Ampliamento dell'annesso agricolo adibito a frantoio Relazione geologica – idrogeologica e sismica con caratterizzazione geotecnica Firenze, giugno 2012

Il manicotto attraverso il quale si misura la resistenza dell'attrito laterale locale ha un diametro di 36 mm e una lunghezza di 133 mm per una superficie laterale 150 cm².

Le aste di manovra hanno lunghezza di 1000 mm e diametro esterno pari a 36 mm.

La cella di carico, accoppiata a un visualizzatore digitale Pagani per il rilevamento dati, è una "NBC elettronica"; l'insieme è tarato periodicamente presso le officine Pagani.

La prova effettuata ha consentito di misurare direttamente i seguenti parametri:

Resistenza totale alla punta in Kg;

Resistenza totale alla punta + resistenza d'attrito laterale locale (manicotto) in Kg;

Resistenza alla punta a rottura in kg/cm² (qc o Rp);

Resistenza d'attrito laterale locale in kg/cm² (fs o Rf o RI).

Da essi sono stati inoltre derivati i valori dei parametri qui di seguito elencati che, tuttavia, poiché ottenuti attraverso correlazioni empiriche, devono essere valutati e considerati con le dovute cautele:

C_c indice di compressibilità in cm²/kg;

φ angolo di attrito interno in gradi sessagesimali;

γ peso di volume naturale in t/m³;

D_rdensità relativa in %;

E Modulo di Young in kg/cm²;

Cu coesione non drenata in kg/cm2;

Mo modulo di deformazione edometrico per terreni coesivi in kg/cm²;

OCR grado di sovraconsolidazione;

G modulo dinamico di taglio in kg/cm²;

M_o modulo di deformazione edometrico per terreni incoerenti in kg/cm²,

P_{vs} Pressione verticale efficace a metà starto in Kg/cm².

E' stata infine calcolata la resistenza all'avanzamento totale della colonna di aste allacciata alla punta nei vari intervalli di manovra, ossia il valore del rapporto Ft = qc/fs (o Rp/Rf o Rp/Rl), conosciuto con il nome di Rapporto Begemann.

Lo studio dei dati penetrometrici, effettuato tramite le interpretazioni e correlazioni empiriche e/o semiempiriche proposte in letteratura, consente di ricostruire direttamente la litostratigrafia del sottosuolo indagato.

Per quanto riguarda la prova penetrometrica di tipo statico, la modellizzazione lungo la verticale studiata è stata eseguita secondo le raccomandazioni AGI '77, le quali adottano l'interpretazione di BEGEMANN (1965) che considera le variazioni litologiche in base al rapporto qc/fs = Ft; tali modelli sono da considerarsi validi, in via approssimativa, per terreni saturi immersi in falda e per strati di spessore non inferiore à 50 cm circa.

Qui di seguito riportiamo i valori di Ft che caratterizzano i terreni a diversa granulometria:

Ampliamento dell'annesso agricolo adibito a frantolo Relazione geologica – idrogeologica e sismica con caratterizzazione geotecnica Firenze, giugno 2012

| TERRENO | Ft . |
|-------------------------------|---------------|
| Torbe e argille organiche | Ft < 15 |
| Limi e argille | 15 < Ft < 30 |
| Limi sabbiosi e sabbie limose | .30 < Ft < 60 |
| Sabbie e sabbie con ghiaia | Ft > 60 |

Attraverso l'analisi dei dati disponibili è stato ricostruito il profilo litostratigrafico del sottosuolo nell'area d'interesse e, al contempo, sono stati caratterizzati dal punto di vista fisico-meccanico i terreni in esso presenti; in particolare, considerando la presenza di terreni coesivi, sono stati valutati la resistenza alla punta meccanica qc del penetrometro statico, il coefficiente di compressibilità volumetrica mv, il peso di volume naturale y e la coesione non drenata Cu.

Le <u>prove penetrometriche dinamiche</u> prevedono l'impiego di un penetrometro superpesante MEARDI DPSH, con maglio di battuta di 73 Kg: la prova consiste nel misurare il numero di colpi necessari a infiggere la punta di 20 cm nel terreno: tale numero sarà direttamente proporzionale alla consistenza dei terreni attraversati.

Per quanto riguarda le prove penetrometriche dinamiche, c'è da dire che non esiste adesso in letteratura una correlazione fra il numero di colpi misurato con il penetrometro dinamico e la litologia degli strati attraversati.

Una correlazione può essere effettuata assimilando la procedura d'infissione delle aste e del rivestimento nella prova SCPT a quella di pali battuti di piccolo diametro. Per tali tipologie di palo esistono in letteratura delle indicazioni dei valori di resistenza laterale all'infissione in funzione delle diverse litologie. Sulla base di questi dati e di un'ampia casistica relativa all'esecuzione di prove SCPT in litologie differenti, vengono proposte le seguenti correlazioni in funzione del rapporto n. colpi della punta / n. colpi del rivestimento:

| Rapporto Npunta/Nrivestimento | Litologia |
|-------------------------------|--------------------------------------|
| <0.25 | Argilla |
| 0.25 - 0.40 | Argilla con limo o sabbia |
| 0.40 - 0.70 | Limo |
| 0.70 - 2.25 | Sabbia con limo o limosa |
| 2.25 - 4 | Sabbia o ghiaia con matrice plastica |
| > 4 | Ghiaia o ghiaia + sabbia |

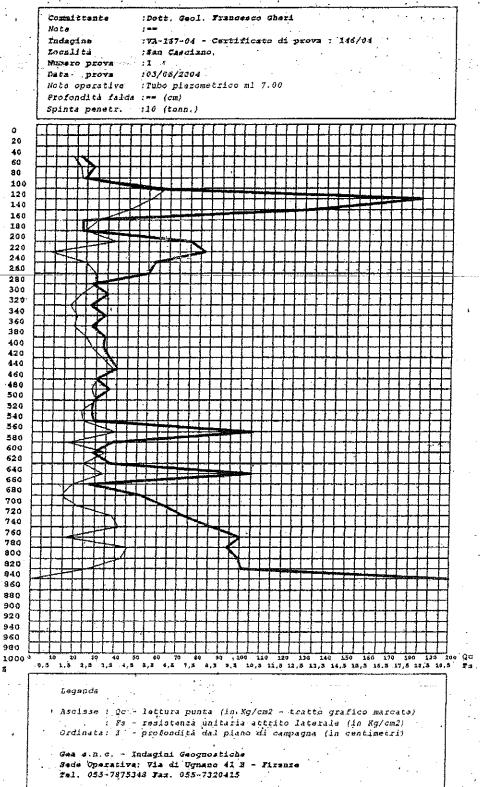
Di seguito si riportano i certificati delle prove penetrometriche seguite e la relativa elaborazione.

| 1 | 6 | 9 | |
|---|---|---|--|
| ı | U | 9 | |

| CPT n°1 | | | | |
|---------------------|-------|----------------|-----------------------|--|
| Prof. (da…a, cm) | Φ (°) | Cu (kg/cmq) | Descrizione litologia | |
| 0 – 80 | 24 | 1,12 | Argilla consistente | |
| 80 – 160 | 25 | 6 | Argilla molto dura | |
| 160 – 180 | 24 | 1,12 | Argilla consistente | |
| 180 - 280 | 24 | 3,2 | Argilla dura , | |
| 280 - 540 | 24 | 1,12 | Argilla consistente | |
| 540 - 820 | - 24 | 3,2 | Argilla dura | |

Ampliamento dell'annesso agricolo adibito a frantoio Relazione geologica – idrogeologica e sismica con caratterizzazione geotecnica Firenze, giugno 2012

Diagramma di resistenza alla punta



Ampliamento dell'annesso agricolo adibito a frantolo Relazione geologica – idrogeologica e sismica con caratterizzazione geotecnica Firenze, giugno 2012

170

| . CPT n°3 | | | | |
|---------------------|-------|----------------|---------------------------|--|
| Prof. (da…a, cm) | Φ (°) | Cu (kg/cmq) | Descrizione litologia | |
| 0 – 60 | * | 6 | Materiali torbosi | |
| 60 – 100 | 20 | , 6 | Argilla dura/molto dura | |
| 100 – 160 | 21 | 1,5 | Argilla molto consistente | |
| 160 - 240 | 21 | 6 | Argilla dura | |
| 240 - 320 | <20 | 1,6 | Argilla molle | |

Ampliamento dell'annesso agricolo adibito a frantoio Relazione geologica – idrogeologica e sismica con caratterizzazione geotecnica Firenze, giugno 2012

Diagramma di resistenza alla punta

