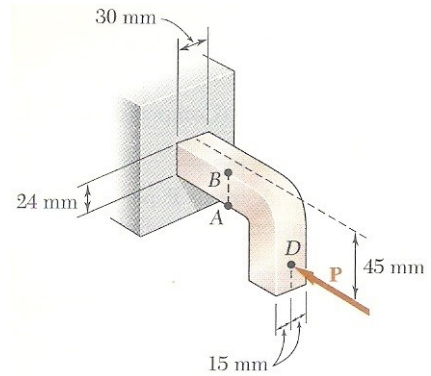
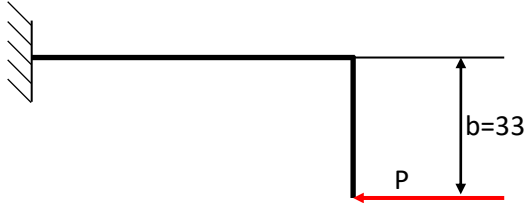


**Esercizio N.1**

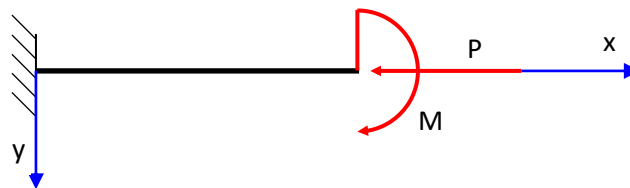
Sapendo che la grandezza della forza orizzontale  $P$  è 8 kN, determinare la tensione (a) nel punto A, (b) nel punto B.

**Soluzione**

Lo schema statico e le azioni interne sull'asta sono le seguenti.



Trasportando la forza  $P$  verso l'alto della quantità  $b = -33$  mm, abbiamo la seguente situazione:



in cui  $M_z = P \times b = 8000 \times (-33) = -264000$  [N mm].

L'area trasversale della trave in corrispondenza dei punti A e B vale:  $A = 30 \times 24 = 720$  mm<sup>2</sup>.

Il momento principale d'inerzia intorno all'asse orizzontale z-z vale:

$$J_z = \frac{B \cdot H^3}{12} = \frac{30 \cdot 24^3}{12} = 34560 \text{ [mm}^4\text{]}$$

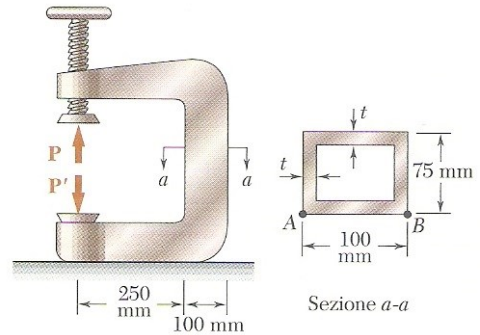
$$\text{La tensione nel punto A vale: } \sigma_x = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot y_A}{J_z} = \frac{-8000}{720} + \frac{-264000 \cdot 12}{34560} = -11.1 - 91.7 = -102.8 \text{ [MPa]}$$

$$\text{La tensione nel punto B vale: } \sigma_x = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot y_B}{J_z} = \frac{-8000}{720} + \frac{-264000 \cdot (-12)}{34560} = -11.1 + 91.7 = 80.6 \text{ [MPa]}$$



**Esercizio N.2**

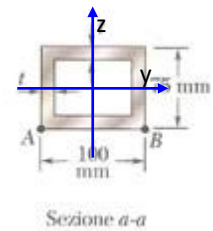
La parte verticale della pressa mostrata consiste in un tubo rettangolare con una parete di spessore  $t = 12$  mm. Sapendo che la pressa è stata serrata su tavole di legno da incollare fino ad ottenere una forza  $P = 25$  kN, determinare la tensione (a) nel punto A, (b) nel punto B.



**Soluzione**

L'area della sezione trasversale a-a vale:

$$A = A(\text{pieno}) - A(\text{vuoto}) = B \cdot H - b \cdot h = 75 \cdot 100 - (75 - 2 \cdot 12) \cdot (100 - 2 \cdot 12) = 75 \cdot 100 - 51 \cdot 76 = 3624 \text{ [mm}^2\text{]}$$



Il momento principale d'inerzia della sezione a-a intorno all'asse z vale:

$$J_x = J_x(\text{pieno}) - J_x(\text{vuoto}) = \frac{B \cdot H^3}{12} - \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{75 \cdot 100^3}{12} - \frac{(75 - 2 \cdot 12) \cdot (100 - 2 \cdot 12)^3}{12} = 4384352 \text{ [mm}^4\text{]}$$

La sezione a-a è sottoposta ad una forza normale di trazione uniforme oltre ad un momento flettente intorno all'asse z-z che tende le fibre dalla parte delle y negative. Il momento di trasporto vale:

$$M_z = P \cdot (250 + 100/2) = 7500000 \text{ [N} \cdot \text{mm]}$$

Il momento di trasporto è positivo: infatti utilizzando il metodo generale per il calcolo dei momenti, indicando con  $r = \begin{pmatrix} r_x \\ r_y \\ r_z \end{pmatrix}$  la posizione del punto di applicazione del carico rispetto al sistema di riferimento

posto al centro della sezione a-a e con  $F = \begin{pmatrix} F_x \\ F_y \\ F_z \end{pmatrix}$  la forza applicata, possiamo scrivere:

$$\begin{pmatrix} M_x \\ M_y \\ M_z \end{pmatrix} = \begin{vmatrix} i & j & k \\ r_x & r_y & r_z \\ F_x & F_y & F_z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} i & j & k \\ r_x & -300 & 0 \\ P & 0 & 0 \end{vmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 300 \cdot P \end{pmatrix}$$

Come si può osservare, la coordinata  $r_x$  non ha alcuna influenza sul risultato.

La tensione nel punto A vale:  $\sigma_x = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot y_A}{J_z} = \frac{25000}{3624} - \frac{7500000 \cdot (-50)}{4384352} = 6.9 + 85.5 = 92.4 \text{ [MPa]}$

La tensione nel punto B vale:  $\sigma_x = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot y_B}{J_z} = \frac{25000}{3624} - \frac{7500000 \cdot 50}{4384352} = 6.9 - 85.5 = -78.6 \text{ [MPa]}$

**Esercizio N.3**

La barra in acciaio a forma di C è utilizzata come dinamometro per determinare la grandezza  $P$  delle forze mostrate. Sapendo che la sezione trasversale della barra è un quadrato di lato 40 mm e che la deformazione della faccia interna è stata misurata e quantificata in  $450 \mu\epsilon$ , determinare la grandezza  $P$  delle forze. Usare  $E = 200 \text{ GPa}$ .

**Soluzione**

L'area della sezione trasversale vale:  $A = 40 \times 40 = 1600 \text{ [mm}^2\text{]}$ ;

il suo momento principale d'inerzia vale:

$$J_z = \frac{40^4}{12} = 213333.3 \text{ [mm}^4\text{]}$$

La sezione in corrispondenza della quale è stato incollato l'estensimetro, è sottoposta ad una trazione uniforme e ad un momento flettente pari a:

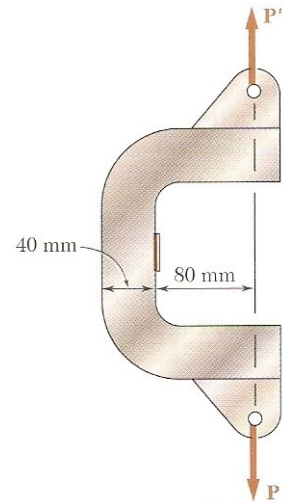
$$M_z = P \cdot (80 + 40/2) = 100 \cdot P \text{ [N} \cdot \text{mm]}$$

Di conseguenza in corrispondenza dell'estensimetro lo sforzo vale:

$$\sigma_x = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot y_B}{J_z} = \frac{P}{1600} + \frac{100 \cdot P \cdot 20}{213333.3} = P \cdot \left( \frac{1}{1600} + \frac{2000}{213333.3} \right) = 0.01 \cdot P$$

Per la legge di Hooke monoassiale, la deformazione vale:  $\epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E} = \frac{0.01 \cdot P}{E}$  da cui:

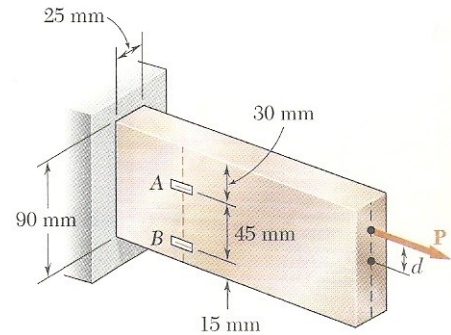
$$P = \frac{E \cdot \epsilon_x}{0.01} = \frac{200000 \cdot 450 \cdot 10^{-6}}{0.01} = 9000 \text{ [N]} = 9 \text{ [kN]}$$





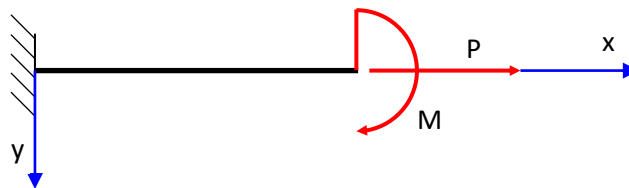
**Esercizio N.4**

Una forza assiale eccentrica P è applicata come mostrato su una barra di acciaio con una sezione trasversale di 25 mm x 90 mm. Le deformazioni nei due punti A e B sono state misurate e quantificate come  $\epsilon_A = 350 \mu\epsilon$  e  $\epsilon_B = -70 \mu\epsilon$ . Sapendo che  $E = 200 \text{ GPa}$ , determinare (a) la distanza d, (b) la grandezza della forza P.



**Soluzione**

E' possibile trasportare la forza P sul baricentro della sezione purché si aggiunga il momento  $M_z = -P \times d$ , negativo in quanto tende le fibre superiori della trave.



L'area trasversale della trave in corrispondenza dei punti A e B vale:  $A = 25 \times 90 = 2250 \text{ mm}^2$ .

Il momento principale d'inerzia intorno all'asse orizzontale z-z vale:

$$J_z = \frac{B \cdot H^3}{12} = \frac{25 \cdot 90^3}{12} = 1518750 \text{ [mm}^4\text{]}$$

La posizione verticale rispetto all'asse della trave dell'estensimetro A vale:

$$y_A = -\left(\frac{15 + 45 + 30}{2} - 30\right) = -15 \text{ [mm]}$$

La posizione verticale rispetto all'asse della trave dell'estensimetro B vale:

$$y_B = \frac{15 + 45 + 30}{2} - 15 = 30 \text{ [mm]}$$

La tensione nel punto A vale:  $\sigma_x(A) = \frac{P}{A} + \frac{(-P \cdot d) \cdot y_A}{J_z} = \frac{P}{2250} + \frac{(-P \cdot d) \cdot (-15)}{1518750}$

La tensione nel punto B vale:  $\sigma_x(B) = \frac{P}{A} + \frac{(-P \cdot d) \cdot y_B}{J_z} = \frac{P}{2250} + \frac{(-P \cdot d) \cdot 30}{1518750}$

Per la legge di Hooke monoassiale, la deformazione vale:  $\epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E}$  da cui possiamo scrivere:

$$\epsilon_x(A) = \frac{\sigma_x(A)}{E} = \frac{P}{E \cdot A} + \frac{(-P \cdot d) \cdot y_A}{E \cdot J_z} = \frac{P}{200000} \cdot \left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot d}{1518750} \right] = 350 \cdot 10^{-6}$$

$$\epsilon_x(B) = \frac{\sigma_x(B)}{E} = \frac{P}{E \cdot A} + \frac{(-P \cdot d) \cdot y_B}{E \cdot J_z} = \frac{P}{200000} \cdot \left[ \frac{1}{2250} - \frac{30 \cdot d}{1518750} \right] = -70 \cdot 10^{-6}$$

Dalla prima equazione abbiamo:

$$P = \frac{350 \cdot 10^{-6} \cdot 200000}{\left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot d}{1518750} \right]}$$

Sostituendo nella seconda equazione abbiamo:



$$\frac{P}{200000} \cdot \left[ \frac{1}{2250} - \frac{30 \cdot d}{1518750} \right] = \frac{\frac{350 \cdot 10^{-6} \cdot 200000}{\left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot d}{1518750} \right]}}{200000} \cdot \left[ \frac{1}{2250} - \frac{30 \cdot d}{1518750} \right] = -70 \cdot 10^{-6}$$

Semplificando:

$$\begin{aligned} \frac{350 \cdot 10^{-6}}{\left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot d}{1518750} \right]} \cdot \left[ \frac{1}{2250} - \frac{30 \cdot d}{1518750} \right] &= -70 \cdot 10^{-6} \\ \frac{350 \cdot 10^{-6}}{-70 \cdot 10^{-6}} &= \frac{\left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot d}{1518750} \right]}{\left[ \frac{1}{2250} - \frac{30 \cdot d}{1518750} \right]} = \frac{1518750 + 2250 \cdot 15 \cdot d}{1518750 - 2250 \cdot 30 \cdot d} \\ -5 \cdot (1518750 - 2250 \cdot 30 \cdot d) &= 1518750 + 2250 \cdot 15 \cdot d \\ 5 \cdot 2250 \cdot 30 \cdot d - 2250 \cdot 15 \cdot d &= 6 \cdot 1518750 \\ d &= \frac{6 \cdot 1518750}{135 \cdot 2250} = 30 \text{ [mm]} \end{aligned}$$

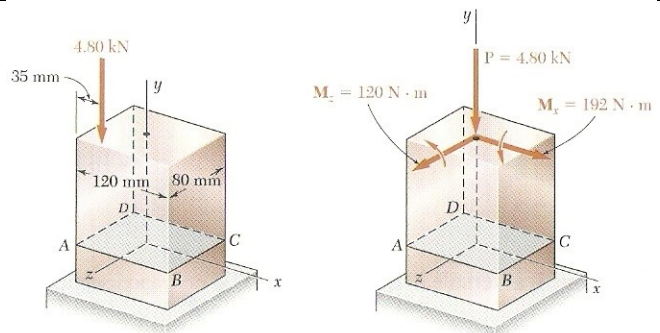
da cui:

$$P = \frac{350 \cdot 10^{-6} \cdot 200000}{\left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot d}{1518750} \right]} = \frac{350 \cdot 10^{-6} \cdot 200000}{\left[ \frac{1}{2250} + \frac{15 \cdot 30}{1518750} \right]} = 94500 \text{ [N]} = 94.5 \text{ [kN]}$$



**Esercizio N.5 (pag. 277)**

Un carico verticale di 4.80 kN è applicato, come mostrato, su un sostegno di legno di sezione trasversale rettangolare di 80 mm x 120 mm. (a) Determinare la tensione nei punti A, B, C e D. (b) Localizzate l'asse neutro della sezione trasversale.



**Soluzione**

L'area trasversale della sezione vale:  $A = 80 \times 120 = 9600 \text{ mm}^2$ .

Il momento principale d'inerzia intorno all'asse x-x vale:

$$J_x = \frac{B \cdot H^3}{12} = \frac{120 \cdot 80^3}{12} = 5120000 \text{ [mm}^4\text{]}$$

Il momento principale d'inerzia intorno all'asse z-z vale:

$$J_z = \frac{H \cdot B^3}{12} = \frac{80 \cdot 120^3}{12} = 11520000 \text{ [mm}^4\text{]}$$

Le coordinate (x,z) dei punti A, B, C e D sono le seguenti:

A(-60;40); B(60;40); C(60;-40); D(-60;-40)

La tensione nei punti A, B, C e D vale:

$$\sigma_y(A) = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot x_A}{J_z} + \frac{M_x \cdot z_A}{J_x} = \frac{-4800}{9600} + \frac{120000 \cdot (-60)}{11520000} + \frac{-192000 \cdot 40}{5120000} = -0.5 - 0.625 - 1.5 = -2.625 \text{ [MPa]}$$

$$\sigma_y(B) = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot x_B}{J_z} + \frac{M_x \cdot z_B}{J_x} = \frac{-4800}{9600} + \frac{120000 \cdot (60)}{11520000} + \frac{-192000 \cdot 40}{5120000} = -0.5 + 0.625 - 1.5 = -1.375 \text{ [MPa]}$$

$$\sigma_y(C) = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot x_C}{J_z} + \frac{M_x \cdot z_C}{J_x} = \frac{-4800}{9600} + \frac{120000 \cdot (60)}{11520000} + \frac{-192000 \cdot (-40)}{5120000} = -0.5 + 0.625 + 1.5 = 1.625 \text{ [MPa]}$$

$$\sigma_y(D) = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot x_D}{J_z} + \frac{M_x \cdot z_D}{J_x} = \frac{-4800}{9600} + \frac{120000 \cdot (-60)}{11520000} + \frac{-192000 \cdot (-40)}{5120000} = -0.5 - 0.625 + 1.5 = +0.375 \text{ [MPa]}$$

L'equazione dell'asse neutro vale:

$$0 = \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot x}{J_z} - \frac{M_x \cdot z}{J_x}$$

da cui

$$z = \frac{J_x}{M_x} \cdot \left( \frac{P}{A} + \frac{M_z \cdot x}{J_z} \right) = \frac{J_x}{A} \cdot \frac{P}{M_x} + \frac{J_x}{J_z} \cdot \frac{M_z}{M_x} \cdot x$$

In questo caso:  $\frac{J_x}{A} = \frac{\frac{B \cdot H^3}{12}}{B \cdot H} = \frac{H^2}{12}$  mentre  $\frac{J_x}{J_z} = \frac{\frac{B \cdot H^3}{12}}{\frac{H \cdot B^3}{12}} = \frac{H^2}{B^2}$

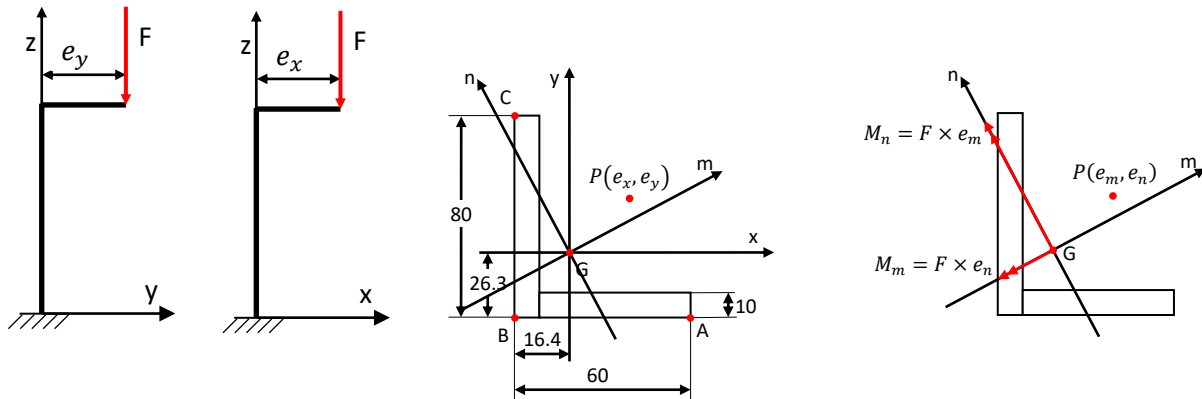
Poiché in questo caso  $M_x = P \cdot e_x$  e  $M_z = P \cdot e_z$  l'equazione dell'asse neutro diventa:

$$z = \frac{J_x}{A} \cdot \frac{1}{e_x} + \frac{J_x}{J_z} \cdot \frac{e_z}{e_x} \cdot x = \frac{H^2}{12} \cdot \frac{1}{e_x} + \frac{H^2}{B^2} \cdot \frac{e_z}{e_x} \cdot x = \frac{80^2}{12} \cdot \frac{1}{(-25)} + \frac{80^2}{120^2} \cdot \frac{40}{(-25)} \cdot x = -21.33 - 0.71 \cdot x$$



**Esercizio N.6**

Il profilato normalizzato a L a lati disuguali e a spigoli arrotondati L 80 x 60 x 10 è caricato a compressione come indicato in figura. Calcolare l'equazione dell'asse neutro ed il valore degli sforzi nei punti A, B e C indicati in figura.



**Dati:**

- $\tan(\alpha) = 0.54$ ; posizione del baricentro in [mm]:  $G = \begin{Bmatrix} 16.4 \\ 26.3 \end{Bmatrix}$ ;
- Momenti d'inerzia rispetto agli assi coordinati x-y:  $I_{xx} = 802000 [mm^4]$ ;  $I_{yy} = 383000 [mm^4]$
- Raggi d'inerzia rispetto agli assi coordinati x-y:  $i_{xx} = 24.8 [mm]$ ;  $i_{yy} = 17.1 [mm]$
- Raggi d'inerzia rispetto agli assi principali d'inerzia:  $i_{mm} = 27.3 [mm]$ ;  $i_{nn} = 12.7 [mm]$
- Moduli di resistenza rispetto agli assi coordinati x-y:  $W_{xx} = 14900 [mm^3]$ ;  $W_{yy} = 8860 [mm^3]$
- Eccentricità del carico:  $P = \begin{Bmatrix} e_x \\ e_y \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 30 \\ 40 \end{Bmatrix}$ ;
- Forza:  $F = 100 [kN]$

**Soluzione**

Il sistema di riferimento baricentrico  $m - n$  è ruotato dell'angolo  $\alpha$  rispetto al sistema baricentrico  $x - y$ ; gli assi  $m - n$  sono assi principali d'inerzia, cioè rispetto ad essi i momenti d'inerzia misti sono nulli. Il punto in esame ha coordinate  $\begin{Bmatrix} x \\ y \end{Bmatrix}$  rispetto al sistema di riferimento  $x - y$ , mentre ha coordinate  $\begin{Bmatrix} m \\ n \end{Bmatrix}$  rispetto al sistema di riferimento  $m - n$ .

Nel punto di coordinate  $(m, n)$  lo sforzo in direzione  $z$  dell'asse della trave vale:

$$\sigma_z(n, m) = -\frac{F}{A} - \frac{M_m n}{I_{mm}} - \frac{M_n m}{I_{nn}}$$

dove  $F$  è la forza di compressione,  $M_m$  è il momento flettente di trasporto pari a  $F e_n$ ,  $M_n$  è il momento flettente di trasporto pari a  $F e_m$  (dove  $e_m$  e  $e_n$  indicano l'eccentricità del carico misurato rispettivamente in direzione  $m$  e  $n$ ),  $A$  è l'area della sezione trasversale della trave,  $I_{mm}$  è il momento principale d'inerzia rispetto all'asse  $m - m$ ,  $I_{nn}$  è il momento principale d'inerzia rispetto all'asse  $n - n$ .

I segni nell'ultima equazione dipendono dalla direzione degli assi riferimento: sul lato positivo dell'asse  $m$  ed  $n$  gli sforzi provocati dai momenti flettenti di trasporto sono di compressione.

Ricordo alcune relazioni utili all'esecuzione dell'esercizio:

Il raggio d'inerzia vale:

$$i_{xx} = \sqrt{\frac{I_{xx}}{A}} \quad ; \quad i_{yy} = \sqrt{\frac{I_{yy}}{A}} \quad ; \quad W_{xx} = \frac{I_{xx}}{h_y} \quad ; \quad W_{yy} = \frac{I_{yy}}{b_x}$$

dove  $h_y$  indica la distanza del punto della sezione più lontano dal baricentro misurata in direzione  $y$ , e  $b_x$  indica la distanza del punto della sezione più lontano dal baricentro misurata in direzione  $x$ .



Il sistema di riferimento  $m - n$  è ruotato rispetto al sistema  $x - y$  dell'angolo:

$$\alpha = \arctan(0.54) = 28.368 \text{ gradi}$$

L'area della sezione trasversale vale:

$$A_1 = \frac{I_{xx}}{i_{xx}^2} = \frac{802000}{(24.8)^2} = 1304 \text{ [mm}^2\text{]}$$

Usando la relazione  $A = \frac{I_{yy}}{i_{yy}^2}$  si ottiene:

$$A_2 = \frac{I_{yy}}{i_{yy}^2} = \frac{383000}{(17.1)^2} = 1310 \text{ [mm}^2\text{]}$$

Il motivo di questa differenza è che i valori tabellati sono approssimati, per cui nei calcoli possiamo assumere un valore medio:  $A = (A_1 + A_2)/2 = 1307 \text{ [mm}^2\text{]}$ .

La matrice di rotazione per passare da un sistema di riferimento all'altro vale:

$$R = \begin{bmatrix} \cos(\alpha) & \sin(\alpha) \\ -\sin(\alpha) & \cos(\alpha) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & 0.47515 \\ -0.47515 & 0.88 \end{bmatrix}$$

Nel sistema di riferimento  $m - n$  il piede del carico si trova alla coordinata:

$$\begin{Bmatrix} e_m \\ e_n \end{Bmatrix} = [R] \begin{Bmatrix} e_x - x_G \\ e_y - y_G \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & 0.47515 \\ -0.47515 & 0.88 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 30 - 16.4 \\ 40 - 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 18.478 \\ 5.594 \end{Bmatrix}$$

dove  $G = \begin{Bmatrix} x_G \\ y_G \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 16.4 \\ 26.3 \end{Bmatrix}$  indica la posizione del baricentro della sezione.

I momenti flettenti di trasporto valgono quindi:

$$\begin{aligned} M_m &= F e_n = 100000 \times 5.594 = 559400 \text{ [Nmm]} \\ M_n &= F e_m = 100000 \times 18.478 = 1847800 \text{ [Nmm]} \end{aligned}$$

Poiché:

$$i_{mm} = \sqrt{\frac{I_{mm}}{A}}; \quad i_{nn} = \sqrt{\frac{I_{nn}}{A}}$$

risulta che:

$$\begin{aligned} I_{mm} &= A \cdot i_{mm}^2 = 1307 \cdot (27.3)^2 = 974094 \text{ [mm}^4\text{]} \\ I_{nn} &= A \cdot i_{nn}^2 = 1307 \cdot (12.7)^2 = 210806 \text{ [mm}^4\text{]} \end{aligned}$$

da cui gli sforzi valgono

$$\sigma_z(m, n) = -\frac{F}{A} - \frac{M_m n}{I_{mm}} - \frac{M_n m}{I_{nn}} = -\frac{100000}{1307} - \frac{559400}{974094} n - \frac{1847800}{210806} m$$

Le coordinate dei punti A, B e C nel sistema di riferimento  $m - n$  valgono:

$$\begin{aligned} \begin{Bmatrix} m_A \\ n_A \end{Bmatrix} &= [R] \begin{Bmatrix} x_A - x_G \\ y_A - y_G \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & 0.47515 \\ -0.47515 & 0.88 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 60 - 16.4 \\ 0 - 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 25.872 \\ -43.861 \end{Bmatrix} \\ \begin{Bmatrix} m_B \\ n_B \end{Bmatrix} &= [R] \begin{Bmatrix} x_B - x_G \\ y_B - y_G \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & 0.47515 \\ -0.47515 & 0.88 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 - 16.4 \\ 0 - 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} -26.928 \\ -15.352 \end{Bmatrix} \\ \begin{Bmatrix} m_C \\ n_C \end{Bmatrix} &= [R] \begin{Bmatrix} x_C - x_G \\ y_C - y_G \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & 0.47515 \\ -0.47515 & 0.88 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 - 16.4 \\ 80 - 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 11.084 \\ 55.048 \end{Bmatrix} \end{aligned}$$

da cui gli sforzi valgono rispettivamente





$$\sigma_z(A) = -\frac{100000}{1307} - \frac{559400}{974094}(-43.861) - \frac{1847800}{210806}25.872 = -76.511 + 25.188 - 226.779 = -278.1 \text{ [MPa]}$$

$$\sigma_z(B) = -\frac{100000}{1307} - \frac{559400}{974094}(-15.352) - \frac{1847800}{210806}(-26.928) = -76.511 + 8.816 + 236.035 = 168.3 \text{ [MPa]}$$

$$\sigma_z(C) = -\frac{100000}{1307} - \frac{559400}{974094}55.048 - \frac{1847800}{210806}11.084 = -76.511 - 31.613 - 97.156 = -205.3 \text{ [MPa]}$$

Per trovare l'equazione dell'asse neutro è sufficiente ricordarne la definizione: l'asse neutro è il luogo dei punti in cui si annulla lo sforzo  $\sigma_z$ :

$$-\frac{100000}{1307} - \frac{559400}{974094}n - \frac{1847800}{210806}m = 0$$

da cui:

$$n = -\frac{974094}{559400} \left( \frac{1847800}{210806}m + \frac{100000}{1307} \right) = -15.263 \times m - 133.23$$

La posizione dell'asse neutro non dipende dal valore della forza, ma solo dalla geometria della sezione e dall'eccentricità del carico. Infatti possiamo scrivere:

$$\sigma_z(m, n) = -\frac{F}{A} - \frac{F e_n}{I_{mm}}n - \frac{F e_m}{I_{nn}}m = 0$$

da cui:

$$n = -\frac{I_{mm} e_m}{I_{nn} e_n}m - \frac{I_{mm} 1}{A e_n} = -\frac{I_{mm} e_m}{I_{nn} e_n}m - \frac{I_{mm} 1}{A e_n} = -\frac{A \cdot i_{mm}^2 e_m}{A \cdot i_{nn}^2 e_n}m - \frac{A \cdot i_{mm}^2 1}{A e_n} = -\frac{i_{mm}^2 e_m}{i_{nn}^2 e_n}m - \frac{i_{mm}^2}{e_n}$$

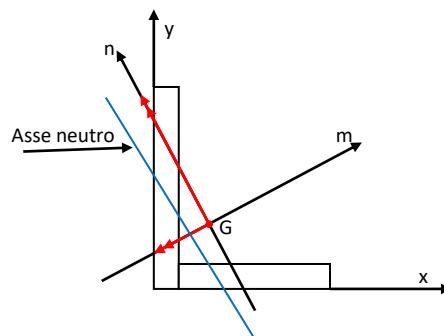
da cui:

$$n = -\frac{i_{mm}^2 e_m}{i_{nn}^2 e_n}m - \frac{i_{mm}^2}{e_n} = -\frac{(27.3)^2 18.478}{(12.7)^2 5.594}m - \frac{(27.3)^2}{5.594} = -15.263 \times m - 133.23$$

L'asse neutro passa per il punto di coordinate  $m = 0$  e  $n = -133.23$  e per il punto di coordinate  $m = -8.729$  e  $n = 0$ . Questi due punti espressi nel sistema di riferimento x-y passante per il punto B si trovano dei punti di coordinate:

$$\begin{Bmatrix} x_d \\ y_d \end{Bmatrix} = [R]^{-1} \begin{Bmatrix} m \\ n \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} x_G \\ y_G \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & -0.47515 \\ 0.47515 & 0.88 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 \\ -133.23 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 16.4 \\ 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} +63.304 \\ -117.242 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 16.4 \\ 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 79.704 \\ -90.942 \end{Bmatrix}$$

$$\begin{Bmatrix} x_f \\ y_f \end{Bmatrix} = [R]^{-1} \begin{Bmatrix} m \\ n \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} x_G \\ y_G \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.88 & -0.47515 \\ 0.47515 & 0.88 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} -8.729 \\ 0 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 16.4 \\ 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} -7.682 \\ -4.148 \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 16.4 \\ 26.3 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 8.718 \\ 22.152 \end{Bmatrix}$$



L'equazione dell'asse neutro nel sistema di riferimento x-y è la seguente:

$$y = \frac{y_f - y_d}{x_f - x_d}(x - x_d) + y_d = \frac{(22.152 + 90.942)}{(8.718 - 79.704)}(x - 79.704) - 90.942 = -1.593x + 36.03$$