

مثال

يطلب تصميم الجدار بأظفار الموازنة المبين بالشكل علماً بأن :

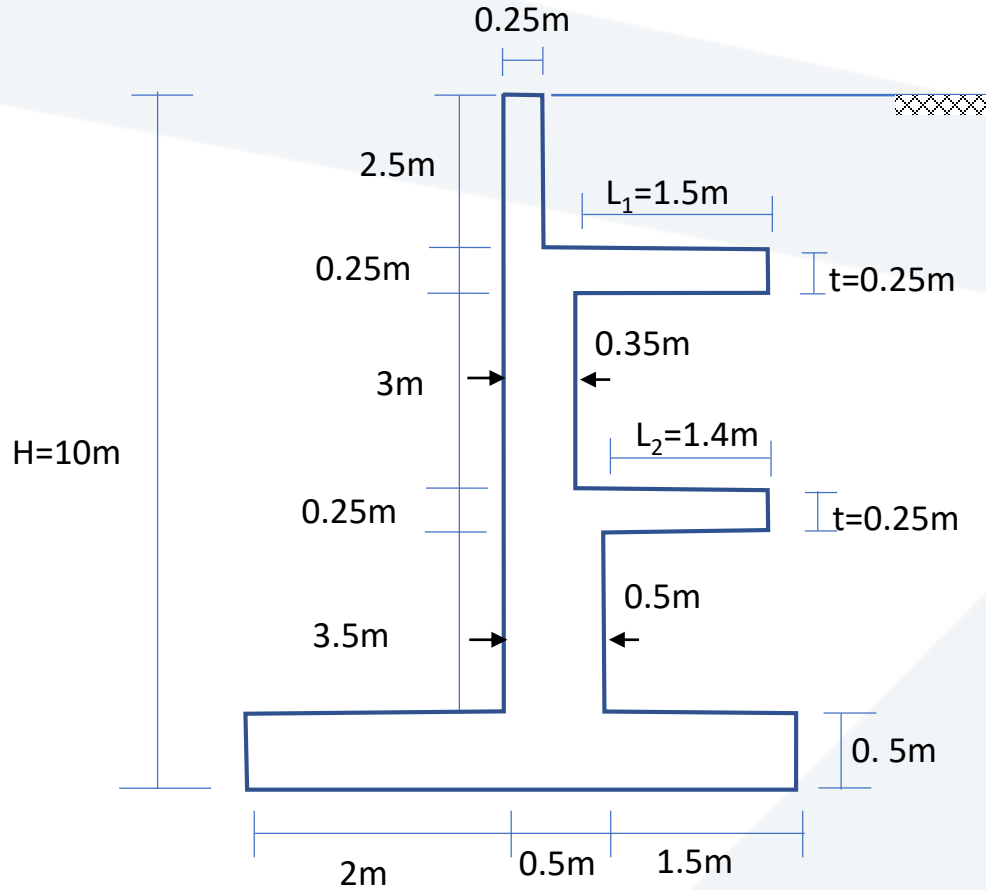
- التربة خلف الجدار : عن ردميات مواصفاتها $\gamma = 18 \text{ kN/m}^3$, $\phi' = 30^\circ$

- التربة تحت القاعدة : غضار سيلتي مواصفاته

$\gamma = 20 \text{ kN/m}^3$, $\phi' = 25^\circ$, $c' = 60 \text{ kN/m}^2$

- مواصفات البيتون وفولاذ التسليح:

$\gamma_c = 25 \text{ kN/m}^3$, $f'_c = 25 \text{ MPa}$, $f_y = 400 \text{ MPa}$



$$K_a = \tan^2 \left(45 - \frac{30}{2} \right) = 1/3$$

$$q_B = 18 * 2.5 * (1/3) = 15 \text{ kN/m}^2$$

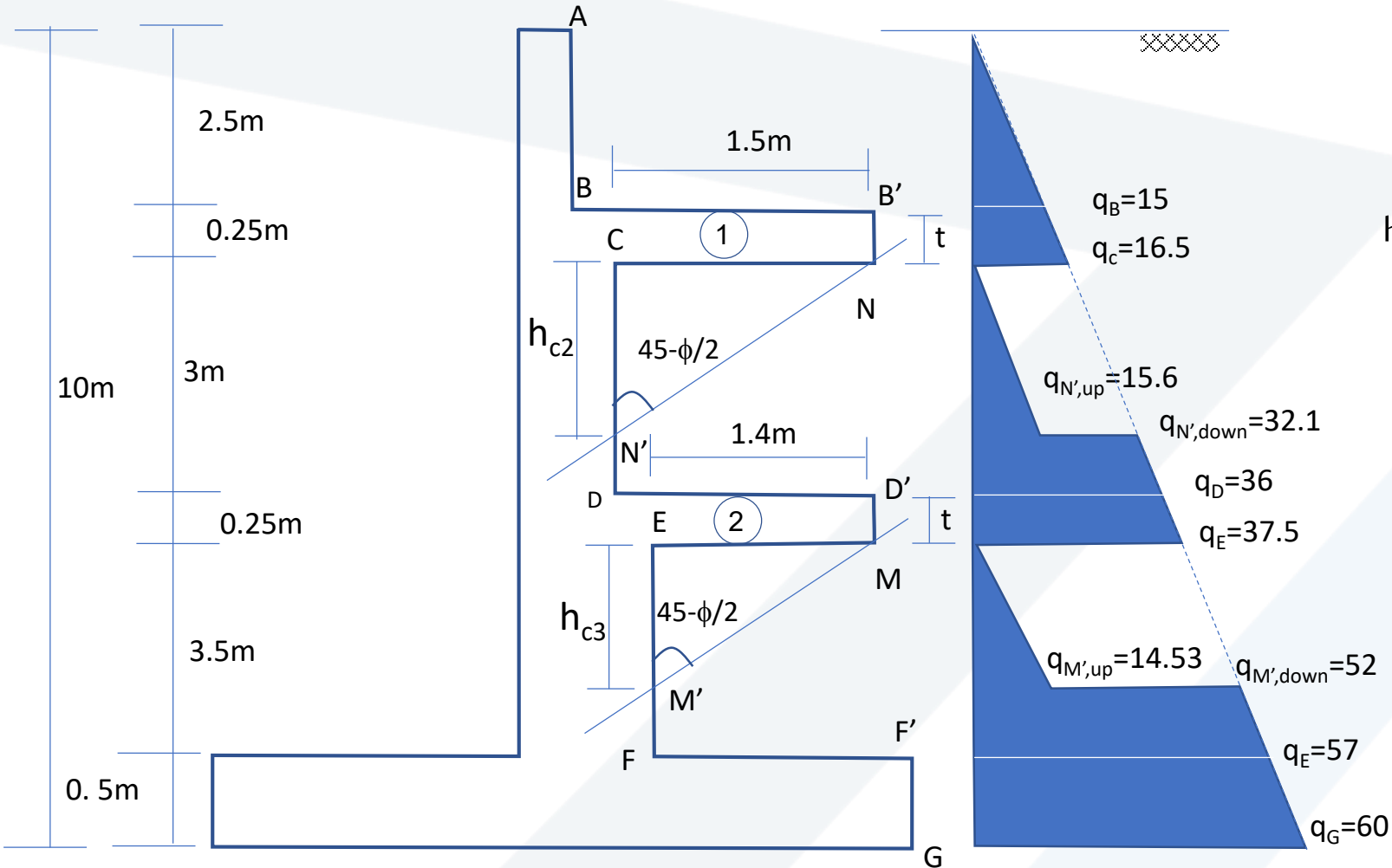
$$q_C = 18 * 2.75 * (1/3) = 16.5 \text{ kN/m}^2$$

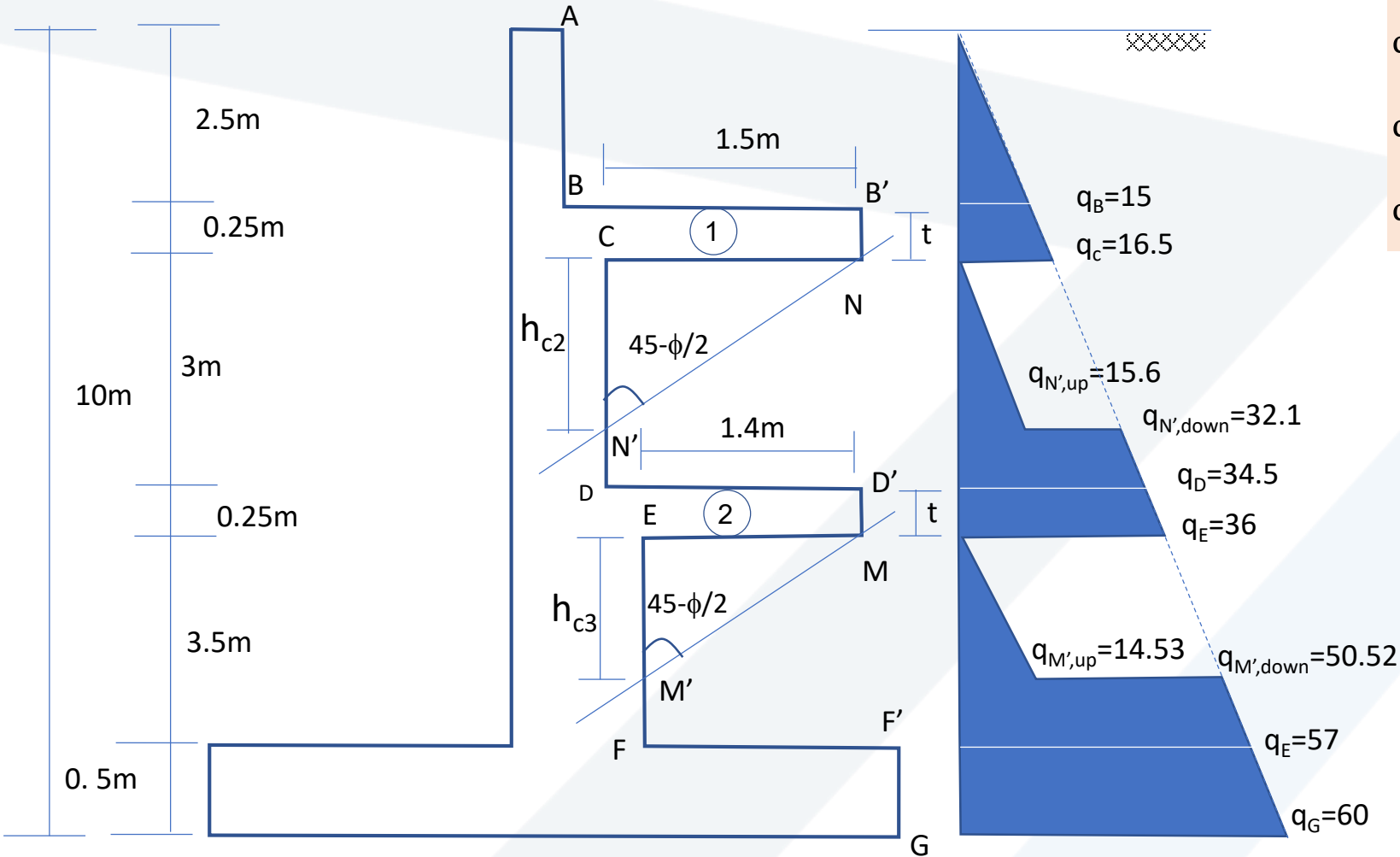
$$h_{2c} = \frac{1.5}{\tan \left(45 - \frac{30}{2} \right)} = 2.6 \text{m} < 3.25 \text{m}$$

فمخطط الضغط الجانبي بين N و M
مكونة من مثلثات وأشباه منحرف

$$h_{3c} = \frac{1.4}{\tan \left(45 - \frac{30}{2} \right)} = 2.42 \text{m} < 4 \text{m}$$

فمخطط الضغط الجانبي بين M و G
مكونة من مثلثات وأشباه منحرف





$$q_N = 0$$

$$q_{N',up} = 18 * 2.6 * (1/3) = 15.6 \text{ kN/m}^2$$

$$q_{N',down} = 18 * (2.75 + 2.6) * (1/3) = 32.1 \text{ kN/m}^2$$

$$q_D = 18 * 5.75 * (1/3) = 34.5 \text{ kN/m}^2$$

$$q_E = 18 * 6 * (1/3) = 36 \text{ kN/m}^2$$

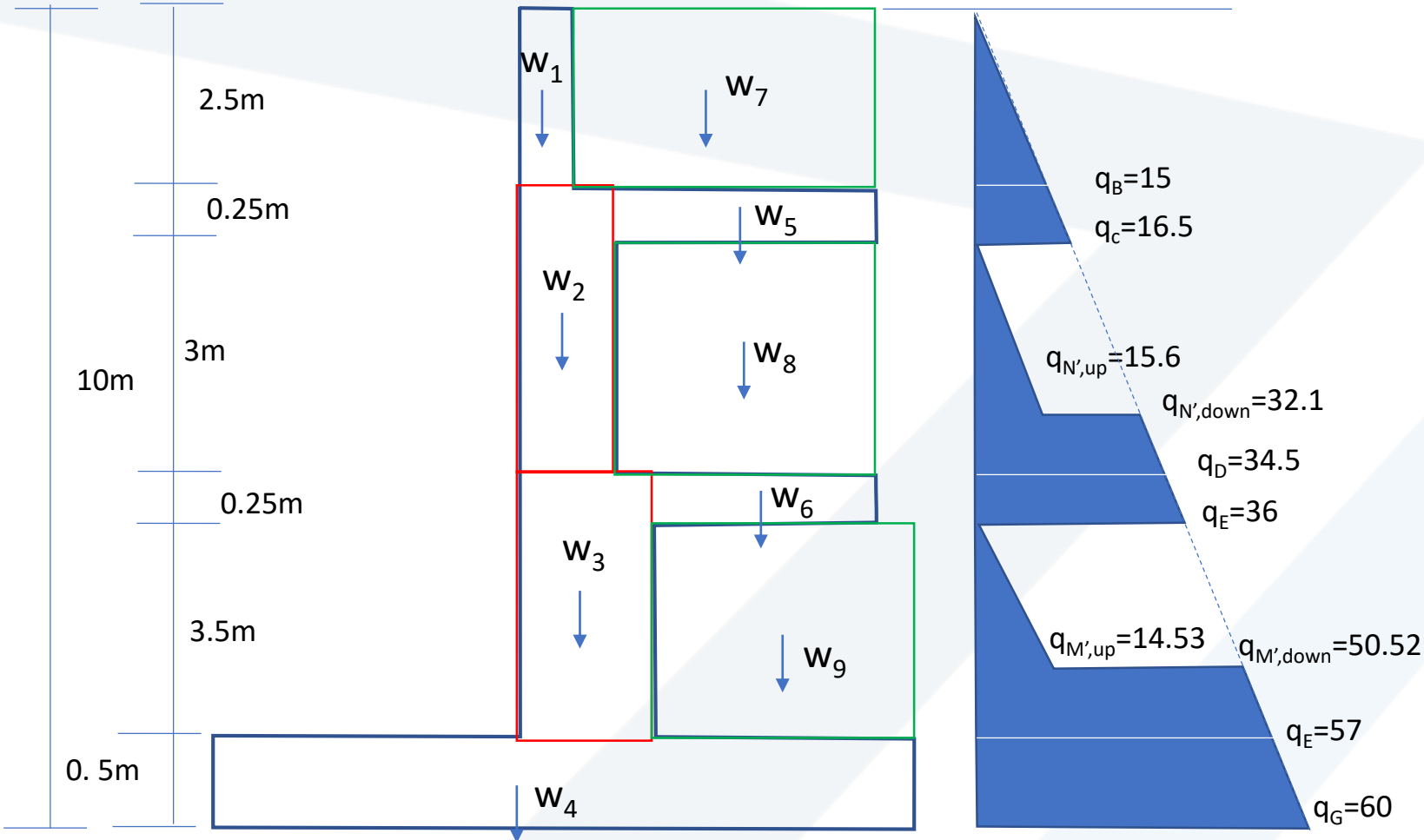
$$q_M = 0$$

$$q_{M',up} = 18 * 2.42 * (1/3) = 14.55 \text{ kN/m}^2$$

$$q_{M',down} = 18 * (6 + 2.42) * (1/3) = 50.52 \text{ kN/m}^2$$

$$q_F = 18 * 9.5 * (1/3) = 57 \text{ kN/m}^2$$

$$q_G = 18 * 10 * (1/3) = 60 \text{ kN/m}^2$$



$$W_1 = 0.25 \times 2.5 \times 25 = 15.6 \text{ kN/m}$$

$$W_2 = 0.35 \times 3.25 \times 25 = 28.4 \text{ kN/m}$$

$$W_3 = 0.5 \times 3.75 \times 25 = 46.9 \text{ kN/m}$$

$$W_4 = 0.5 \times 4 \times 25 = 50 \text{ kN/m}$$

$$W_5 = 0.25 \times 1.5 \times 25 = 9.4 \text{ kN/m}$$

$$W_6 = 0.25 \times 1.4 \times 25 = 8.8 \text{ kN/m}$$

$$W_7 = 1.65 \times 2.5 \times 18 = 74.25 \text{ kN/m}$$

$$W_8 = 1.55 \times 3 \times 18 = 83.8 \text{ kN/m}$$

$$W_9 = 1.5 \times 3.5 \times 18 = 94.5 \text{ kN/m}$$

$$P_v = \sum_{i=1}^9 W_i = 411.65 \text{ kN/m}$$

القوى الأفقية الممانعة للانزلاق F_R
بإهمال الضغط السلبي، تكون القوى الممانعة للانزلاق :

$$F_R = P_v \cdot \tan \phi_2'^* + B \cdot C_2'^*$$

$$C_2'^* = \frac{2}{3} C_2' = \frac{2}{3} * 60 = 40 \text{ kN/m}^2$$

$$\tan \phi_2'^* = \frac{2}{3} \tan \phi_2' = \frac{2}{3} \tan 25 = 0.311$$

$$F_R = P_v \cdot \tan \phi_2'^* + B \cdot C_2'^* = 411.65 * 0.311 + 4 * 40 = 288 \text{ kN/m}$$

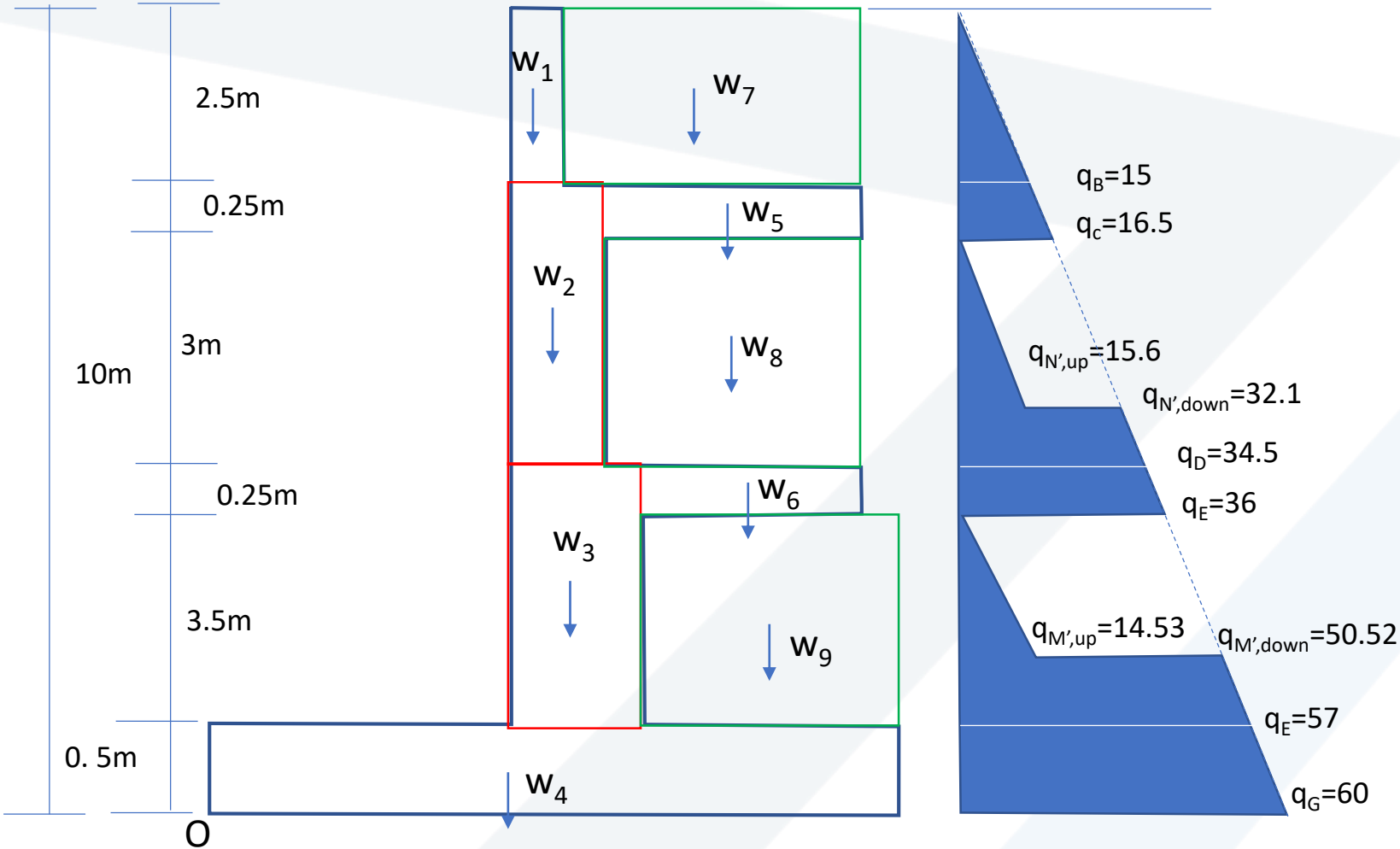
القوى الزالقة :

$$F_d = P_{a,h} = 16.5 * 2.75 / 2 + 15.6 * 2.6 / 2 + \frac{32.1 + 36}{2} * 0.65 + 14.53 * 2.42 / 2 + \frac{50.52 + 60}{2} * 1.58 = 170 \text{ kN/m}$$

$$F_s = \frac{F_R}{F_d} = \frac{288}{170} = 1.69 > 1.5 \quad \text{OK}$$

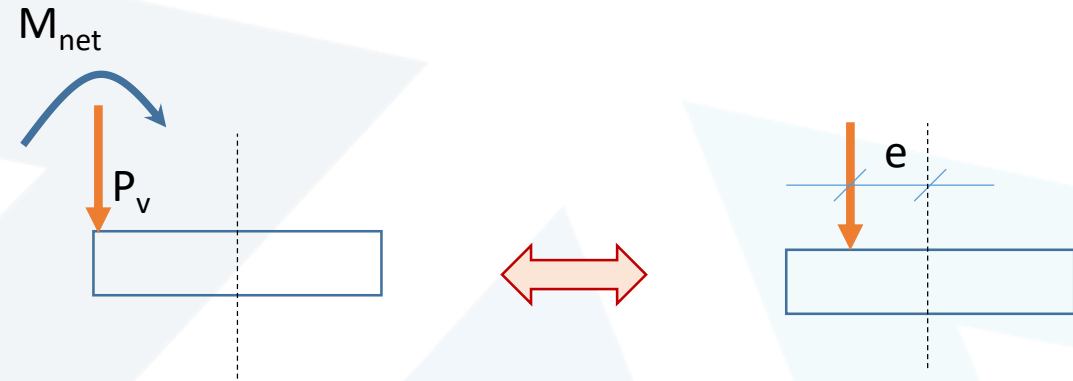
عامل الأمان على الانزلاق

$$F_s = \frac{M_R}{M_o}$$



التحقق من الأمان ضد القص

$$q_{\max, \min} = \frac{P_v}{B} \left(1 \pm \frac{6e}{B} \right)$$



$$e = \frac{B}{2} - \frac{M_{net}}{P_v}$$

$$M_{net} = M_R - M_O$$