... then complete ...

*Bearing Capacity from Standard penetration Test (SPT):

فحص لحساب البيرنج كاباستي

- بنحسب البيرنج كابسيتي للتربة إلي كنت الفاونديشن معشه إلي فوقها لإنه ما بجيب عليها ستر حته

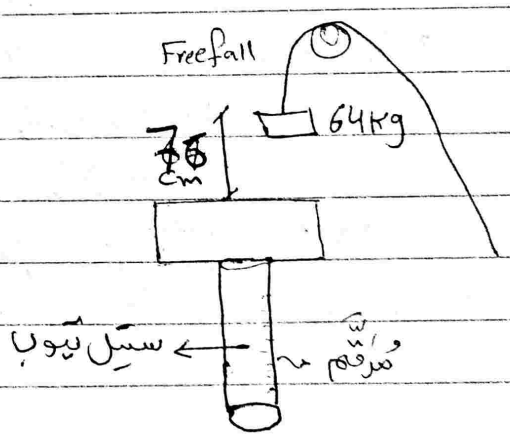
← مقدار النزول :

* يعتمد على قوة التربة

← المواصفة بتحكي إنه بنسجل كم ضربة (N) لازم تحتى أنزل أو cm 15 ← وبعد خلوها لي 3 ضربات (الأخيرة بدون الأسطوانة بس بالسول) (Seating) كنت تضمين التجليس

← بعدها بنحسب كم ضربة لتاني cm 15 وكم ضربة لتالت cm 15

ومجموع هاي الضربات هو اللي بنحتاجه لي 3 ضربات.



• مجموع الضربات اللازمة لنزول ثاني 15 cm وثالث 15 cm هو SPT value.

• ليش ننعمل الضربات ع ترتيبة ؟!
لأنه إذا طلع عدد الضربات بأحد الترتيبة 50 ضربة، فالضربة بتكون على حجر فالقيمة غير صحيحة.

• بتطلع القيمة دقيقة جداً (أو الفحص مناسب لأي نوع) لجميع أنواع التربة granular clay

• لازم نعمل الفحص ع أكثر من منسوب، فنزل ونعيد التجربة.

• عاشان نعمل أكثر من فحص في حال كانت الطبقات متباعدة (السويل فيه اختلاف ملحوظ)

• عند إزالة الوزنة لا يضع كل طاقته في الفحص، لأنه صار فقدانه من الاحتكاك بالبئر
⇒ $N_{70} = 20$ ⇒ نعمل الفحص بالموقع وكان عدد الضربات 20 لكل نزول الأسطوانة ثاني 15cm وثالث 15cm
عقدار من الطاقة يادوي 70٪ وفقدانه 30٪

Example: $N_{60} = ??$

• كل ما زادت كمية الطاقة المستخدمة بقل عدد الضربات اللازم

$$Er_{70} \times N_{70} = Er_2 \times N_2$$
$$0.7 \times 20 = 0.6 \times N_2$$
$$N_2 = 23.3$$
$$\simeq 23 \text{ blows}$$

بنقرب للعدد الصحيح الأقل ؟!!
لأنه إذا قربناه لعدد أكبر معناه إننا بنعتبر السويل أكبر قوة عند ما هي بالطبيعة.

• إذا أعطى عدد ضربات بدون توضيح مقدار الطاقة، فنعتبره N_{70}.

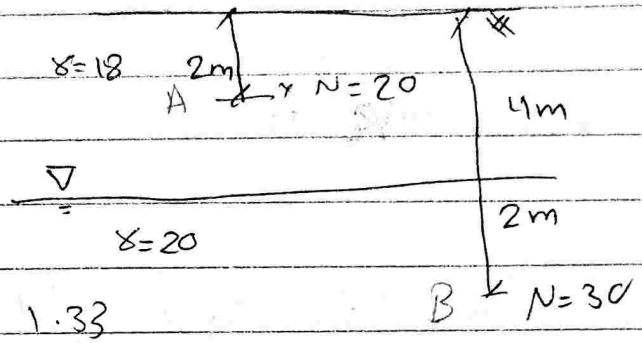
• عدد الضربات اللي بتجي من الموقع اسمها Nf .

• لازم نعملها correction ← $N_{corr} = N_f (C_N)$

$$C_N = 0.77 \log \frac{1915}{\sigma'}$$

* Example:-

N_{corr} @ = ??



* At A = ??

$$\rightarrow C_N = 0.77 \log \frac{1915}{2 \times 18} = 1.33$$

$$N_{70\ corr} = 20 \times 1.33 = 26.6$$

$$0.7 \times 26.6 = 0.6\ N$$

$$N = 31.1 \simeq 31\ blow$$

* A B = ??

$$\rightarrow C_N = 0.77 \log \frac{1915}{(4 \times 18) + (2 \times 10)} = \boxed{\quad}$$

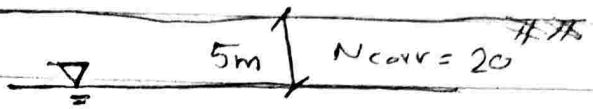
$N_{70\ corr} = 30 \times \boxed{\quad}$

$0.7 \times \uparrow = 0.6 \times N$ ← Then Calculate N.

• بالنسبة لحسابات على قياسات قديمة، بنقل الأفرج إلها N (corrected value) ونستخدم قيمة الأفرج.

* في حال عملنا الفحص بالصيف تكون قيمة عدد الضربات أكبر منه بالشتاء.
كل ما زاد عمق المنشأة نأخذ القيمة اللي عملناها بالصيف ونضربها بـ 1/2.

* Example :-



The result Take
In summer ?
So Which value we have to use ?

$N_{corr} \times \frac{1}{2} = 20 \times 1/2 = 10$

* Approch [1] * : بتاخد N اللي طلعت معنا ونطلع :-

$$\Rightarrow \phi = \sqrt{20 N_{corr}} + 20 \quad \Rightarrow \text{for granular soil} \rightarrow c = 0$$

(State of the Soil) بناءً على نوع التربة
Compaction ال بناءً على نوع التربة من ناحية
« Losse , Medium , compacted »
ونطلع من الجدول الخاص بـ ϕ

$$\Rightarrow q_u = K N_{corr} \quad , \quad K = 0.25 \text{ for ksf unit} \Rightarrow \text{for cohesive soil}$$
$$K = 12 \text{ for kpa}$$

* For cohesive Soil :

[1] Terzaghi $\Rightarrow$ $c = 0.066 N_{corr}$ tsf

[2] Sower $\Rightarrow$ (a) high plasticity (P.I = 20-40)
$c = 1.9 N_{corr}$ kN/m²

(b) Medium plasticity (P.I = 10-20)
$c = 7.6 N_{corr}$ kN/m²

(c) Low plasticity (P.I = 5-10)
$c = 3.8 N_{corr}$ kN/m²

$\Leftarrow$ في حال كانت (Cϕ soil) نطلع c & ϕ من الجدولين.

* Approch [1]

• بتاخد N اللي طلعت معنا ونطلع :-

$$\Rightarrow \phi = \sqrt{20 N_{corr}} + 20 \quad \text{for granular soil} \Rightarrow c = 0$$

(Type of the soil) معناها بتاخد نوع التربة من ناحية الـ Compaction معناها نوع التربة من ناحية "Loose, Medium, Compacted"

ونطلع من الجدول الخاص بـ ϕ

[redacted]

* For cohesive Soil :

[1] Terzaghi $\Rightarrow$ $c = 0.066 N_{corr}$ tsf

[2] Sowers $\Rightarrow$ (a) high plasticity (P.I = 20-40)

$c = 13 N_{corr}$ kN/m²

(b) Medium plasticity (P.I = 10-20)

$c = 7.6 N_{corr}$ kN/m²

(c) Low plasticity (P.I = 5-10)

$c = 3.8 N_{corr}$ kN/m²

- فاصل كانت (Cϕ soil) نطلع c & ϕ من الجدول.

* Approach [2]: Bowels suggest that:

$$\Rightarrow q_{net}(all) = 19.16\, N_{corr_{55}}\, F_d \left(\frac{se}{25.4}\right) \qquad B \le 1.22\,m$$

q_{net} (all) = كل الفاليور أوف سيف موجود بالمعادلة

$$\Rightarrow q_{net(all)} = 11.98\, N_{corr_{55}}\, F_d \left(\frac{3.28B+1}{3.28B}\right)^2 F_d \left(\frac{se}{25.4}\right) \qquad B > 1.22\,m$$

- F_d = depth correction Factor = $1 + 0.33\frac{D_f}{B} \le 1.33$
- se: tolerable Sett, in mm ⇒ اللي طلعت الي مسموح تتهبط في القاعدة

* Cone Penetration Test:

↓ — نفس الاختبار الي قبل تقريباً ، بعلوه بأدوات إذا كان في تأثير للماء.

- For sand

$$E_s = 500 (N_{55} + 15)$$

- For clay Normally consld. ⇒ للطين العادي غير متماسك إلى

$$E_s = (250 - 500) c$$

- For over consld. clay ⇒ للطين غير متماسك إلى

$$E_s = (75 - 1000) c$$

$E_s = 2.5\, q_c$ ⇒ for squar and circular found

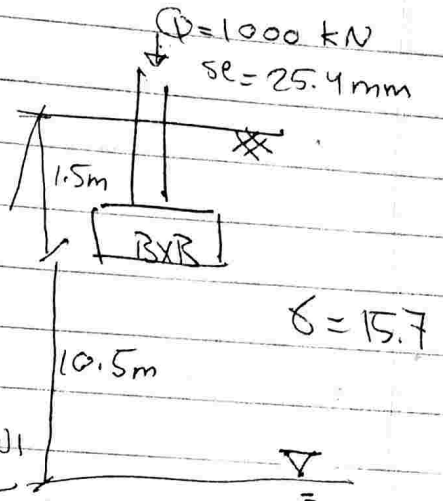
$E_s = 3.5\, q_c$ ⇒ for strip footing

q_c = cone penetration test

• Example: for the footing shown result of (SPT) are:

هادام ضش متكتوب بهذا الشكل يعني N_{60}

Depth	N_f	CN_{corr}	N_{corr}
2	3	1.37	4.10
4	7	1.14	8
6	12	1	12
8	12	0.91	10.9
10	16	0.84	13.4
14	12	0.75	8.9
16	14	0.72	10
18	18	0.62	12.4



بنهمل 1/2 بنص لإنه ممكن الـ Water Table يرتفع

$\overline{avg\ N_{corr}} = 9.96$

• لإنه التربة إنه في ستلمنت بنوع طاهر لات Bolwles.

• لإنه العمود كبير وحاب ع سكوير فوتنج فمبفرض إنه $B > 1.22m$.

• في حالة مش معطيني الـ (Se) بنوجد B و C وبنوج ع الجنرل إكوشن.

$$0.55\ N_{corr} = 0.7 \times 9.96$$

$$N_{corr\,55} = 11.6 \simeq 11$$

$$\cdot q_{net(allow)} = 11.98\,(11)\left(\frac{3.28B+1}{3.28B}\right)^2 Fd\left(\frac{25.4}{25.4}\right)$$

$$= 131.78\,(\ )^2\,Fd$$

$$\cdot Fd = 1 + \frac{0.33(1.5)}{B} = 1 + \frac{0.495}{B} \leq 1.33$$

Assume

B	T-d	$\left(\frac{3.28B+1}{3.28B}\right)^2$	$q_{fall\ net}$	$Q = q_{net} \times area$
2.5	1.198	1.259	198.7	1242
2.3	1.215	1.283	205.4	1086

1242 > 1000

كبيرة نوعاً ما، فنقلل الفرض

1086 > 1000

OK.

use ⇒ B = 2.3 m