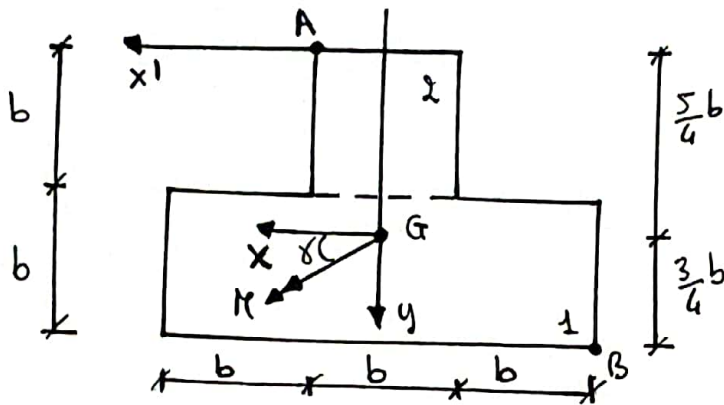


Esercitazione 10: Flessione Deviata

(1)

Consegna: Tracciare l'asse neutro e la distribuzione delle tensioni tangenziali per $r = \frac{\pi}{6}$ e $r = \frac{\pi}{3}$. In entrambi i casi determinare le tensioni normali massime e minime.



Svolgimento: Si tratta di un problema di Saint-Venant di flessione deviata. La figura ha un'asse di simmetria y , pertanto il momento statico S_y è nullo ($S_y = 0$) e di conseguenza $x_G = \frac{S_y}{A} = 0$. Pertanto il sistema di riferimento, è un sistema centrale di inerzia.

Gli sforzi indotti dal momento flettente sono sforzi ponamente normali, ricavati dalle formule di Navier:

$$\sigma_z = \frac{M_x}{I_x} y - \frac{M_y}{I_y} x \quad \leftarrow \text{Formule di Navier}$$

Ponendo uguale a zero l'eq. di Navier, si ricava il primo Teorema della flessione, dal quale a sua volta è possibile ricavare l'eq. dell'asse neutro:

$$\tan \beta = \frac{I_x}{I_y} \tan \alpha \quad \leftarrow \text{Primo Teorema della Flessione}$$

Pertanto per risolvere il problema è necessario ricavare i due momenti principali di inerzia.

Determiniamo dapprima le caratteristiche della geometria della sezione; dividendo la figura in due sottosec:

$$\left. \begin{aligned} A_1 &= 3b \cdot b = 3b^2 \\ A_2 &= b \cdot b = b^2 \end{aligned} \right\} A = A_1 + A_2 = 3b^2 + b^2 = 4b^2 \quad (2)$$

Dalla geometria delle figure ricavare le coordinate dei baricentri rispetto al sistema di riferimento x', y' :

$$x_{G_1} = \phi \quad y_{G_1} = \frac{3}{2}b \quad Sx_1 = y_{G_1} \cdot A_1 = \frac{3}{2}b \cdot 3b^2 = \frac{9}{2}b^3$$

$$x_{G_2} = \phi \quad y_{G_2} = \frac{b}{2} \quad Sx_2 = y_{G_2} \cdot A_2 = \frac{b}{2} \cdot b^2 = \frac{b^3}{2}$$

Pertanto le coordinate del baricentro dell'intera figura sono:

$$x_G = \frac{Sx}{A} = \phi \quad e \quad y_G = \frac{Sy}{A} = \frac{5b^3}{4b^2} = \frac{5}{4}b$$

$$\Rightarrow G(\phi; \frac{5}{4}b)$$

Adesso posso calcolare i momenti principali di inerzia tramite le formule notevoli e le formule del trasporto:

$$I_{x_1} = \frac{3b \cdot b^3}{12} + \left(\frac{b}{4}\right)^2 \cdot (3b^2) = \frac{3b^4}{12} + \frac{3}{16}b^4 = \frac{4b^4 + 3b^4}{16} = \frac{7}{16}b^4$$

$$I_{x_2} = \frac{b \cdot b^3}{12} + \left(\frac{3}{4}b\right)^2 \cdot (b^2) = \frac{b^4}{12} + \frac{9}{16}b^4 = \frac{16b^4 + 108b^4}{192} = \frac{124b^4}{192} = \frac{31}{48}b^4$$

$$\Rightarrow I_x = I_{x_1} + I_{x_2} = \frac{7}{16}b^4 + \frac{31}{48}b^4 = \frac{21b^4 + 31b^4}{48} = \frac{52b^4}{48} = \frac{13}{12}b^4$$

$$I_{y_1} = \frac{b \cdot (3b)^3}{12} = \frac{27b^4}{12} = \frac{9}{4}b^4$$

$$I_{y_2} = \frac{b \cdot b^3}{12} = \frac{b^4}{12} \quad \Rightarrow \quad I_y = I_{y_1} + I_{y_2} = \frac{9}{4}b^4 + \frac{b^4}{12} = \frac{7}{3}b^4$$

Del primo teorema delle proiezioni ricavare il valore dell'angolo β :

$$\tan \beta = \frac{I_x}{I_y} \tan \gamma \quad \text{con } \gamma = \frac{\pi}{6}$$

$$\Rightarrow \tan \beta = \frac{13}{12}b^4 \cdot \frac{3}{7b^4} \cdot \tan\left(\frac{\pi}{6}\right) = \frac{13}{28} \cdot \tan\left(\frac{\pi}{6}\right) = \frac{13}{28} \cdot \frac{\sqrt{3}}{3} = 0,268$$

$$\Rightarrow \beta = \tan^{-1} [0,268] = 15^\circ$$

One noti i momenti principali di inerzia, si può ricavare l'eq. dell'asse neutro, conoscendo il suo angolo di inclinazione β rispetto all'asse x :

$$y = \tan \beta x \quad \text{dove} \quad \tan \beta = \frac{I_x}{I_y} \cdot \tan \alpha = 0,268$$

\Rightarrow l'equazione dell'asse neutro \bar{e} : $y = 0,268 \cdot x$

Adesso ricordando le formule di Moir, ricavo le tensioni normali:

$$\begin{aligned} \sigma_z &= \frac{M_x}{I_x} y - \frac{M_y}{I_y} x & M_x &= M \cos \alpha = \frac{\sqrt{3}}{2} M \\ & & M_y &= M \sin \alpha = \frac{M}{2} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \sigma_z = \frac{\sqrt{3} M}{2} \cdot \frac{12}{13 b^4} y - \frac{M}{2} \cdot \frac{3}{7 b^4} x = \frac{0,8}{b^4} M y - \frac{0,21}{b^4} M x$$

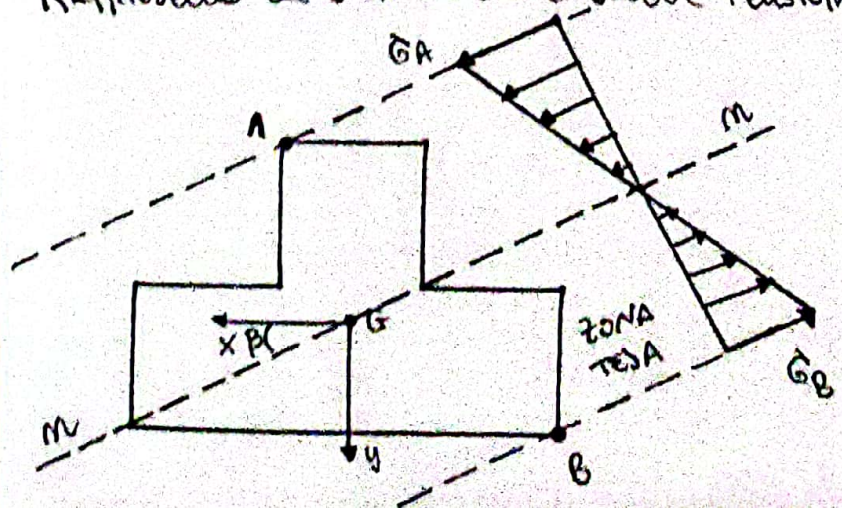
Per ricavare le tensioni normali massime e minime, considero i punti piú sollecitati, ovvero quelli posti a distanza maggiore dall'asse neutro, quindi A e B.

Dalla figura trovo le coordinate di A e B:

$$A\left(\frac{b}{2}; -\frac{5}{4}b\right) \Rightarrow \sigma_A = \frac{0,8 M}{b^4} \cdot \left(-\frac{5}{4}b\right) - \frac{0,21 M}{b^4} \cdot \left(\frac{b}{2}\right) = -\frac{4,11 M}{b^3}$$

$$B\left(-\frac{3}{2}b; \frac{3}{4}b\right) \Rightarrow \sigma_B = \frac{0,8 M}{b^4} \cdot \left(\frac{3}{4}b\right) - \frac{0,21 M}{b^4} \cdot \left(-\frac{3}{2}b\right) = \frac{0,92 M}{b^3}$$

Rappresento la distribuzione delle tensioni:



Per ripetere l'esercizio considerando $r = \frac{\pi}{3}$ e parte nelle considerazioni geometriche delle sezioni rimane identica, così come il calcolo dei momenti principali di inerzia. (4)

È invece necessario calcolare il nuovo angolo di inclinazione dell'asse neutro per $r = \frac{\pi}{3}$:

$$\text{dal primo teorema delle flessioni} \quad \tan \beta = \frac{I_x}{I_y} \cdot \tan \delta$$

$$\Rightarrow \tan \beta = \frac{13}{28} \cdot \tan\left(\frac{\pi}{3}\right) = \frac{13}{28} \cdot \sqrt{3} = 0,8$$

$$\Rightarrow \beta = \tan^{-1}[0,8] \cong 39^\circ \Rightarrow y = \tan \beta \cdot x = 0,8 \cdot x \quad \text{Eq. asse neutro.$$

Dalle formule di Navier ricavò la tensione normale:

$$\sigma_z = \frac{M_x}{I_x} y - \frac{M_y}{I_y} x \quad \begin{aligned} M_x &= M \cos r = \frac{M}{2} \\ M_y &= M \sin r = \frac{\sqrt{3}M}{2} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \sigma_z &= \frac{M}{2} y \cdot \frac{13}{13b^4} - \frac{\sqrt{3}M}{2} \cdot \frac{3}{7b^4} x = \frac{6}{13b^4} M y - \frac{3\sqrt{3}}{14b^4} M x = \\ &= \frac{0,46}{b^4} M y - \frac{0,37}{b^4} M x \end{aligned}$$

Pertanto le tensioni normali massime e minime sono:

$$\sigma_A = \frac{0,46}{b^4} \left(-\frac{5}{4}b\right)M - \frac{0,37}{b^4} \left(\frac{b}{2}\right)M = -\frac{0,575}{b^3}M - \frac{0,185}{b^3}M = -\frac{0,76M}{b^3}$$

$$\sigma_B = \frac{0,46}{b^4} \left(\frac{3}{4}b\right)M - \frac{0,37}{b^4} \left(-\frac{3}{2}b\right)M = \frac{0,345}{b^3}M + \frac{0,555}{b^3}M = \frac{0,9M}{b^3}$$

