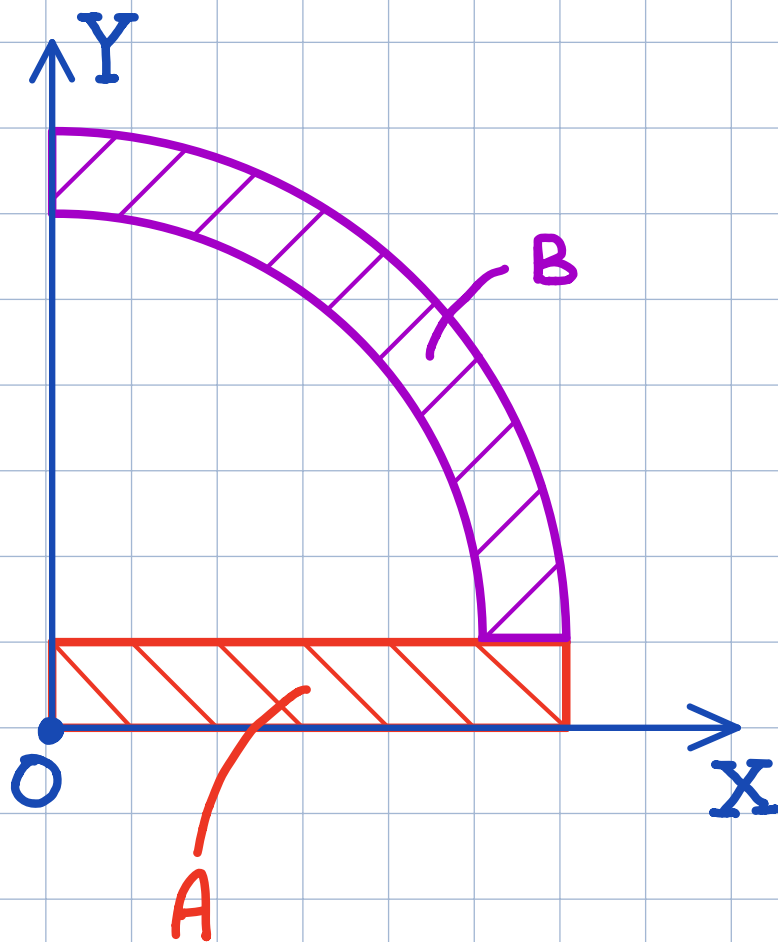


La sezione riportata in figura (1) è caratterizzata da uno spessore costante  $t$  pari a  $10 \text{ mm}$  e un raggio  $R$  pari a  $50 \text{ mm}$ . Si chiede di:

- 1) Calcolare le sezioni attraverso il centro del baricentro e dei momenti d'inerzia baricentrici.
- 2) Analizzare lo stato di sforzo indotto dal momento  $M$  di intensità pari a  $6500 \text{ Nm}$ .

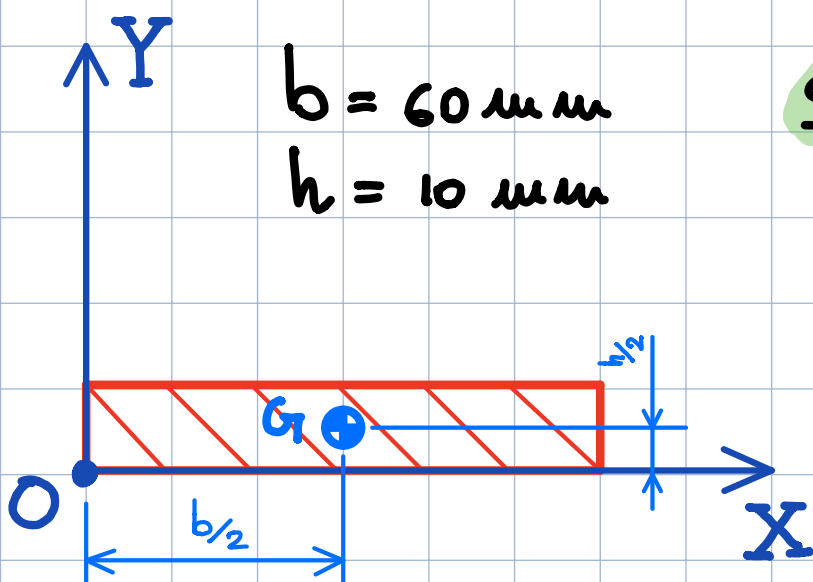
## • Calcolo del baricentro



Per il calcolo del baricentro sfruttiamo i momenti statici.

Il primo passo consiste nel suddividere la sezione in due parti: un rettangolo A,

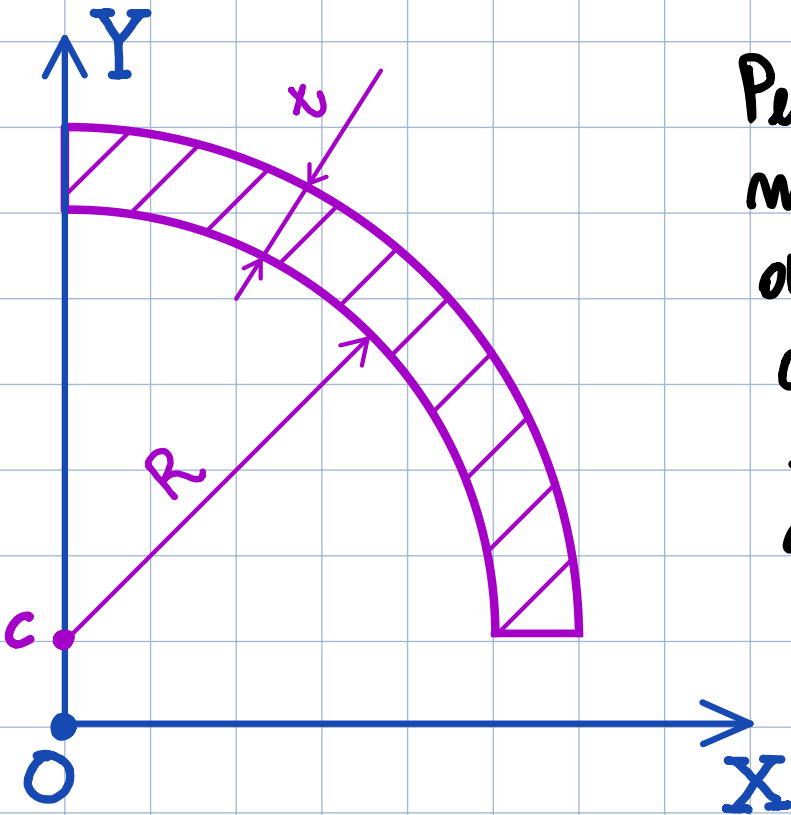
con la base che giace sull'asse delle ascisse  $X$  del sistema di riferimento globale  $OXY$ , e un quarto di corona circolare B.



$$b = 60 \text{ mm}$$
$$h = 10 \text{ mm}$$

$$S_{x,0} = A_0 y_0^G =$$
$$= (b \cdot h) \left(\frac{h}{2}\right) =$$
$$= \frac{bh^2}{2} = \frac{(60)(10)^2}{2} =$$
$$= 3000 \text{ mm}^3$$

$$S_{y,0} = A_0 x_0^G = (b \cdot h) \frac{b}{2} = \frac{b^2 h}{2} = \frac{(60)^2 (10)}{2} = 18000 \text{ mm}^3$$

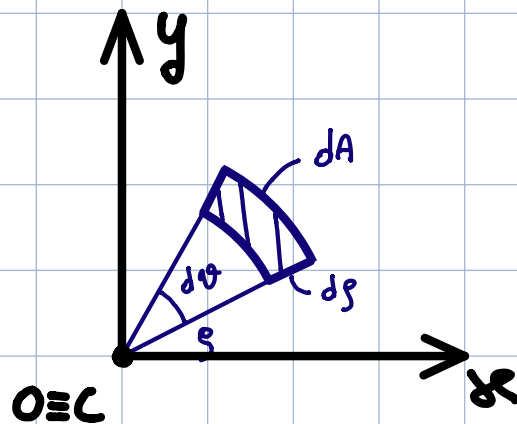
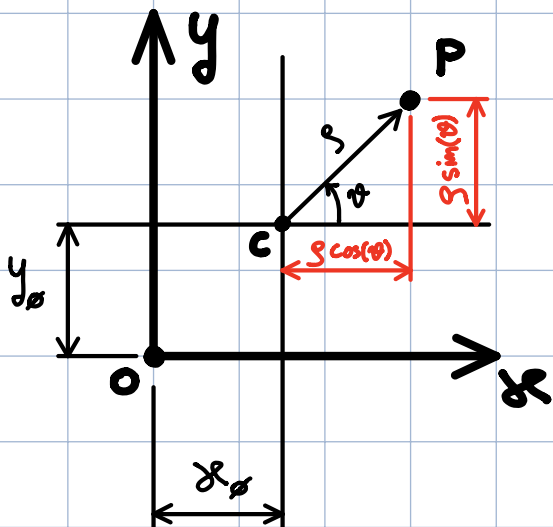


Per il calcolo di momenti statici della sezione di corone circolare è necessario coprire dei raggianti leggere differenti.

Ricordiamo la definizione formale di momento statico di un'area  $A$  rispetto a un'asse (e.g.  $OX$ ).

$$S_x = \int_A y \, dA \quad S_y = \int_A x \, dA \quad \text{È evidente}$$

che lavorare in coordinate cartesiane non è indicato per gli archi: pensiamo alle coordinate POLARI.



Le coordinate di un punto  $P$  possono essere espresse in termini di coordinate polari come:

$$\begin{cases} x = x_0 + \rho \cos(\theta) \\ y = y_0 + \rho \sin(\theta) \end{cases}$$

dove  $x_0$  e  $y_0$  sono le coordinate cartesiane dell'origine

$C$  del sistema di coordinate polari. Inoltre  $\rho \in \mathbb{R}$  e  $\theta \in [0, 2\pi]$ .

L'espressione di un'area infinitesimale  $dA$ , ponendo delle coordinate cartesiane alle coordinate polari prevede l'uso dello Jacobiano.

$$dx = \cos(\vartheta) dr - r \sin(\vartheta) d\vartheta$$

$$dy = \sin(\vartheta) dr + r \cos(\vartheta) d\vartheta$$

che può  
essere espresso  
in termini  
matriciali

$$\begin{Bmatrix} dx \\ dy \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\vartheta) & -r \sin(\vartheta) \\ \sin(\vartheta) & r \cos(\vartheta) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} dr \\ d\vartheta \end{Bmatrix}$$

Matrice Jacobiana:  $[J]$

$$\det [J] = r \cos^2(\vartheta) + r \sin^2(\vartheta) = r$$

Per esprimere quindi il passaggio da un sistema di coordinate ad un altro si sfruttano le regole di sostituzione per gli integrali multipli:

$$dA = dx dy = |\det(J)| dr d\vartheta = r dr d\vartheta$$

Siano ora in condizione di calcolo efficiente i mantici Stocchi e i mantici d'inerzia.

Il centro delle corone circolari si trova, rispetto al sistema Oxy in coordinate  $C(\varnothing, 10)$ .

$$\begin{aligned}
 S_{x,0} &= \int_A y \, dA = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} [y_0 + \rho \sin(\vartheta)] \rho \, d\rho \, d\vartheta = \\
 &= \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} \rho y_0 \, d\rho \, d\vartheta + \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} \rho^2 \sin(\vartheta) \, d\rho \, d\vartheta = \\
 &= y_0 \left. \frac{\rho^2}{2} \right|_R^{R+t} \vartheta \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} - \left. \frac{\rho^3}{3} \right|_R^{R+t} \cos(\vartheta) \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} = \\
 &= (10) \frac{[(R+t)^2 - R^2]}{2} \left( \frac{\pi}{2} - \varnothing \right) + \\
 &\quad - \frac{[(R+t)^3 - R^3]}{3} [\cos(\frac{\pi}{2}) - \cos(\varnothing)] = \\
 &= 38972.7 \text{ mm}^3
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 S_{y,0} &= \int_A x \, dA = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} \rho \cos(\vartheta) \rho \, d\rho \, d\vartheta = \\
 &= \left. \frac{\rho^3}{3} \right|_R^{R+t} \sin(\vartheta) \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} = 30333.33 \text{ mm}^3
 \end{aligned}$$

L'utilizzo delle coordinate polari ci ha semplificato le vite notevolmente.

$$S_{x, \text{TOT}} = S_{x, \square} + S_{x, \circ} = 41972.7 \text{ mm}^3$$

$$S_{y, \text{TOT}} = S_{y, \square} + S_{y, \circ} = 48333.3 \text{ mm}^3$$

$$A_{\square} = bh = (60)(10) = 600 \text{ mm}^2$$

$$A_{\circ} = \int_A dA = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} \rho \, d\rho \, d\theta = \frac{\rho^2}{2} \Big|_R^{R+t} \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} = 863.938 \text{ mm}^2$$

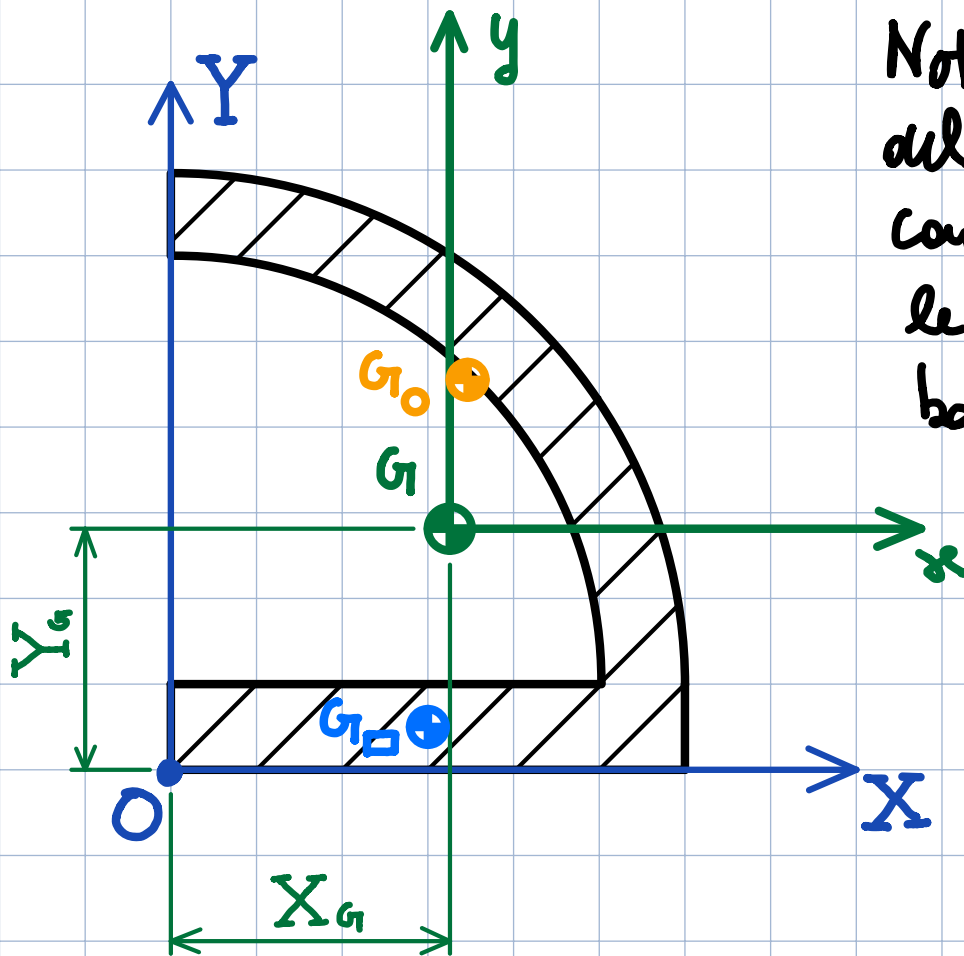
$$A_{\text{TOT}} = A_{\square} + A_{\circ} = 1463.94 \text{ mm}^2$$

$$\begin{cases} X_G = \frac{S_{y, \text{TOT}}}{A_{\text{TOT}}} = 33.016 \text{ mm} \\ Y_G = \frac{S_{x, \text{TOT}}}{A_{\text{TOT}}} = 28.671 \text{ mm} \end{cases}$$

Coordinate del baricentro G rispetto al sistema  $OXY$ .

COORDINATE BARICENTRICHE LOCALI

$$\begin{cases} X_{G_{\square}} = 30 \text{ mm} \\ Y_{G_{\square}} = 5 \text{ mm} \end{cases} \quad \begin{cases} X_{G_{\circ}} = \frac{S_{y, \circ}}{A_{\circ}} = 35.111 \text{ mm} \\ Y_{G_{\circ}} = \frac{S_{x, \circ}}{A_{\circ}} = 45.111 \text{ mm} \end{cases}$$



Note le coordinate del baricentro  $\bar{c}$  convenientemente espresse le coordinate dei baricentri della sezione di corone circolare e del rettangolo rispetto al sistema baricentrico  $Gx, y$ .

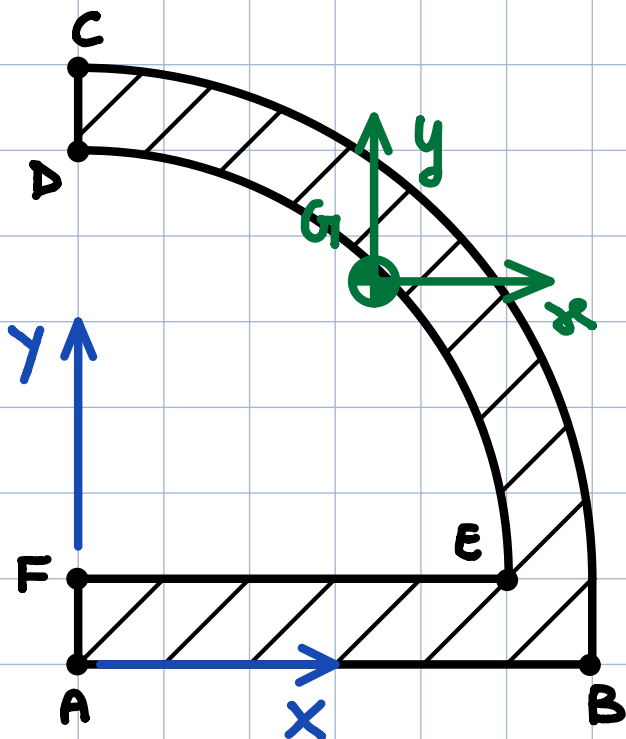
$$\begin{cases} x_{G_{\square}} = X_{G_{\square}} - X_G = 30 - 33.016 = -3.016 \text{ mm} \\ y_{G_{\square}} = Y_{G_{\square}} - Y_G = 5 - 28.671 = -23.671 \text{ mm} \end{cases}$$

$$\begin{cases} x_{G_0} = X_{G_0} - X_G = 35.111 - 33.016 = 2.095 \text{ mm} \\ y_{G_0} = Y_{G_0} - Y_G = 45.111 - 28.671 = 16.439 \text{ mm} \end{cases}$$

Successivamente sar  richiesto il calcolo degli sforzi,   quindi conveniente esprimere le coordinate di alcuni punti noti nel sistema  $Gx, y$ .



## SISTEMA OXY



$$A \begin{cases} X = 0 \text{ mm} \\ Y = 0 \text{ mm} \end{cases}$$

$$D \begin{cases} X = 0 \text{ mm} \\ Y = 50 \text{ mm} \end{cases}$$

$$B \begin{cases} X = 60 \text{ mm} \\ Y = 0 \text{ mm} \end{cases}$$

$$E \begin{cases} X = 50 \text{ mm} \\ Y = 10 \text{ mm} \end{cases}$$

$$C \begin{cases} X = 0 \text{ mm} \\ Y = 60 \text{ mm} \end{cases}$$

$$F \begin{cases} X = 0 \text{ mm} \\ Y = 10 \text{ mm} \end{cases}$$

## SISTEMA Gx & y

$$A \begin{cases} x = -33.016 \text{ mm} \\ y = -28.671 \text{ mm} \end{cases}$$

$$D \begin{cases} x = -33.016 \text{ mm} \\ y = 21.329 \text{ mm} \end{cases}$$

$$B \begin{cases} x = 26.984 \text{ mm} \\ y = -28.671 \text{ mm} \end{cases}$$

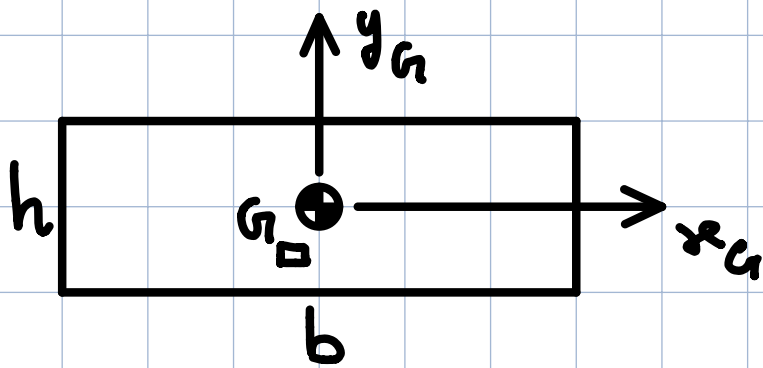
$$E \begin{cases} x = 16.984 \text{ mm} \\ y = -18.671 \text{ mm} \end{cases}$$

$$C \begin{cases} x = -33.016 \text{ mm} \\ y = 31.329 \text{ mm} \end{cases}$$

$$F \begin{cases} x = -33.016 \text{ mm} \\ y = -18.671 \text{ mm} \end{cases}$$

Il prossimo passo consiste nel calcolare i momenti di inerzia della sezione rispetto al sistema baricentrico.

• Calcolo dei momenti d'inerzia



2 momenti d'inerzia  
baricentrici del  
rettangolo, rispetto  
al suo sistema

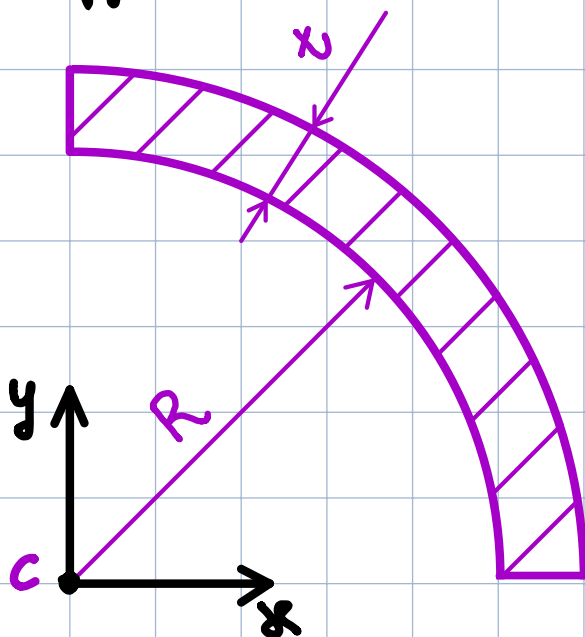
baricentrico locale volgaro:

$$I_{x_{G_G}} = \frac{b h^3}{12} = \frac{(60)(10)^3}{12} = 5000 \text{ mm}^4$$

$$I_{y_{G_G}} = \frac{b^3 h}{12} = \frac{(60)^3(10)}{12} = 180000 \text{ mm}^4$$

$$I_{x_{y_{G_G}}} = \emptyset$$

Per quanto riguarda l'uso di corone  
circolari è necessaria una strategia  
differente.



Abbiamo visto che  
le coordinate polari  
ci semplificano non  
poco la vita.

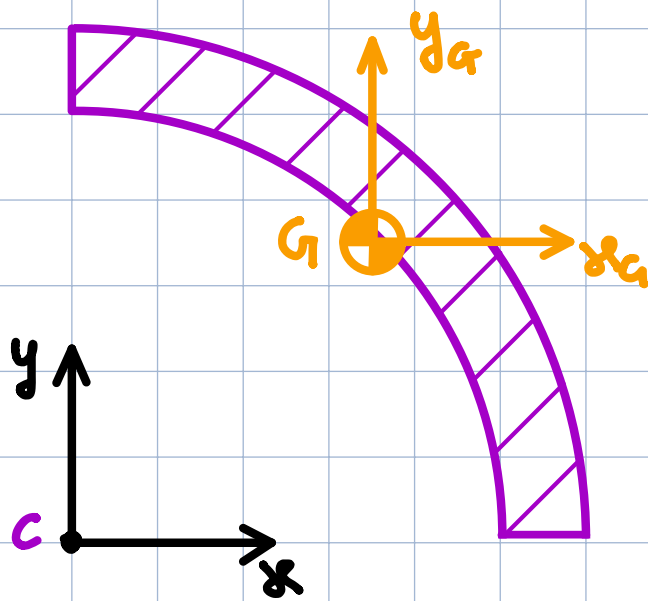
Calcoliamo quindi  
i momenti d'inerzia  
rispetto agli assi  
locali  $x'y'$ , che hanno

origine nel centro della corona circolare.

$$\begin{aligned}
 I_{x_0} &= \int_A y^2 dA = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} [\rho \sin(\vartheta)]^2 \rho d\rho d\vartheta = \\
 &= \int_0^{\frac{\pi}{2}} \sin^2(\vartheta) d\vartheta \int_R^{R+t} \rho^3 d\rho = \\
 &= \frac{1}{8} [\vartheta - \cos(\vartheta) \sin(\vartheta)]_0^{\frac{\pi}{2}} \rho^4 \Big|_R^{R+t} = \\
 &= 1.31751 \text{ E6 mm}^4
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 I_{y_0} &= \int_A x^2 dA = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} [\rho \cos(\vartheta)]^2 \rho d\rho d\vartheta = \\
 &= \int_0^{\frac{\pi}{2}} \cos^2(\vartheta) d\vartheta \int_R^{R+t} \rho^3 d\rho = \\
 &= \frac{1}{8} [\vartheta + \cos(\vartheta) \sin(\vartheta)]_0^{\frac{\pi}{2}} \rho^4 \Big|_R^{R+t} = 1.31751 \text{ E6 mm}^4
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 I_{xy_0} &= \int_A xy dA = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \int_R^{R+t} [(\rho \cos(\vartheta))(\rho \sin(\vartheta))] \rho d\rho d\vartheta = \\
 &= \int_0^{\frac{\pi}{2}} \cos(\vartheta) \sin(\vartheta) d\vartheta \int_R^{R+t} \rho^3 d\rho = \\
 &= -\frac{1}{8} \cos^2(\vartheta) \Big|_0^{\frac{\pi}{2}} \rho^4 \Big|_R^{R+t} = 838750 \text{ mm}^4
 \end{aligned}$$



Le coordinate del baricentro della sezione di corona circolare si ottengono da una banale traslazione in  $y$  delle coordinate calcolate in precedenza

$$\begin{cases} \bar{x}_{G_0} = 35.111 \text{ mm} \\ \bar{y}_{G_0} = y_{G_0} - 10 = 35.111 \text{ mm} \end{cases}$$

Ricordando le formule di trasporto di Huygens-Steiner:

$$I = I_G + A d^2 \longrightarrow I_G = I - A d^2$$

$$\begin{aligned} I_{x_{G_0}} &= I_{x_0} - A_0 (\bar{y}_{G_0})^2 = \\ &= 1.31751 \text{ E}6 - (863.938)(35.111)^2 = \\ &= 252486 \text{ mm}^4 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} I_{y_{G_0}} &= I_{y_0} - A_0 (\bar{x}_{G_0})^2 = \\ &= 1.31751 \text{ E}6 - (863.938)(35.111)^2 = \\ &= 252486 \text{ mm}^4 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 I_{xy_{G_0}} &= I_{xy_0} - A_0 (\bar{x}_{G_0})(\bar{y}_{G_0}) = \\
 &= 838750 - (863.938)(35.111)(35.111) = \\
 &= -226670 \text{ mm}^4
 \end{aligned}$$

NB: il segno meno deriva dal fatto che gran parte dell'area è contenuta nel II e IV quadrante del sistema concentrico del settore circolare.

Nota: i momenti d'inerzia concentrici delle parti che vanno a costituire l'intera sezione, attraverso il teorema di Huygens-Steiner è possibile calcolare i momenti d'inerzia concentrici della sezione globale.

$$\begin{aligned}
 I_x &= I_{x_{G_1}} + A_1 (y_{G_1})^2 + I_{x_{G_0}} + A_0 (y_{G_0})^2 = \\
 &= 5000 + (600)(-23.671)^2 + 252486 + (863.938)(16.439)^2 = \\
 &= 827162 \text{ mm}^4
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 I_y &= I_{y_{G_0}} + A_0 (x_{G_0})^2 + I_{y_{G_1}} + A_1 (x_{G_1})^2 = \\
 &= 180000 + (600)(-3.016)^2 + 252486 + (863.938)(2.095)^2 = \\
 &= 441734 \text{ mm}^4
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 I_{xy} &= I_{xy_{G_0}} + A_0 (x_{G_0})(y_{G_0}) + I_{xy_{G_1}} + \\
 &+ A_1 (x_{G_1})(y_{G_1}) = \\
 &= 0 + (600)(-3.016)(-23.671) + (-226670) + \\
 &+ (863.938)(2.095)(16.439) = -153687 \text{ mm}^4
 \end{aligned}$$

Noti i momenti centroidrici è necessario trovare i momenti principali e la relativa orientazione degli assi ed assi associati. Utilizziamo il cerchio di Mohr delle inerzie.

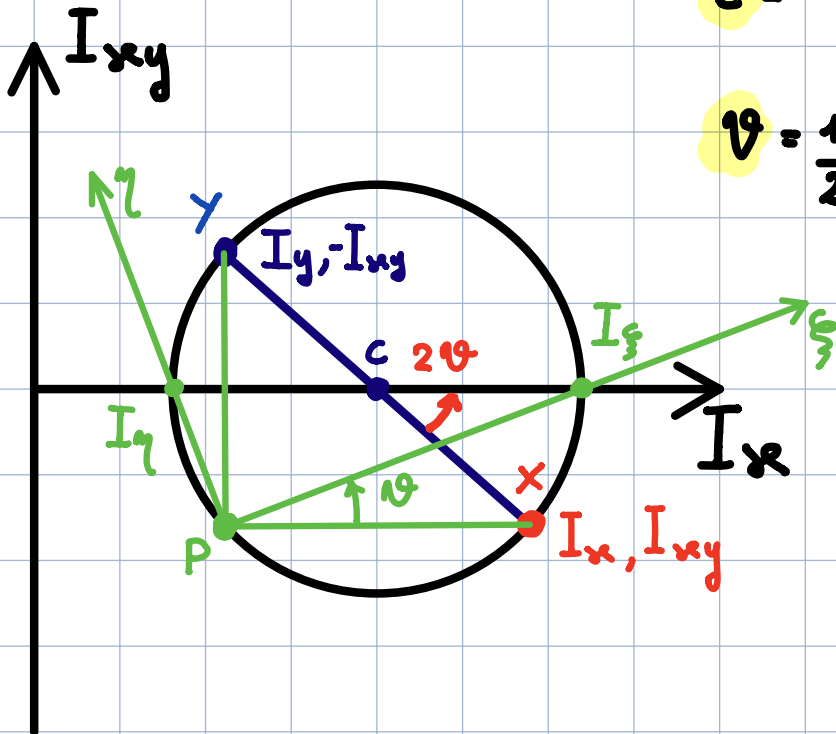
Ci troviamo in una configurazione dove:

$$I_x > I_y \quad \text{e} \quad I_{xy} < 0$$

# CERCHIO DI MOHR

$$C = \frac{I_x + I_y}{2} = 634448 \text{ mm}^4$$

$$\vartheta = \frac{1}{2} \arctan \left( \frac{-2 I_{xy}}{I_x - I_y} \right) = 19.286^\circ$$



N.B.: È stata utilizzata la costruzione del polo per evidenziare subito

le direzioni principali d'inerzia:  
 Condotta per il punto  $X(I_x, I_{xy})$  la parallela all'asse  $I_x$  e per il punto  $Y(I_y, -I_{xy})$  la parallela all'asse  $I_{xy}$ . L'intersezione da luogo al polo. Scacciando da quest'ultimo due rette passanti per i punti  $(I_\xi, 0)$  e  $(I_\eta, 0)$  si identificano le direzioni principali  $\xi$  e  $\eta$ .

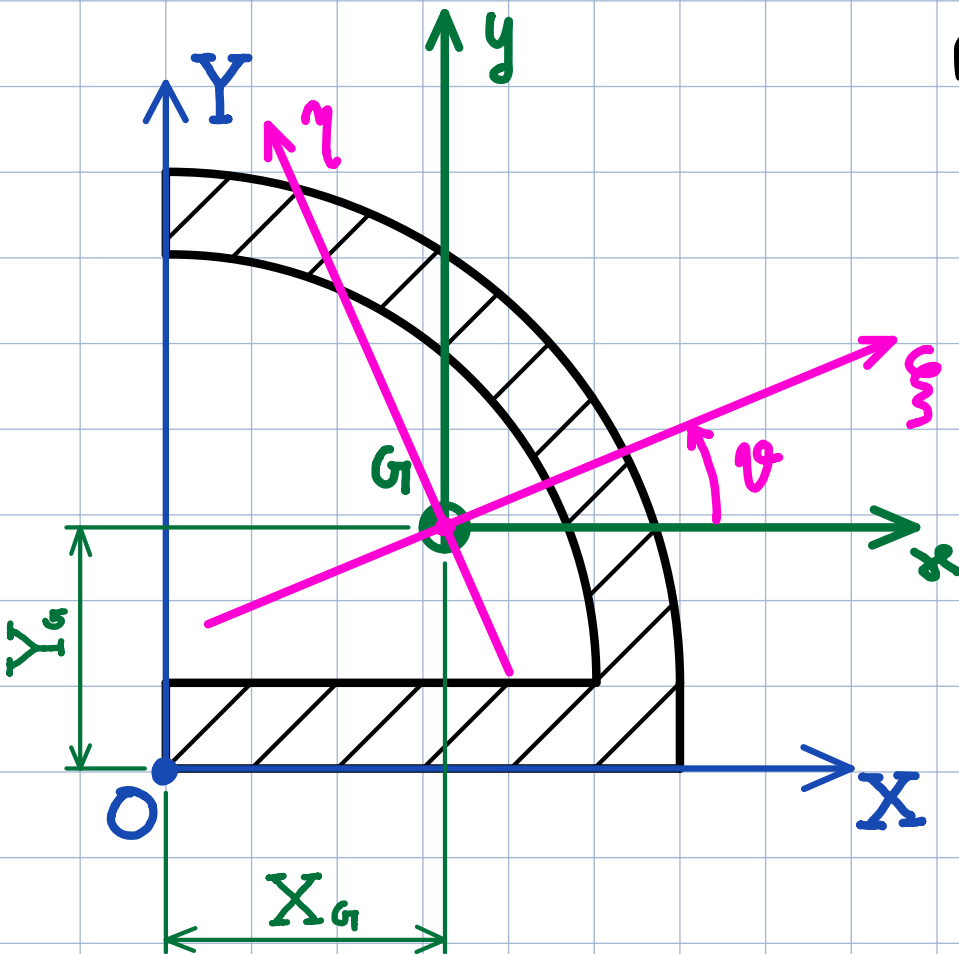
Si noti che l'arco che l'arco compreso tra i punti  $X$  e  $(I_\xi, 0)$  sottende un angolo al centro  $2\vartheta$ : di conseguenza l'angolo alla circonferenza tra la direzione parallela all'asse  $I_x$  e l'asse principale  $\xi$  sarà metà di quest'ultimo ( $\vartheta$ ), poiché insiste sullo stesso arco.

$$R = \frac{1}{2} \sqrt{(\mathbb{I}_x - \mathbb{I}_y)^2 + (2\mathbb{I}_{xy})^2} = 246492 \text{ mm}^4$$

2 moventi principali vovono quindi :

$$\mathbb{I}_\xi = C \pm R = \begin{cases} \text{MAX} & \mathbb{I}_\xi = 880940 \text{ mm}^4 \\ \text{MIN} & \mathbb{I}_\eta = 387956 \text{ mm}^4 \end{cases}$$

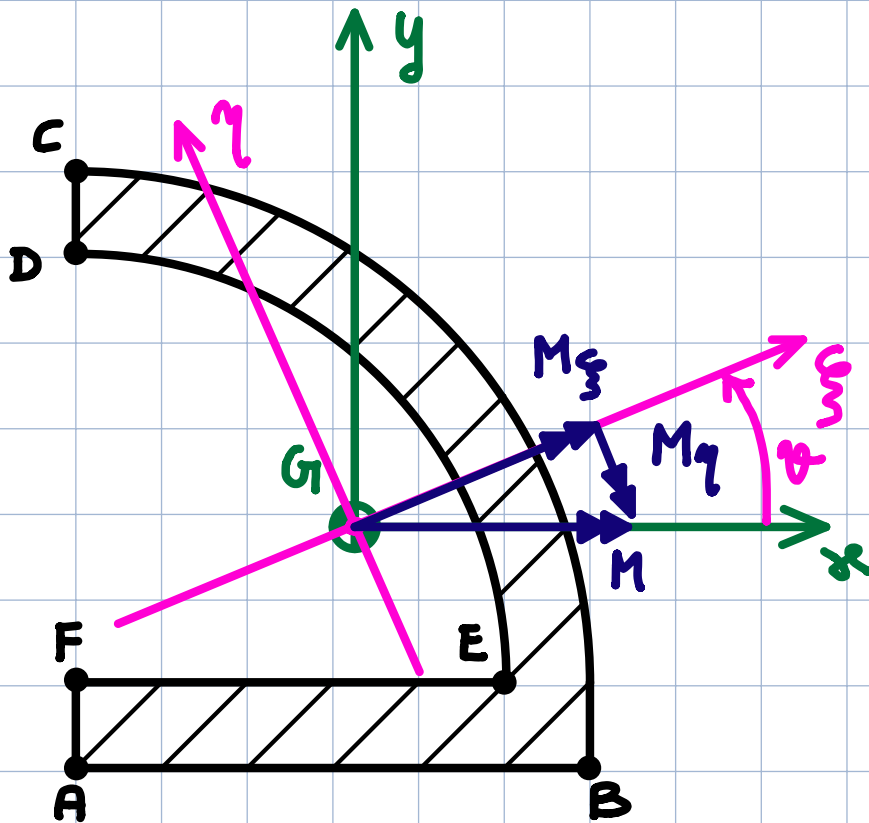
A questo punto abbiamo trovato i moventi d'inerzia principali e le loro direzioni.



Risultato quindi evidente che per poter calcolare gli spostamenti di flessione sarà necessario proiettare il movento fessante  $M$  lungo le direzioni  $\xi$  ed  $\eta$ .



# • Calcolo degli sforzi a flessione



Gli sforzi di flessione  $\sigma_\xi$ , dove  $\xi$  è la coordinata del sistema  $\xi\eta\xi$  che esce fuori dal piano del foglio, derivano da uno stato di **FLESSIONE DEVIATA**.

Proiettando il momento flettente  $M$  lungo le direzioni principali si ottiene:

$$M_\xi = M \cos(\vartheta) = (6.5 \text{ E}6) \cos(\vartheta) = 6.13523 \text{ E}6 \text{ Nmm}$$

$$M_\eta = M \sin(\vartheta) = (6.5 \text{ E}6) \sin(\vartheta) = 2.14683 \text{ E}6 \text{ Nmm}$$

Il momento  $M_\xi$  provoca sforzi di trazione (+) su la porzione positiva dell'asse  $\eta$ ;  
 il momento  $M_\eta$  provoca sforzi di trazione (+) su la porzione positiva dell'asse  $\xi$ .

Tale affermazione può essere verificata attraverso l'applicazione delle regole della mano destra.

Alle luce di queste considerazioni possiamo scrivere la forma definitiva per gli sforzi:  $\bar{\sigma}_y$ , sfruttando il principio di sovrapposizione degli effetti.

$$\bar{\sigma}_y = \frac{M_\xi \eta}{I_\xi} + \frac{M_\eta \xi}{I_\eta}$$

il segno (+) serve per tener conto del fatto che per  $\xi > 0$  il contributo del  $M_\eta$  a  $\bar{\sigma}_y$  è di trazione.

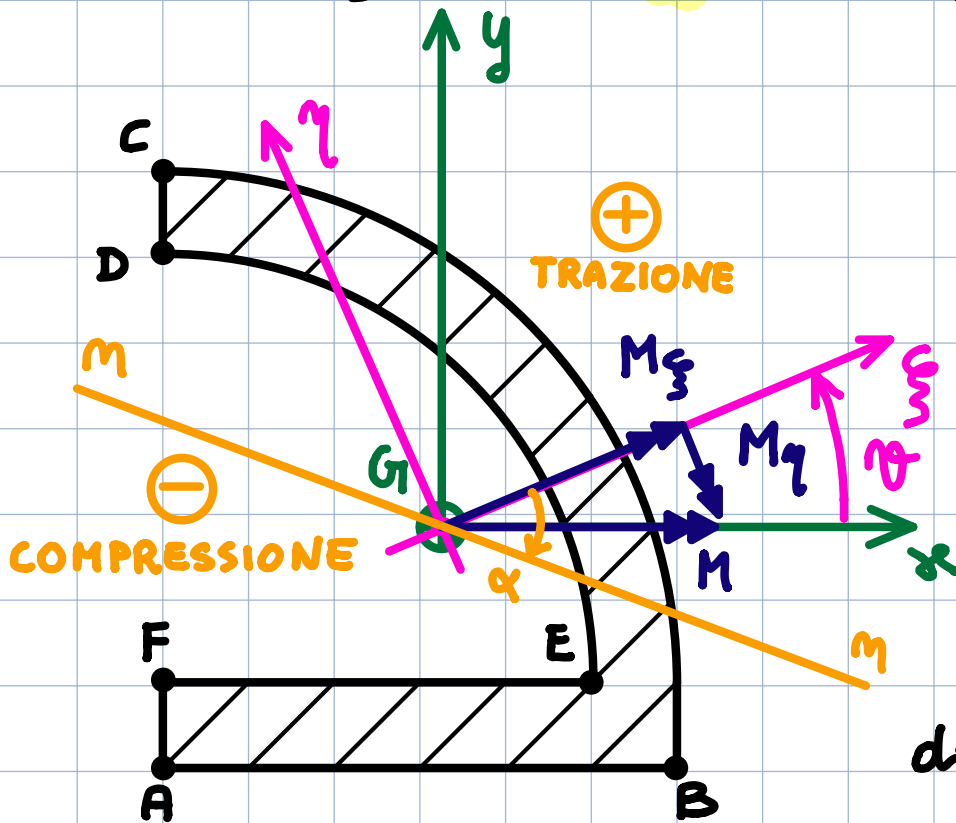
Per trovare l'equazione dell'asse neutro, nel sistema  $\xi$ - $\eta$  è sufficiente imporre la condizione  $\bar{\sigma}_y = 0$ .

$$\bar{\sigma}_y = 0 \quad \frac{M_\xi \eta}{I_\xi} + \frac{M_\eta \xi}{I_\eta} = 0$$

$$\eta = - \underbrace{\left( \frac{I_\xi}{I_\eta} \right) \left( \frac{M_\eta}{M_\xi} \right)}_{\text{coeff. angolare } m} \xi$$

EQUAZIONE DELL'ASSE NEUTRO

$$m = -0.9946 \rightarrow \alpha = \arctan(m) = -38.47^\circ$$



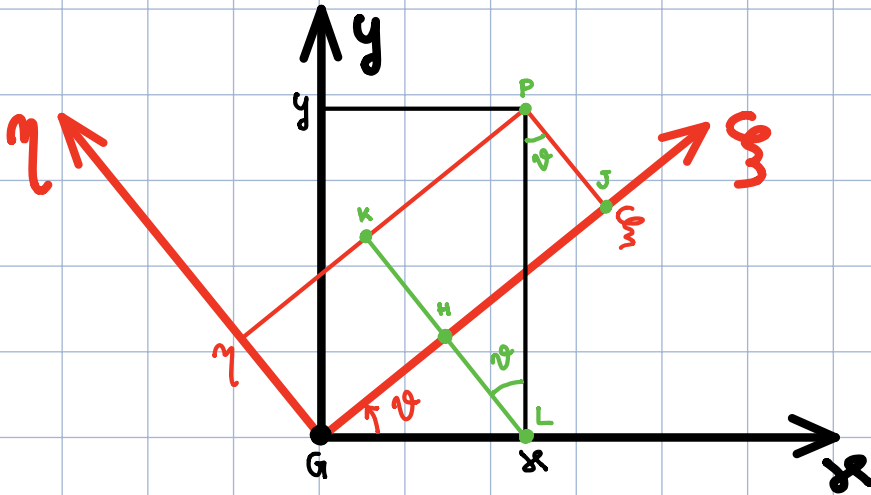
L'asse neutro costituisce per definizione il luogo dei punti che non si allungano né si accorciano, quindi dove gli spzi sono nulli. Serve quindi

ad identificare quale

porzione della sezione si trova in trazione e quale in compressione. Questo risulta essere molto utile quando si ha a che fare con materiali che non tollerano la trazione (e.g. mattoni, calcestruzzo).

Si noti come la direzione dell'asse neutro e la direzione delle risultante dei momenti  $M_\xi$  e  $M_\eta$  non coincidono.

Per calcolare gli sforzi nei punti caratteristici della sezione è necessario utilizzare una trasformazione del sistema  $Gxy$  a quello ruotato rigidamente di  $\vartheta$   $G\xi\eta$ .



$$\xi = \overline{GH} + \overline{HJ}$$

$$\overline{HJ} \equiv \overline{KP}$$

$$\overline{GH} = x \cos(\vartheta)$$

$$\overline{KP} \equiv \overline{HJ} = y \sin(\vartheta)$$

$$\xi = x \cos(\vartheta) + y \sin(\vartheta)$$

$$\eta = \overline{LK} - \overline{LH}$$

$$\overline{LK} = y \cos(\vartheta)$$

$$\overline{LH} = x \sin(\vartheta)$$

$$\eta = y \cos(\vartheta) - x \sin(\vartheta)$$

In forma matriciale:

$$\begin{Bmatrix} \xi \\ \eta \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\vartheta) & \sin(\vartheta) \\ -\sin(\vartheta) & \cos(\vartheta) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x \\ y \end{Bmatrix}$$

	$x$	$y$	$\xi$	$\eta$	$\sigma_s$
A	-33.016	-28.671	-40.633	-16.158	-337.38
B	26.984	-28.671	16.0	-35.975	-162.0
C	-33.016	31.329	-20.816	40.475	+166.7
D	-33.016	21.329	-24.119	31.037	+82.69
E	16.984	-18.671	9.864	-23.233	-107.22
F	-33.016	-28.671	-37.330	-6.719	-253.37

Coordinate in [mm].

Sforzi in [MPa]