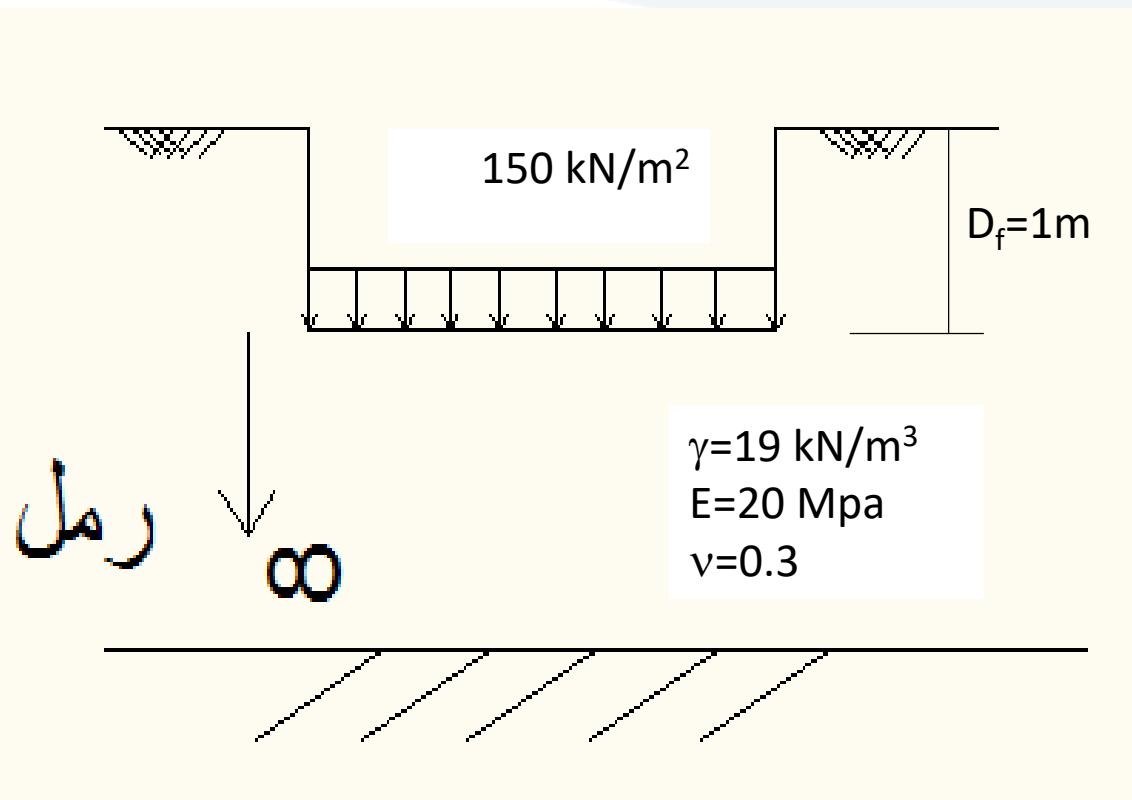


مثال 1

أساس **صلب** (حصيرة) أبعاده $(15*30)m$ وارتفاعه $1m$ ، ينتمي إلى تربة التأسيس إجهاداً "قدرها $150kN/m^2$ " ويستند على طبقة رملية مواصفاتها مبنية على الشكل التالي



أساس صلب

بفرض أن الوسط يتسم خطياً. يطلب حساب
هبوط الحصيرة علمًا بأن عمق التأسيس = 1m

$$S = \sigma'_{z,\text{net}} \cdot B \frac{1 - \nu^2}{E} I_w$$

$$\sigma'_{z,\text{net}} = 150 - 1 \cdot 19 = 131 \text{ kN/m}^2$$

$$\frac{L}{B} = \frac{30}{15} = 2 \Rightarrow I_w = 1.22$$

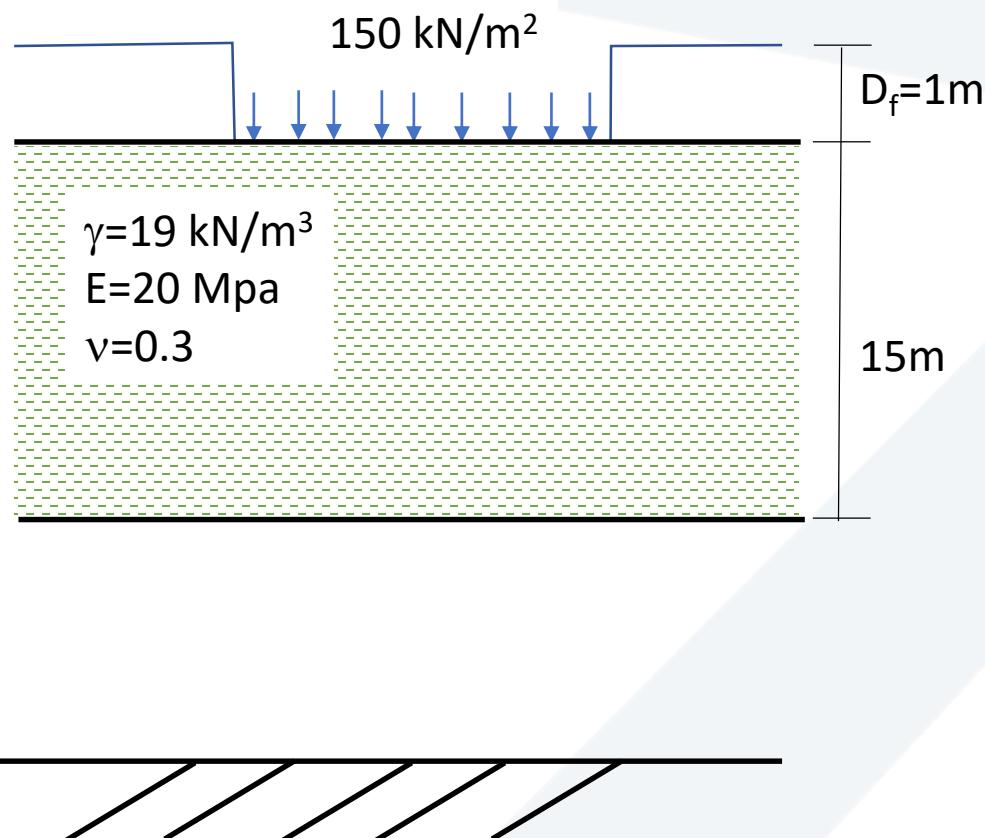
$$S = 131 \cdot 15 \cdot \frac{1 - 0.3^2}{20000} \cdot 1.22$$

$$S = 0.109 \text{ m} = 10.9 \text{ cm}$$

الحل:

مثال 2

نفس معطيات المثال السابق (مثال رقم 1) باستثناء سماكة الطبقة المنضغطة وموقعها
 أ- بفرض أن الطبقة المنضغطة سماكتها 15m وهي تقع تحت الأساس مباشرة.
 ب- بفرض الطبقة المنضغطة بسماكة 15m وتبدأ على عمق 5m من منسوب التأسيس



الحل:

$$S = \sigma'_{z,\text{net}} \cdot B \frac{1-v^2}{E} I_w$$

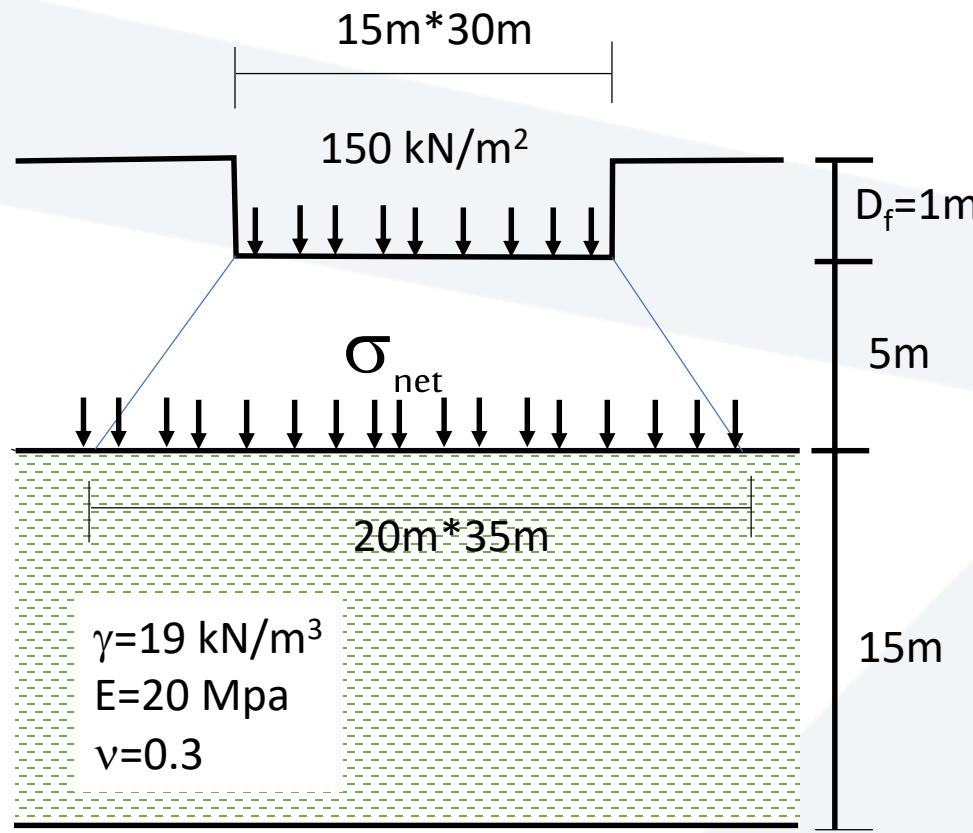
$$\sigma'_{z,\text{net}} = 150 - 1 \cdot 19 = 131 \text{ kN/m}^2$$

الحالة الأولى

$$\frac{L}{B} = \frac{30}{15} = 2$$

$$\frac{H}{B} = \frac{15}{15} = 1 \Rightarrow I_w = 0.7$$

$$S = 131 \cdot 15 \cdot \frac{1-0.3^2}{20000} \cdot 0.7 = 0.063 \text{ m} = 6.3 \text{ cm}$$

الحالة الثانيةالحالة الثانية

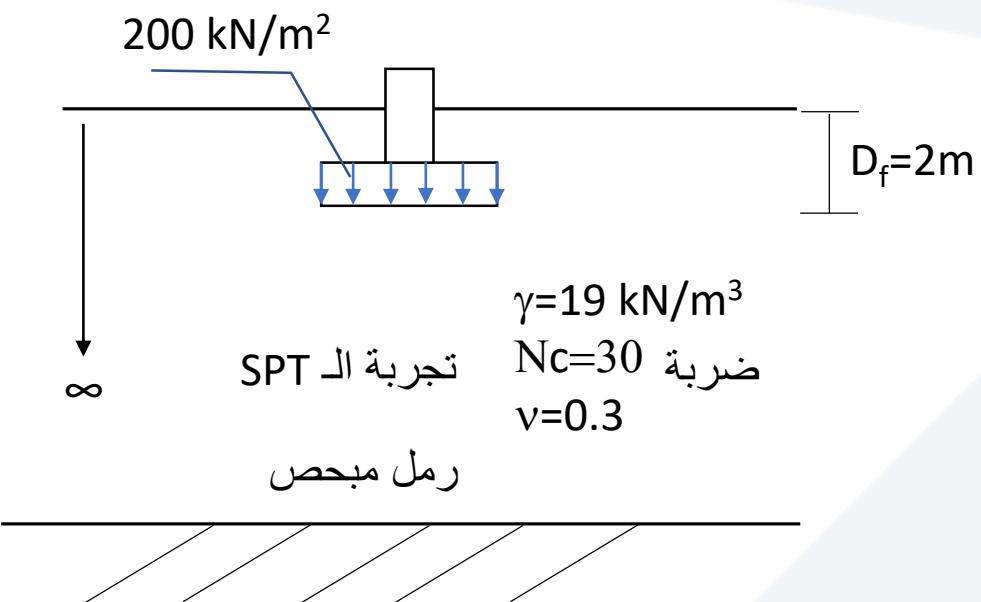
$$\left. \begin{array}{l} \frac{L}{B} = \frac{30}{15} = 2 \\ \frac{H}{B} = \frac{1}{1} = 1 \end{array} \right\} \Rightarrow I_w = 0.7$$

$$\sigma'_{z,net} = \frac{131 * 15 * 30}{(15+5)(30+5)} = 84.2 \text{ kN/m}^2$$

$$S = 84.2 * 15 * \frac{1 - 0.3^2}{20000} * 0.7 = 0.04 \text{ m} = 4 \text{ cm}$$

أساس منفرد مرن أبعاده $(1.5 \times 1.5) m$ ينتمي إلى تربة التأسيس إجهاداً قدره $200 kN/m^2$ ويستند على تربة رملية مبحصة مواصفاتها مبينة على الشكل التالي

بفرض أن الوسط يتسم خطياً. يطلب حساب
هبوط الحصيرة علمًا بأن عمق التأسيس = $2m$



$$S = \sigma'_{z,\text{net}} \cdot B \frac{1-v^2}{E} I_w$$

$$\sigma'_{z,\text{net}} = 200 \text{ kN/m}^2$$

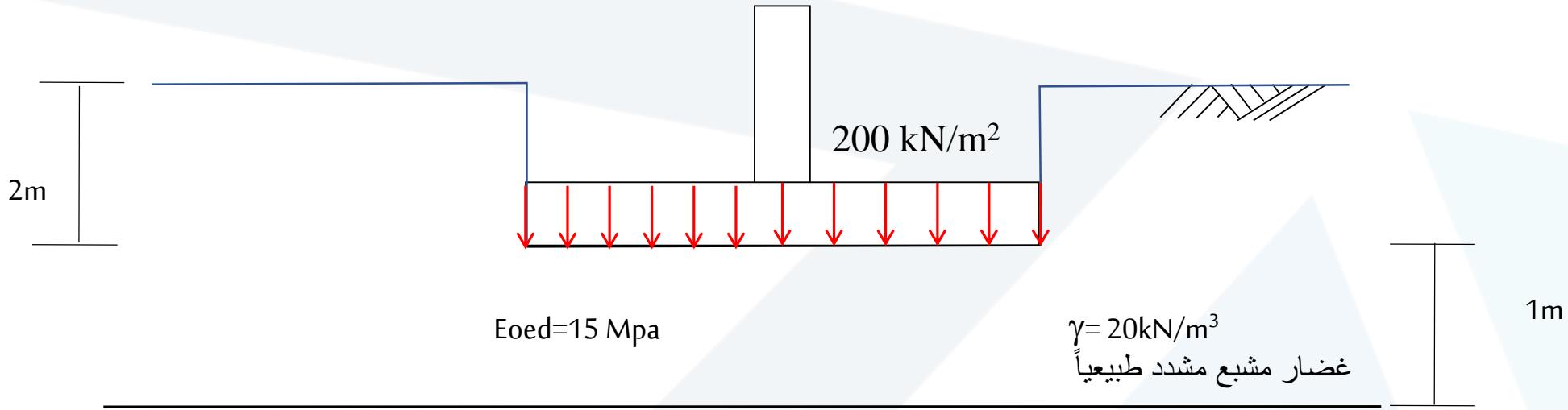
$$\frac{L}{B} = \frac{1.5}{1.5} = 1 \Rightarrow I_w = 0.858$$

$$E = 985 N_c = 958 * 30 = 28740 \text{ kPa}$$

$$S = 200 * 1.5 * \frac{1 - 0.3^2}{28740} * 0.858 = 0.008 \text{ m} = 0.8 \text{ cm}$$

الحل:

يطلب حساب هبوط التربة الغضارية المشددة طبيعياً المبنية بالشكل، الناتج عن اجهاد قدره 200 kN/m^2 منقول إلى التربة بواسطة حصيرة أبعادها $15\text{m} \times 20\text{m}$ وعمق تأسيسها 2m



$$S = H_0 \cdot m_v \cdot \sigma'_{z,net}$$

$$\sigma'_{z,net} = 200 - 20 \cdot 2 = 160 \text{ kN/m}_2$$

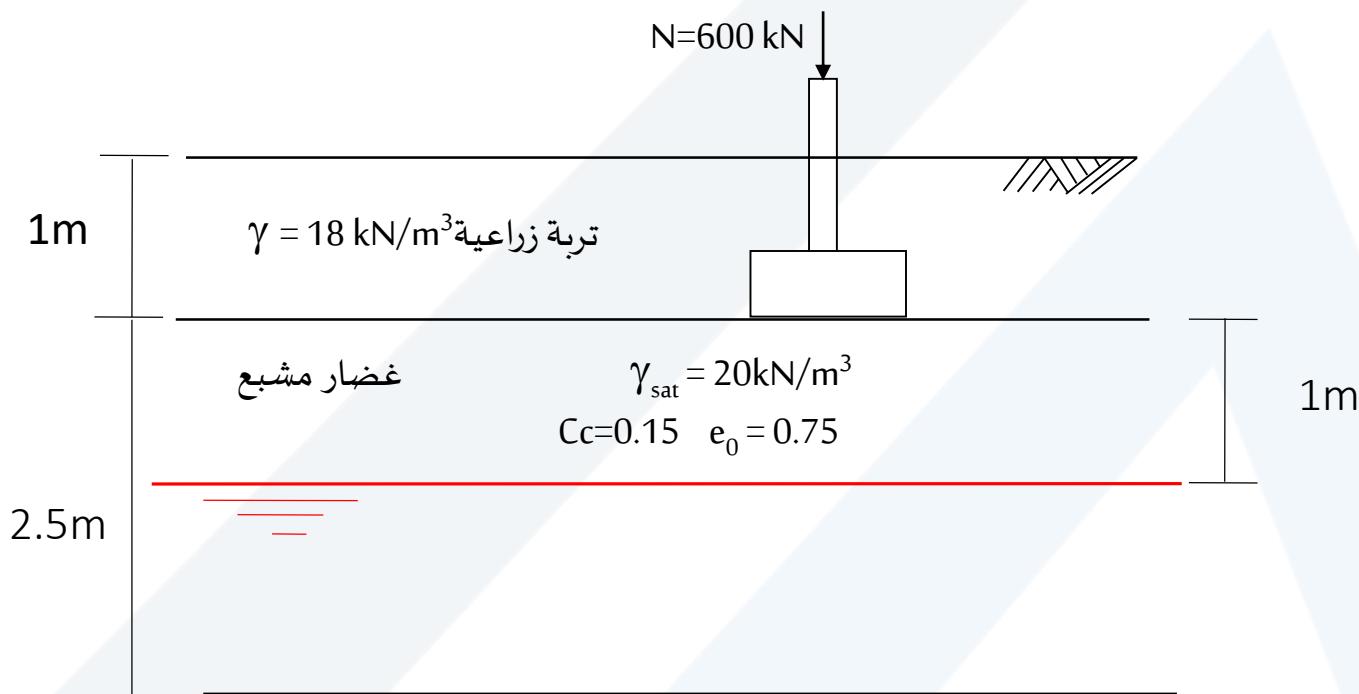
$$m_v = 1/E_{oed} = 1/15000 = 0.000067 \text{ m}^2/\text{kN}$$

$$S = H_0 \cdot m_v \cdot \sigma'_{z,net} = 1 \cdot 0.000067 \cdot 160 = 0.0133 \text{ m} = 0.011 \text{ m} = 1.1 \text{ cm}$$

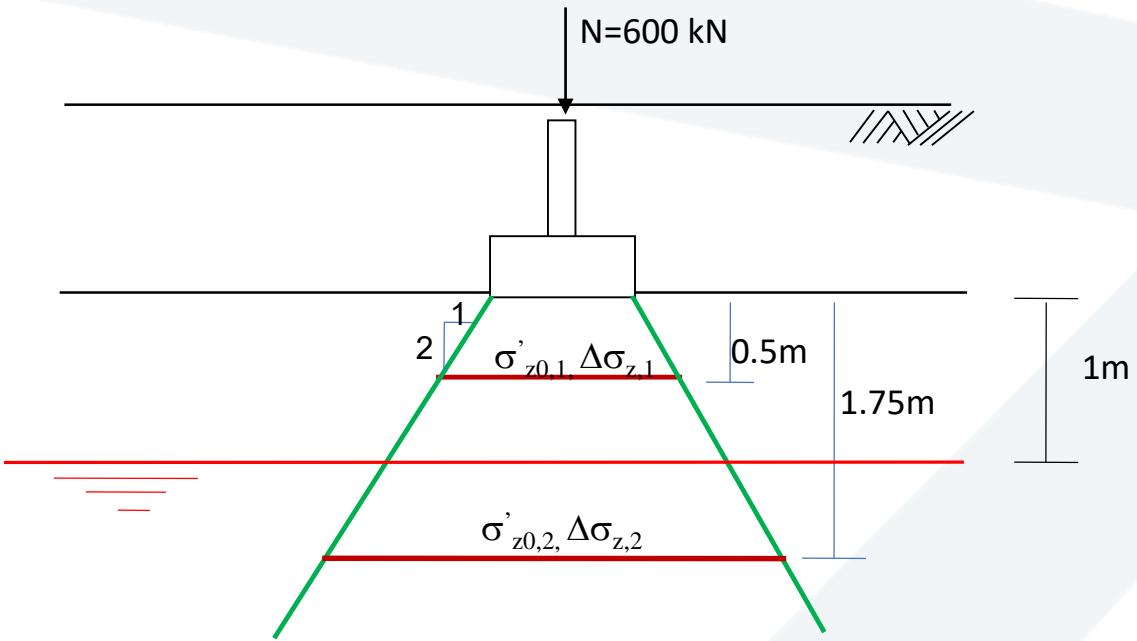
مثال 5

يطلب حساب هبوط طبقة التربة الغضارية المشددة طبيعياً، الناتج عن حمولة شاقولية محورية قيمتها $N = 600 \text{ kN}$ منقولة إلى التربة بواسطة أساس مربع طول ضلعه 1.5 m وعمق تأسيسه 1 m وذلك بتقسيم الطبقة الغضارية مكونة من **طبقتين جزئيتين متجانستين**.

ملاحظة: استخدم الطريقة البسطة في حساب انتشار الاجهادات الناتجة عن الحمولة الخارجية في التربة



بتقسيم طبقة الغضار إلى طبقتين متجانستين يكون الاجهاد الشاقولي الأولي الفعال في منتصف كل طبقة :



$$\sigma'_{z0,1} = 18 * 1 + 20 * 0.5 = 28 \text{ kN/m}^2$$

$$\sigma'_{z02} = 18 * 1 + 20 * 1 + 10 * 0.75 = 45.5 \text{ kN/m}^2$$

$$\Delta\sigma_{z,1} = \frac{600}{(1.5 + 0.5)^2} = 150 \text{ kN/m}^2$$

$$\Delta\sigma_{z,2} = \frac{600}{(1.5 + 1.75)^2} = 56.8 \text{ kN/m}^2$$

ويكون هبوط كل من الطبقتين :

$$S = \frac{C_c}{1 + e_0} \cdot h_i \cdot \log \frac{\sigma'_{z0,i} + \Delta\sigma_{z,i}}{\sigma'_{z0,i}}$$

$$S_1 = \frac{0.15}{1 + 0.75} * 1 * \log \frac{28 + 150}{28} = 0.069 \text{ m} = 6.9 \text{ cm}$$

$$S_2 = \frac{0.15}{1 + 0.75} * 1.5 * \log \frac{45.5 + 56.8}{45.5} = 0.045 \text{ m} = 4.5 \text{ cm}$$

$$S = S_1 + S_2 = 6.9 + 4.5 = 11.4 \text{ cm}$$

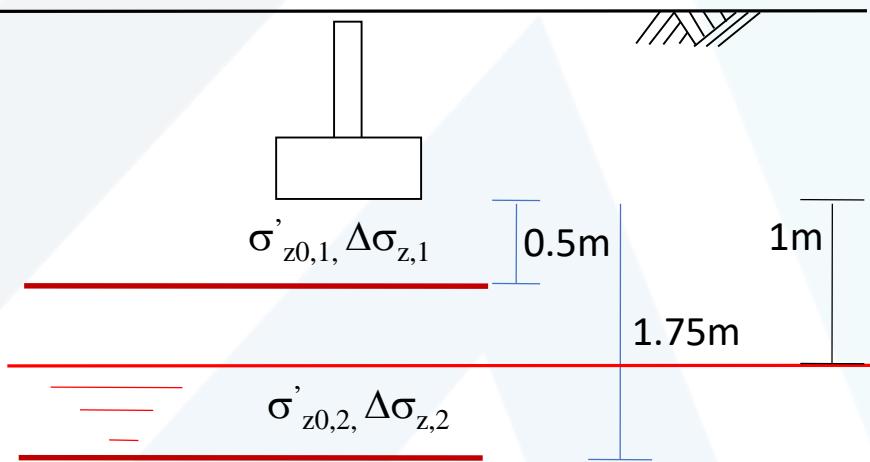
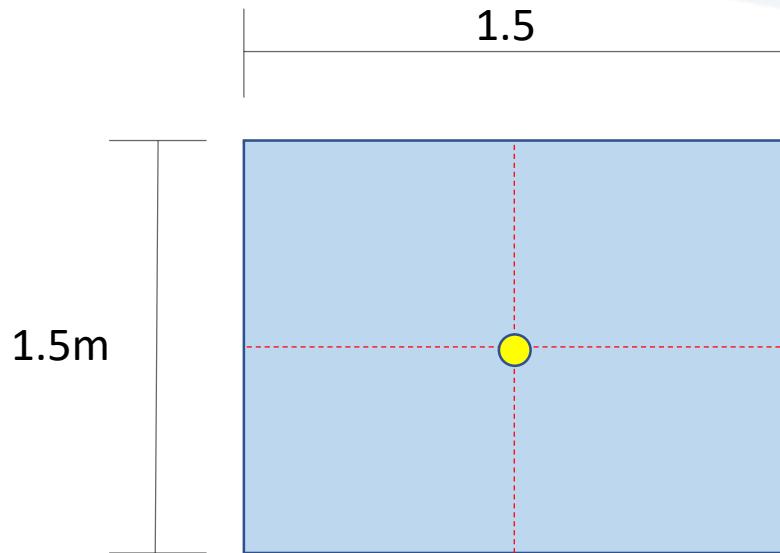
ويكون الهبوط الكلي :

مثال 6

نفس المثال السابق ولكن احسب توزع الاجهادات الناتجة عن حمولة الأساس بالطرق الدقيقة

الحل

تحسب الاجهادات تحت مركز حمولة مربعة محدودة المساحة كالتالي :



$$q = \frac{600}{1.5 * 1.5} = 266.67 \text{ kN/m}^2$$

الاجهاد تحت الأساس :

$$n = m = \frac{B}{z} = \frac{L}{z} = \frac{0.75}{0.5} = 1.5 \Rightarrow I_3 = 0.215, \Delta\sigma_z = 4 * 0.215 * 266.67 = 229.3 \text{ kN/m}^2$$

$$n = m = \frac{B}{z} = \frac{L}{z} = \frac{0.75}{1.75} = 0.429 \Rightarrow I_3 = 0.0667, \Delta\sigma_z = 4 * 0.0691 * 21.167 = 71.1 \text{ kN/m}^2$$

$$\sigma'_{z0,1} = 18 * 1 + 20 * 0.5 = 28 \text{ kN/m}^2$$

$$\sigma'_{z02} = 18 * 1 + 20 * 1 + 10 * 0.75 = 45.5 \text{ kN/m}^2$$

$$S = \frac{C_c}{1 + e_0} \cdot h_i \cdot \log \frac{\sigma'_{z0,i} + \Delta\sigma_{z,i}}{\sigma'_{z0,i}}$$

$$S_1 = \frac{0.15}{1 + 0.75} * 1 * \log \frac{28 + 229.3}{28} = 0.083 \text{ m} = 8.3 \text{ cm}$$

$$S_2 = \frac{0.15}{1 + 0.75} * 1.5 * \log \frac{45.5 + 71.1}{45.5} = 0.053 \text{ m} = 5.3 \text{ cm}$$

$$S = S_1 + S_2 = 8.3 + 5.4 = 13.6 \text{ cm} \quad \text{ويكون الهبوط الكلي :}$$

• الاجهادات في منتصف الطبقة الأولى :

• الاجهادات في منتصف الطبقة الثانية :

و يكون هبوط كل من الطبقتين :

$m = B / z$

<i>n</i>	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.5	3.0
0.1	0.0293	0.0301	0.0306	0.0309	0.0311	0.0314	0.0315
0.2	0.0573	0.0589	0.0599	0.0606	0.0610	0.0616	0.0618
0.3	0.0832	0.0856	0.0871	0.0880	0.0887	0.0895	0.0898
0.4	0.1063	0.1094	0.1114	0.1126	0.1134	0.1145	0.1150
0.5	0.1263	0.1300	0.1324	0.1340	0.1350	0.1363	0.1368
0.6	0.1431	0.1475	0.1503	0.1521	0.1533	0.1548	0.1555
0.7	0.1570	0.1620	0.1652	0.1672	0.1686	0.1704	0.1711
0.8	0.1684	0.1739	0.1774	0.1797	0.1812	0.1832	0.1841
0.9	0.1777	0.1836	0.1874	0.1899	0.1915	0.1938	0.1947
1.0	0.1851	0.1914	0.1955	0.1981	0.1999	0.2024	0.2034
1.2	0.1958	0.2028	0.2073	0.2103	0.2124	0.2151	0.2163
1.4	0.2078	0.2102	0.2151	0.2184	0.2206	0.2236	0.2250
1.6	0.2073	0.2151	0.2203	0.2237	0.2261	0.2294	0.2309
1.8	0.2103	0.2183	0.2237	0.2274	0.2299	0.2333	0.2350
2.0	0.2124	0.2206	0.2261	0.2299	0.2325	0.2361	0.2378
2.5	0.2151	0.2236	0.2294	0.2333	0.2361	0.2401	0.2420
3.0	0.2163	0.2250	0.2309	0.2350	0.2378	0.2420	0.2439
4.0	0.2172	0.2260	0.2320	0.2362	0.2391	0.2434	0.2455
5.0	0.2175	0.2263	0.2324	0.2366	0.2395	0.2439	0.2460
6.0	0.2176	0.2264	0.2325	0.2367	0.2397	0.2441	0.2463

$m = B / z, \quad n = L / z$

$n = m = \frac{B}{z} = \frac{L}{z} = \frac{0.75}{0.5} = 1.5$

$\Rightarrow I_3 = \frac{0.2102 + 0.2151 + 0.2151 + 0.2203}{4} = 0.215$

$$m = B / z$$

$$n = L / z$$

n	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7
0.1	0.0047	0.0092	0.0132	0.0168	0.0198	0.0222	0.0242
0.2	0.0092	0.0179	0.0259	0.0328	0.0387	0.0435	0.0474
0.3	0.0132	0.0259	0.0374	0.0474	0.0559	0.0629	0.0686
0.4	0.0168	0.0328	0.0474	0.0602	0.0711	0.0801	0.0873
0.5	0.0198	0.0387	0.0559	0.0711	0.0840	0.0947	0.1034
0.6	0.0222	0.0435	0.0629	0.0801	0.0947	0.1069	0.1168
0.7	0.0242	0.0474	0.0686	0.0873	0.1034	0.1169	0.1277
0.8	0.0258	0.0504	0.0731	0.0931	0.1104	0.1247	0.1365
0.9	0.0270	0.0528	0.0766	0.0977	0.1158	0.1311	0.1436
1.0	0.0279	0.0547	0.0794	0.1013	0.1202	0.1361	0.1491
1.2	0.0293	0.0573	0.0832	0.1063	0.1263	0.1431	0.1570
1.4	0.0301	0.0589	0.0856	0.1094	0.1300	0.1475	0.1620
1.6	0.0306	0.0599	0.0871	0.1114	0.1324	0.1503	0.1652
1.8	0.0309	0.0606	0.0880	0.1126	0.1340	0.1521	0.1672
2.0	0.0311	0.0610	0.0887	0.1134	0.1350	0.1533	0.1686
2.5	0.0314	0.0616	0.0895	0.1145	0.1363	0.1548	0.1704
3.0	0.0315	0.0618	0.0898	0.1150	0.1368	0.1555	0.1711
4.0	0.0316	0.0619	0.0901	0.1153	0.1372	0.1560	0.1717
5.0	0.0316	0.0620	0.0901	0.1154	0.1374	0.1561	0.1719
6.0	0.0316	0.0620	0.0902	0.1154	0.1374	0.1562	0.1719

$$n = m = \frac{B}{z} = \frac{L}{z} = \frac{0.75}{0.5} = 0.429 \Rightarrow$$

$$I_m = 0.0602 + \frac{0.429 - 0.4}{0.1} (0.0711 - 0.0602) = 0.0634$$

$$I_n = 0.0711 + \frac{0.429 - 0.4}{0.1} (0.084 - 0.0711) = 0.0748$$

$$I_3 = 0.0634 + \frac{0.429 - 0.4}{0.1} (0.0748 - 0.0634) = 0.0667$$