

Un maggior dettaglio sulla *Pericolosità sismica di base* si ottiene utilizzando la normativa recentemente entrata in vigore, compresa nelle "Norme tecniche per le costruzioni" (D.M. 17/1/18) che, sulla base dei parametri di input quali le Coordinate geografiche del sito (per agganciarsi a 4 punti del reticolo di riferimento nazionale), Vita nominale, Classe d'uso e Vita di riferimento (sopra riportati), consente di ricavare i seguenti valori dei parametri sismici di base per i diversi Stati limite previsti:

Stato Limite		P _{VR}	T _R	ag	Fo	Tc*
SLE	Operatività	81%	60	0,264	2,55	0,20
	Danno	63%	101	0,323	2,56	0,22
SLU	Salv. Vita	10%	949	0,636	2,75	0,32
	Collasso	5%	1950	0,763	2,83	0,34

Sulla base dei parametri riportati in tabella nonché sulla base dell'individuazione della categoria di sottosuolo mediante le indagini effettuate e sulla base dei dati di archivio, la parametrizzazione sismica del sito verrà successivamente completata con l'individuazione del valore dello Spettro di risposta elastica del terreno (S) e dei valori di Tb, Tc, Tp, Fv.

6. Conclusioni e raccomandazioni

Lo studio dell'area in oggetto e delle opere previste ha evidenziato quanto segue:

- 1. non vi sono situazioni vincolistiche condizionanti di tipo geologico a carico dell'area;
- 2. considerato l'aumento dell'incidenza di mareggiate di potenza eccezionale, il progettato intervento di innalzamento del muro paraonde di 75 cm è da considerarsi sicuramente migliorativo della situazione esistente, non si esclude tuttavia che eventi futuri di potenza analoga o superiore possano comunque arrecare danni alle strutture portuali;
- nella Carta di Suscettività al Dissesto, l'area di progetto è ubicata nella categoria "area a suscettività molto bassa Pg0", pertanto, l'intervento in progetto risulta conforme alle previsioni del Piano di Bacino sul Rischio Idrogeologico;
- 4. geologicamente siamo in presenza, al di sotto di uno strato di cls, di materiale di riporto detritico ghiaioso, con blocchi di cava di dimensione variabile, fino a c.ca -8 m dal l.m. sovraimposto al substrato conglomeratico e alla sua copertura sabbioso-limosa (depositi marini attuali).

L'esame condotto nei capitoli precedenti permette quindi di esprimere un giudizio positivo circa la fattibilità dell'intervento edificatorio in progetto, fatti salvi i risultati e le prescrizioni riportate nella presente relazione.

Vistata dal D.L.

il tecnico incaricato r. geol. Michele De Ruvo S.R.G. Studio associato

PARTE SECONDA RELAZIONE GEOTECNICA

1. Studi ed indagini

L'attività si è articolata nei seguenti punti:

- esame della documentazione disponibile in letteratura in merito all'argomento, alla situazione geologica generale e alla situazione stratigrafica ed idrogeologica locale. In particolare, si fa riferimento alla campagna di indagini effettuate nel 2002 a supporto del progetto definitivo per la realizzazione del nuovo porto turistico;
- rilievo geomorfologico dell'area;
- caratterizzazione geotecnica dei terreni oggetto dell'indagine;
- considerazioni tecniche sulle fondazioni.

Vengono di seguito riportate le fonti delle notizie geologico-tecniche ed idrogeologiche, relative alla zona in oggetto, ritenute fondamentali alla stesura del Progetto, desunte dalla letteratura scientifica disponibile o estratti da archivi pubblici. Esse si riferiscono in particolare alla documentazione bibliografica relativa alle condizioni geologiche ed idrogeologiche dell'area urbana di Varazze:

- Carta geologica d'Italia (successivamente citata) e relative Note illustrative;
- Allegati geologici di P.U.C..

2. Modello geotecnico

In base ai risultati delle indagini di archivio disponibili, la stratigrafia dell'area si presenta relativamente omogenea ed evidenzia la presenza, al di sotto di c.ca 8 di metri di materiale di riporto, di terreni di copertura sciolti sabbiosi passanti a depositi conglomeratici appartenenti alla "Formazione di Molare".

La stratigrafia può essere rappresentata, a partire dal livello del mare, dai seguenti livelli:

- Livello 1: da +5,25 a -8,0 m struttura in cls del muro paraonde e del molo, passante a materiale di riporto a basamento del muro paraonde con blocchi di cava e ghiaia (tout venant);
- Livello 2: da -8,0 a -9,0 m copertura sabbioso-limosa dell'ordine del metro (depositi marini recenti);
- Livello 3: oltre -9,0 m substrato conglomeratico appartenente alla "Formazione di Molare".

3. Tipologia delle opere, dati costruttivi sull'esistente e dati disponibili in zona

L'intervento oggetto di verifica prevede la realizzazione di un rialzo del muro paraonde, sulla diga di sopraflutto destra. Nel Maggio 2009 è stato realizzato un primo rialzo di 75 cm, giudicato insufficiente, dopo il manifestarsi di eventi sempre più estremi (vedasi, ad esempio, la mareggiata del 29 Ottobre 2018 che ha danneggiato la bocca di porto facendo crollare il chiosco del distributore di carburante). La nuova costruzione ingloberà il precedente rialzo, raddoppiandone l'altezza e portando la sezione da 55 cm a 95 cm. Tale opera, così come il precedente intervento, verrà realizzato direttamente sulla struttura in cls del muro paraonde esistente mediante ancoraggi (si veda sezione di progetto in allegato). Non si prevedono nuove opere fondazionali.

I dati di progetto fornitici attribuiscono alla struttura una Vita nominale $V_N = 100 \text{ anni}$ ed una Classe d'uso $C_U II$, da cui deriva una Vita di riferimento $V_R di 100 \text{ anni}$.

4. Caratterizzazione geotecnica

Considerato lo stato dei luoghi e la natura dell'intervento, la definizione dei parametri geotecnici rappresentativi del sottosuolo dell'area è possibile per tutti i livelli sulla base di dati di archivio o di letteratura.

Di seguito si evidenzia la parametrizzazione geotecnica effettuata sulla base dei dati disponibili, suddivisa dapprima per livelli stratigrafici e poi sintetizzata da una tabella sinottica generale.

Il **terreno di riporto** presente in sito è rappresentato da ghiaia con ciottoli e blocchi di cava di dimensioni variabili (tout venant e mantellata a protezione dall'azione del moto ondoso - si veda all. 5 per sezione tipo). Si procederà, pertanto, ad attribuirgli parametri sulla base di un abaco derivato da prove sperimentali su materiale analogo per tipologia (vedasi tabella di seguito riportata), compatibili con le schematizzazioni riprodotte da vari Organismi di settore, quali "U.S. Army Corps of Engineers – Engineering and Design", "Naval Facilites Engineering Command – Soli Mechanics Design Manual".

	$\Phi = 36^{\circ} \pm \Phi_1 \pm \Phi_2 \pm \Phi_3 \pm \Phi_4$					
004000	SCARSO, SCIOLTO		- 6°			
GRADO DI	MEDIO	Φ1	+ 0°			
ADDENSAMENTO	ELEVATO, CHIUSO		+ 6°			
	SPIGOLOSA, GIOVANE		+ 1°			
FORMA E RUGOSITA' DEI	MEDIA		+ 0°			
CLASTI	ARROTONDATA	Φ_2	- 3°			
	MOLTO ARROTONDATA		- 5°			
DIMENSIONE	SABBIA		+ 0°			
PREVALENTE DEI	GHIAIA FINE	Φ3	+ 1°			
CLASTI	GHIAIA GROSSOLANA		+ 2°			
TESSITURA	SELEZIONATA		- 3°			
GRANULOMETRIA DELLA	MEDIA	Φ4	+ 0°			
MISCELA	BEN GRADATA		+ 3°			

Sulla base della tabella di cui sopra l'angolo di attrito interno del terreno di riporto in oggetto risulta stimabile:

$$\Phi = 36-6+1+2+0 = 33^{\circ}$$

Per quanto riguarda il materiale naturale che sostituisce il substrato, si farà riferimento ai dati derivanti dai sondaggi eseguiti nel 2002 per la realizzazione del nuovo porto.

Di seguito è riportata una parametrizzazione dei livelli valida per l'area indagata:

LIVELLO	Angolo di attrito interno Caratteristico Øk	Peso di volume Mg/m³ (g/cm³)
livello 1 - riporto	33°	2.00
livello 2 - sabbie	24°	1.80
livello 3 – conglomerati Formazione di Molare	35°	2.00

Sulla base dei dati disponibili, il sottosuolo dell'area in oggetto può essere classificato nella categoria C "depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di Vs,30 compresi tra 360 m/s e 800 m/s" e con un valore del Coefficiente tipografico ST pari a 1.0 (T1), la tabella della pericolosità sismica di base viene completata con i parametri di S (spettro di risposta elastico) Tb (periodo inizio tratto spettro accelerazione costante), Tc (periodo inizio tratto spettro spostamento costante) e Fv (fattore amplificazione verticale) di seguito riportati:

S	tato Limite	P_{VR}	T_R	ag	Fo	Tc*	S	Tb	Tc	T_D	F۷
SLE	Operatività	81%	60	0,264	2,55	0,20	1,50	0,12	0,35	1,71	0,56
SLE	Danno	63%	101	0,323	2,56	0,22	1,50	0,13	0,38	1,73	0,62
SLU	Salv. Vita	10%	949	0,636	2,75	0,32	1,50	0,16	0,49	1,85	0,93
SLU	Collasso	5%	1950	0,763	2,83	0,34	1,50	0,17	0,51	1,91	1,06

Ai sensi delle "Norme tecniche per il progetto di opere di fondazione e di sostegno dei terreni" la verifica a liquefazione può essere omessa quando si manifesti almeno una delle seguenti circostanze:

- accelerazioni massime attese al piano campagna in assenza di manufatti (condizioni di campo libero) minori di 0,1g;
- 2. profondità media stagionale della falda superiore a 15 m dal piano campagna, per piano campagna sub-orizzontale e strutture con fondazioni superficiali;
- 3. depositi costituiti da sabbie pulite con resistenza penetrometrica normalizzata (N1)60 > 30 oppure qc1N >180 dove (N1)60 è il valore della resistenza determinata in prove penetrometriche dinamiche (Standard Penetration Test) normalizzata ad una tensione efficace verticale di 100 kPa e qc1N è il valore della resistenza determinata in prove penetrometriche statiche (Cone Penetration Test) normalizzata ad una tensione efficace verticale di 100 kPa;
- 4. distribuzione granulometrica esterna alle zone indicate nella Figura 7.11.1(a) nel caso di terreni con coefficiente di uniformità Uc < 3,5 ed in Figura 7.11.1(b) nel caso di terreni con coefficiente di uniformità Uc > 3,5.

Non si ritiene che il terreno di fondazione possa essere suscettibile di liquefazione in quanto le accelerazioni attese sono inferiori a 0,1 g.

5. Considerazioni tecniche sulle opere in progetto

Lo studio geologico e geotecnico del sottosuolo dell'area in oggetto in rapporto alle opere previste ha evidenziato quanto segue:

- geologicamente siamo in presenza, al di sotto di uno strato di c.ca 2 m di cls e di materiale di riporto detritico ghiaioso, con blocchi di cava di dimensione variabile, fino a c.ca -8 m dal l.m., sovraimposto al substrato conglomeratico e alla sua copertura sabbioso limosa (depositi marini attuali);
- 2. dato il contesto portuale e i fatti pregressi che hanno portato al danneggiamento di alcune struttura esistenti nella bocca di porto (chiosco carburanti), considerato l'aumento

il tecnico incaricato geol. Michele De Ruvo

dell'incidenza di mareggiate di potenza eccezionale, il progettato intervento di innalzamento del muro paraonde di 75 cm è da considerarsi sicuramente migliorativo della situazione esistente, non si esclude tuttavia che tali eventi possano comunque manifestarsi in futuro con potenza analoga o superiore e possano comunque arrecare danni alle strutture portuali;

- sulla base dei progetti disponibili le fondazioni sono preesistenti in quanto il manufatto verrà realizzato direttamente sul muro paraonde esistente e la massicciata della diga di sopraflutto e risultano adeguate alla nuova struttura;
- 4. secondo la vigente normativa sismica il sito in esame, come in generale il comune di Varazze rientra tra quelli in classe 4 a minore sismicità: il valore dell'accelerazione orizzontale massima del suolo ag sono quelli tabellati per i diversi stati limite nel paragrafo sopra riportato.

In sede di progettazione definitiva e di attuazione occorrerà comunque verificare lo stato di fatto incontrato con le indagini e la persistenza delle condizioni ipotizzate nella presente relazione.

L'esame condotto nei capitoli precedenti permette, quindi, di esprimere un giudizio positivo circa la fattibilità dell'intervento in progetto, fatti salvi i risultati e le prescrizioni riportate nella presente relazione.

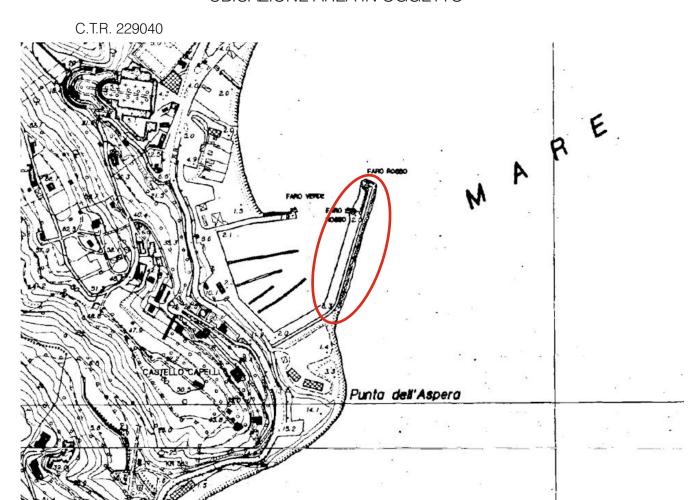
Il Progettista delle Strutture

Visto dal D.L.

11



INQUADRAMENTO GEOGRAFICO ED UBICAZIONE AREA IN OGGETTO

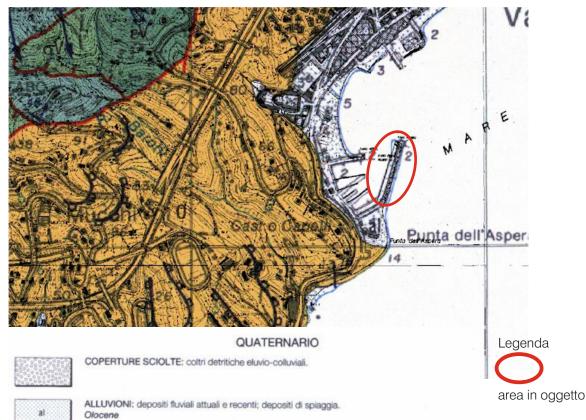


RIPRESA SATELLITARE DA GOOGLE EARTH





ESTRATTO DA CARTA GEOLOGICA (FG. 82 GENOVA)



COPERTURE PRE-QUATERNARIE

DEPOSITI SABBIOSI CIOTTOLOSI TERRAZZATI: conglomerato poligenico con elementi di calcescisti e serpentinoscisti a spigoli arrotondati in matrice detritica. Pleistocene

a0

ARGILLE DI ORTOVERO: argille giallastre con intercalazioni di sabbie e conglomerati; marne grigio azzurre; conglomerati minuti con matrice rossastra, argille gialle, marne grigie e conglomerati minuti con matrice rossastra. Pliocene

FORMAZIONE DI MOLARE: depositi prevalentemente continentali o salmastri; conglomerati poligenici più o meno cementati, con ciottoli di dimensioni variabili, in bancate potenti, localmente alternati a livelli arenacei e mamosi; mame ed arenarie grigio azzurre, marne grigio giallastre generalmente potenti, intercalate a bancate arenacee e conglomeratiche; intercalazioni di lenti di lignite. Oligocene inferiore

DOMINIO PIEMONTESE LIGURE

UNITÀ DI ALPICELLA (GRUPPO DI VOLTRI)

Calcescisti e metabasiti (prasiniti auct.) fittamente intercalate, a metamorfismo alpino polifasico da facies scisti blu a scisti verdi

CSAL

CALCESCISTI: scisti micaceo quarzosi, più o meno carbonatici. Giurassico

RAL

METABASITI: metabasiti listate comunemente a relitti di glaucofane. Giurassico

UNITÀ DI VARAZZE (GRUPPO DI VOLTRI)

Serpentinoscisti e metagabbri in facies scisti verdi



SERPENTINOSCISTI: serpentinoscisti carbonatici ed ofisilici. Giurassico

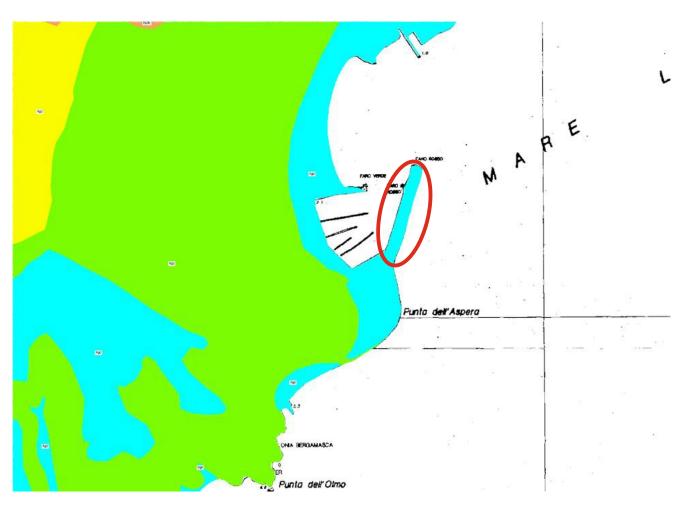


SERPENTINOSCISTI: serpentinoscisti da compatti a marcatamente fissili con frequenti intercalazioni di metarondigiti da originari filoni gabbrici; lenti di lherzoliti non completamente serpentinizzate.

METAGABBRI: metagabbri in facies scisti verdi a scistosità più o meno evidente intercalati nelle serpentiniti. Giurassico



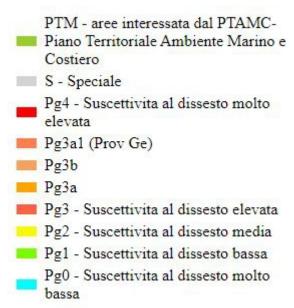
Estratto Carta Suscettività al Dissesto



Legenda

organical control of the co

Suscettività al dissesto





Estratto P.U.C.





Sub-Ambiti e Sub-Distretti

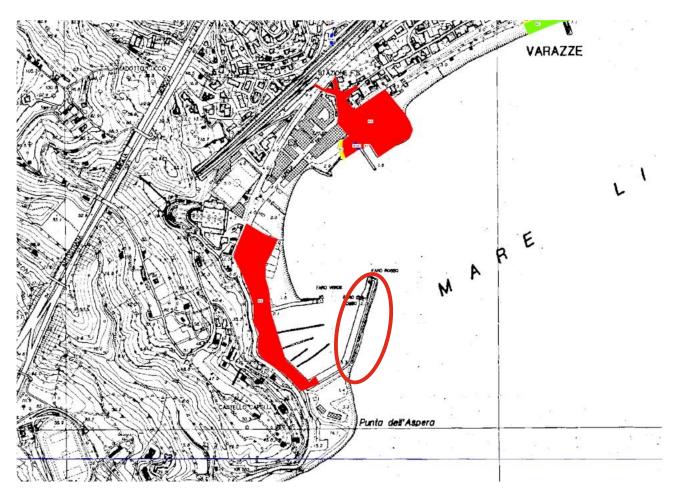


Risultato della S	Selezione
Identificativo	148
Codice	D
Descrizione	sub-distretti di trasformazione
Codice Ambito	T1
Consulta l'elab	orato 12 - Norme di Attuazione per Ambiti e Distretti
Consulta la Sin	ossi degli interventi sul patrimonio esistente





Estratto Rischio Idraulico



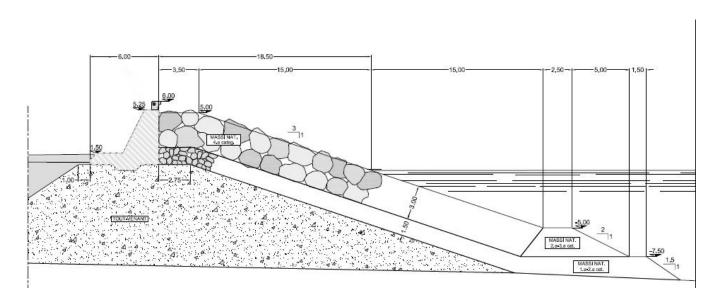


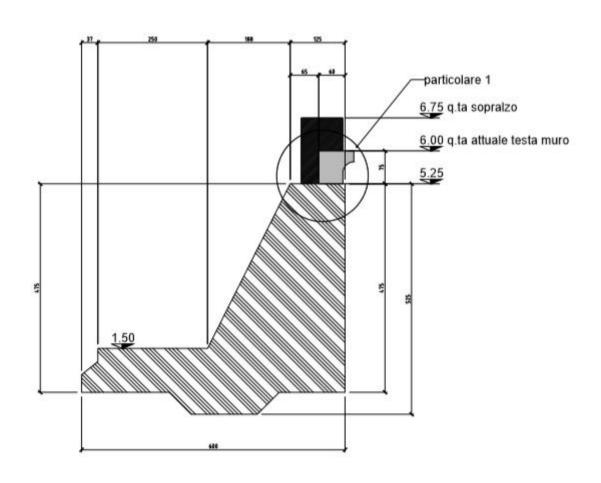
Rischio Idraulico

- Alveo
- S Speciale
- Ri4 Rischio idraulico molto elevato
- Ri3 Rischio idraulico elevato
- Ri2 Rischio idraulico medio
- Ril Rischio idraulico moderato
- Ri0 Rischio idraulico lieve



ESTRATTI PROGETTUALI fuori scala

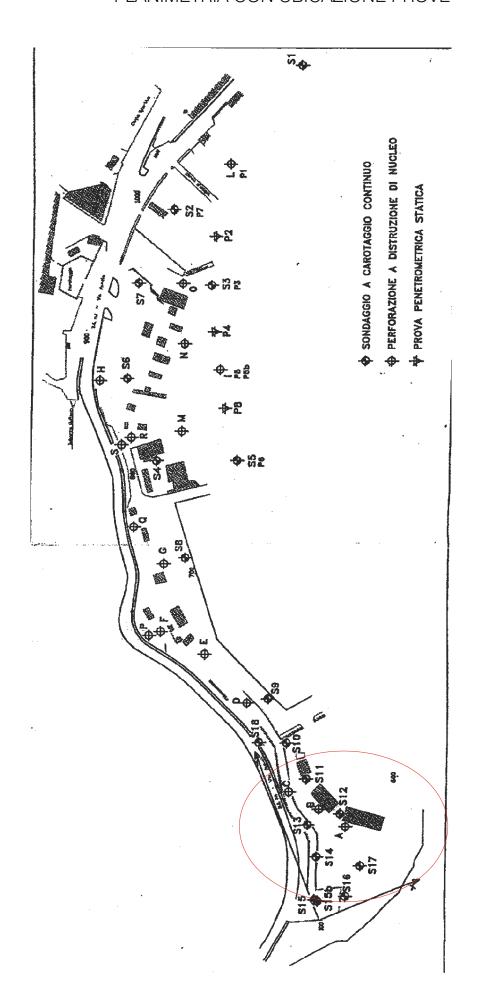




dettaglio muro paraonde scala 1:50



DATI DI ARCHIVIO PLANIMETRIA CON UBICAZIONE PROVE





COMMITTENTE COORDINATE: X= 44.54 Y= 27.08 QUOTA ASS, p.c. 14,13 m s/m DIREZIONE DATA INIDO: YERA FOR GIOSTEL MARINA CI VARAZZE TIPO ATTREZZATURA: Delta Base 520 DATA FINE: 1704GEC GEOTECNICA INCLINAZIONE: CANTIERE: DESCRIZIONE STRUMENT OPERATORE: Sig. Stationo Cyretia Varazze (SV) PERFORAZIONE 817 RESPONSABILE: Dott F Ranglei METODO DI PERFORAZIONE THO DI VIENNILE IPO CII GOGDINA GOGDINA PLUIDO DI PLUIDO DI PLUIDO DI PERFORAZIONE PAGINA 1 di STATISPAFIX CAROTAGGIO m da p.c ROD % DESCRIZIONE STRATIGRAFIA CASSE NOTE 08688 m da 8848 Materiale di riporto costituito da ghiais eterometrica, diam. max 60 mm, poligenica da subangelosa a subarrotondata ed elementi litoldi de centimetrici a decimetrici in matrico sabbicos talvotta limosa deboimente argiliosa de marrone-grigio a grigio-noccicia localmente grigia. Presenti resti di laterizi. THEFT 5 9 WIDIA 5.00 Carotlere semplice 11,00 E 11.00 2 Da m 7.90 a m 8.00 materiale non recuperat 10 1111 Da m 9.00 a m 9.40 materiale non recuperato. SUL, Limo sabbioso debolmente argilloso marrone con asparsa ghiala eterometrica, diam, max 60 mm, a poliserica subarrotondata, Presenti ciottoli, resti di a subarroto e lognosi. Diametro 127 10.00 Spanningerinca subarrotondata. Presenti ciottoli, resti di Spanningerinci. Spanningerinci. Spanningerinci. metamorfica, Da m 11.70 a m 12.00 e da m 12.20 a m 13.40 ghilaia eteromwirica, diam. max 40 mm, poligenica con-sabbla grigio chiaro-nocciola. Rari dottoli, 8 M ROTAZIONE ACCOM 3 Chiaia eterometrica, diam. max 35 mm, poligenica da grabarrotondata e subangolosa con sparsi elementi il iliodi politicologici e recti di laterizi in abbondante matrice sabbiosa limesa necciola-verdone. 15 15,00 ű 0 v Sabbia Fine ilmosa con colore variabile da noccleta-verde a grigio-verde con sparsa ghiala e elerometrica, poligenica ben arrotendata.

De m 18.30 a dem 19.00 a m 19.20 ghiala elerometrica, diam. max 50 mm, poligenica da subarrotendata a subangolosa con rari clottoli in matrice subbiosa grigio-verde.

Sabbia da Fine a Media con colore variabile da grigio-verde a grigio scuro con intercalazioni di ghiala di Fine, poligenica, ben arrotondata.

Sabbia FIM grigio-verde. semplice 22,30 m Caroliere 22.30 m 20.00 Ghialia Fine in matrice sabbiosa grigita passante a substituta de la compania del compania de la compania de la compania del compania de la compania del c Ē, 5 e doppie T2 e 101 mm 24 MO