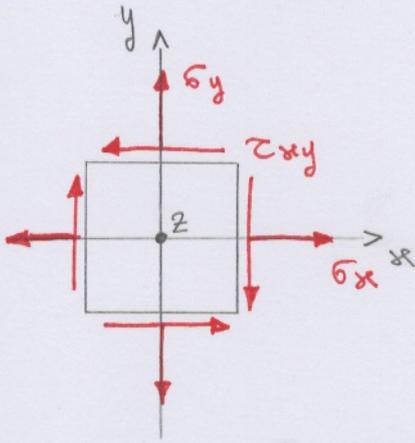


STATO DI SFORZO PIANO

①



TENSORE DEGLI SFORZI

$$\underline{\underline{\sigma}} = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{yx} & \tau_{zx} \\ \tau_{xy} & \sigma_y & \tau_{zy} \\ \tau_{xz} & \tau_{yz} & \sigma_z \end{bmatrix}$$

PIANO CON NORMALE Z PRINCIPALE

$$\begin{cases} \tau_{zy} = \tau_{yz} = \phi \\ \tau_{xz} = \tau_{zx} = \phi \end{cases} \rightarrow \text{per la simmetria del } \underline{\underline{\sigma}} \\ \tau_{ij} = \tau_{ji}$$

RISCRIVO IL TENSORE CON QUESTA CONDIZIONE

$$\underline{\underline{\sigma}} = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{yx} & \phi \\ \tau_{xy} & \sigma_y & \phi \\ \phi & \phi & \sigma_z \end{bmatrix}$$

Se la σ_z è nulla (capito spesso nelle sezioni con un piccolo spessore lungo l'asse z, in quanto la σ_z non si sviluppa), allora lo stato di sforzo è piano, quindi tutte

le componenti di sforzo sono riferite al piano di normale x e y.

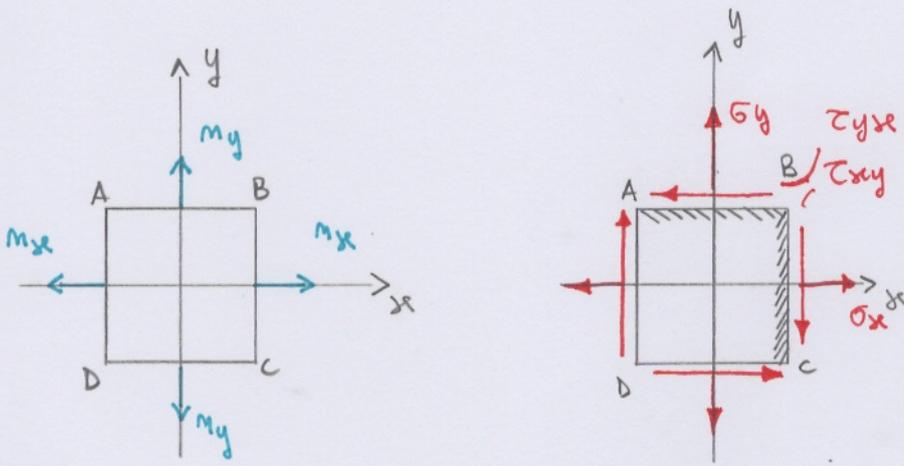
$$\underline{\underline{\sigma}} = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{yx} & \phi \\ \tau_{xy} & \sigma_y & \phi \\ \phi & \phi & \phi \end{bmatrix} \rightarrow \text{tensore degli sforzi in uno stato piano di tensione (tutte le componenti sono significative, anche se sono nulle!!!)}$$

CONVENZIONE SUI SEGNI (G. BELLONI, F. BERNASCONI "SFORZI, DEFORMAZIONI E LORO LEGAMI" ED. SPIEGEL, PAG. 5)

Le componenti dello sforzo si definiscono positive \oplus se agiscono nelle direzioni crescente degli assi coordinati quando la normale esterna ha lo stesso verso dell'asse e cui la faccia considerata è normale.

Quindi se la normale alla faccia è concorde con l'asse di riferimento la componente di sforzo è positiva \oplus se anch'essa ha verso concorde all'asse cui è parallela. Se la normale è discorde rispetto all'asse di riferimento, la componente di sforzo è positiva \oplus se anch'essa è discorde rispetto all'asse cui è parallela.

Applichiamo questo concetto al caso in esame.



Facciamo riferimento alle facce BC, che ha normale esterna σ_x definita positiva, in questo collimare rispetto all'asse normale alla faccia BC.

σ_x è positivo in quanto è allineato con l'asse a cui esso è parallelo.

τ_{xy} è negativo in quanto è allineato una direzione in senso rispetto all'asse a cui è parallelo.

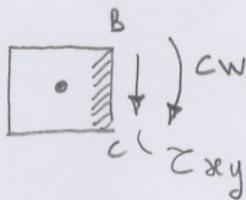
COSTRUZIONE DEL CERCHIO DI MOHR.

Convenzione sui segni per la costruzione del cerchio di Mohr.

Per quanto riguarda la costruzione del cerchio di Mohr consideriamo positive le τ che fanno ruotare l'elemento in senso orario (CW, clockwise).

Al contrario consideriamo negative le τ che fanno ruotare l'elemento in senso antiorario (CCW, counterclockwise). Nel nostro caso abbiamo:

• FACCIA BC

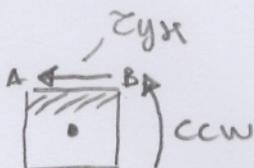


$$\tau_{xy} > 0$$

quindi all'equilibrio per la costruzione del MOHR avere

$$\tau_{xy} = -\tau_{yx}$$

• FACCIA AB



$$\tau_{yx} < 0$$

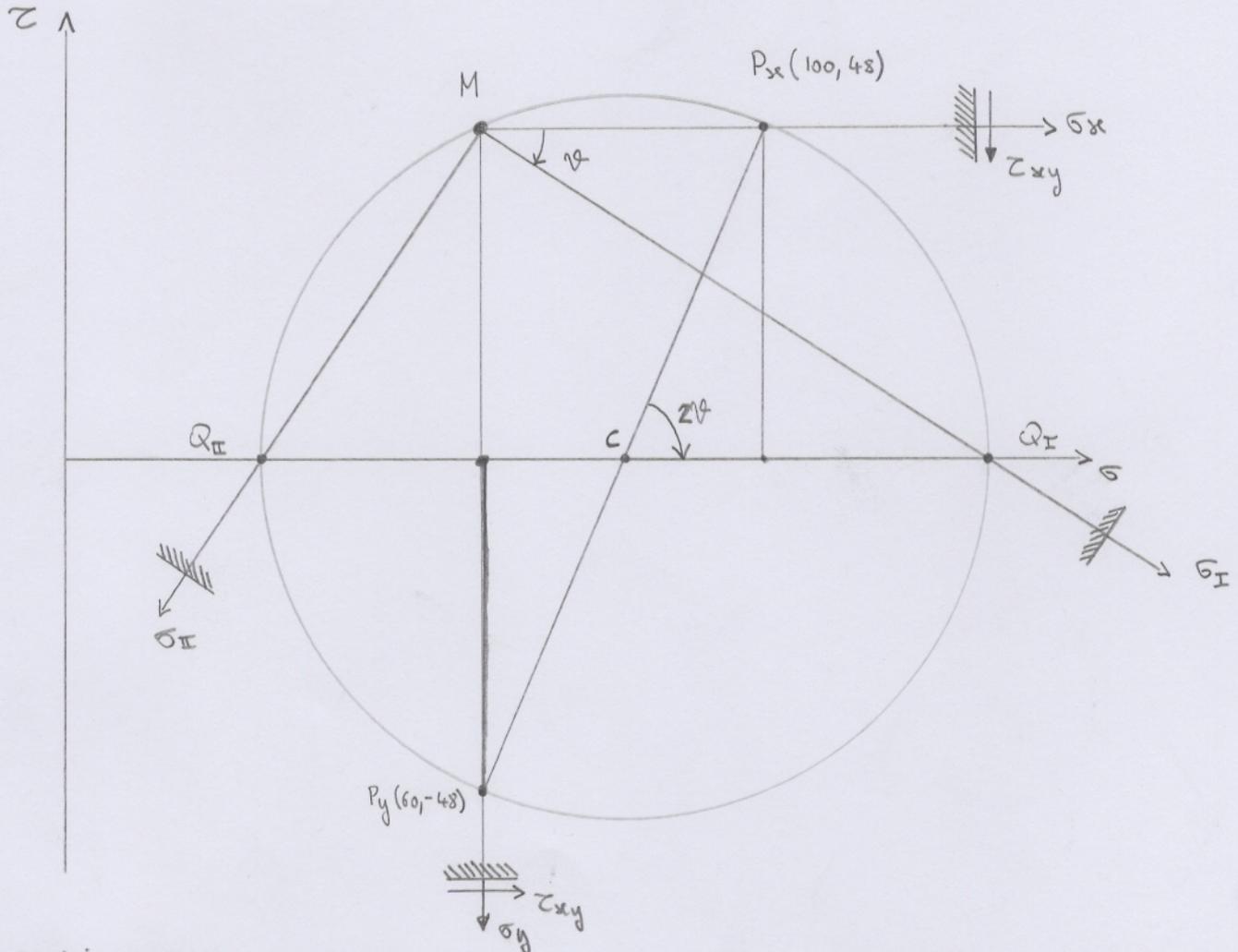
COSTRUZIONE DEL CERCHIO DI MOHR. CASO (A)

Sullo faccia BC di normale m_x ovvero quindi lo stato di sforzo, rappresentato in un piano $\sigma - \tau$, definito da un punto di coordinate $P_x(\sigma_x, \tau_{xy})$.

Sullo faccia AB di normale m_y ovvero invece uno stato di sforzo identificato da un punto $P_y(\sigma_y, -\tau_{xy})$.

Diamo ora valori a σ_x, σ_y e τ_{xy}

$$\begin{cases} \sigma_x = 100 \text{ MPa} \\ \sigma_y = 60 \text{ MPa} \\ |\tau_{xy}| = 48 \text{ MPa} \end{cases}$$



Il cerchio costruito, che passa per i punti P_x e P_y rappresenta gli stati di sforzo sulle facce dell'elemento al variare dell'angolo θ tra la normale m_x e l'asse x .

Definisco un centro c come : $c = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{100 + 60}{2} = 80 \text{ MPa}$

Definisco un raggio R come : $R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} = 52 \text{ MPa}$

Per trovare gli spzi principali σ_I e σ_{II} , con $\sigma_I \geq \sigma_{II}$, è sufficiente guardare il cerchio di Mohr. Per definizione un piano è il mo spzo normale verso principali quando le τ che insistono sullo stesso piano sono nulle. Questa condizione si verifica nei punti di intersezione del cerchio di Mohr con l'asse σ , nei punti Q_I e Q_{II} . Le coordinate di questi punti rappresentano le σ principali.

$$\begin{cases} \sigma_I = C + R = 132 \text{ MPa} \\ \sigma_{II} = C - R = 28 \text{ MPa} \end{cases}$$

Per trovare l'angolo di cui è necessario ruotare il sistema di riferito xy in modo che sempre al cerchio.

L'angolo è quello doppio ^(2 θ) e si ottiene facendo ruotare il diametro $\overline{P_x P_y}$, intorno al centro C , fino a farlo coincidere con il diametro $\overline{Q_I Q_{II}}$. La rotazione nell'elezione convenire lo stesso verso, ma non è la metà di quello richiesto dalla costruzione del Mohr.

$$\theta = \frac{1}{2} \arctan \left(\frac{2 \tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} \right) = 33.6901^\circ$$

Nel cerchio è riportato anche il polo per le normali M ottenuto dall'intersezione della parallela all'asse x condotta per il punto P_x e la parallela all'asse y condotta per il punto P_y . È da notare che l'angolo $\widehat{Q_I M P_x} = \theta$ in questo è uguale alle circonferenze che insistono sullo stesso arco $\widehat{P_x Q_I}$ in cui insiste anche l'angolo al centro $\widehat{Q_I C P_x}$.

Per verificare i risultati ottenuti calcoliamo con Matlab gli autovalori (che rappresentano gli spzi principali) e gli autovettori canonici (che rappresentano le direzioni principali) del tensore degli spzi. Dato che ci riferiamo alle notazioni tensoriali le σ saranno sotto l'egide delle convenzioni per il segno svilupperemo per la parte tensoriale.

$$\underline{\underline{\sigma}} = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{yx} \\ \tau_{xy} & \sigma_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 100 & -48 \\ -48 & 60 \end{bmatrix}$$

$$\underline{\underline{\sigma}}_p = \begin{bmatrix} \overset{\text{DIR II}}{\downarrow} 28 & 0 \\ 0 & \overset{\text{DIR I}}{\downarrow} 132 \end{bmatrix}$$

λ

$$V = \begin{bmatrix} -0.5547 & -0.8321 \\ -0.8321 & 0.5547 \end{bmatrix}$$

\uparrow COMPONENTI ASSE II \uparrow COMPONENTI ASSE I

Si ha quindi il classico problema agli autovalori $A \cdot v = \lambda v$ dove λ è uno scalare (autovalore), $v \in \mathbb{N}^{2 \times 1}$ e $A \in \mathbb{N}^{2 \times 2}$.
 I valori di λ che soddisfano l'equazione sono gli AUTOVALORI e i vettori v che lo soddisfano sono gli AUTOVETTORI.

Per trovare l'angolo tra l'asse x e l'asse I è sufficiente calcolare l'inclinazione del vettore contenuto nella seconda colonna della matrice V .

$$\vartheta_I = \arctan \left(\frac{0.5547}{-0.8321} \right) = -33.6301^\circ$$

Per trovare l'inclinazione rispetto all'asse y dell'asse II basta esprimere lo stesso procedimento alla prima colonna della matrice V .

$$\vartheta_{II} = \arctan \left(\frac{-0.8321}{-0.5547} \right) = 56.3033^\circ$$

Si noti che $\vartheta_{II} = \vartheta_I + 90 = 56.3033^\circ$, quindi gli assi I e II sono effettivamente \perp tra loro. Questo calcolo era a dimostrazione dell'algebra che sostiene il problema del mt. di sp. principale e da quanto il cerchio di Mohr è effettivamente utile.

ROTAZIONE IN NOTAZIONE TENSORIALE

Dato $\bar{\sigma}$ il tensore degli sforzi $\bar{\sigma} = \begin{bmatrix} 100 & -48 \\ -48 & 60 \end{bmatrix}$ e la matrice di

rotazione R_2 del sistema intorno all'asse z:

$$R_2 = \begin{bmatrix} C\alpha & -S\alpha \\ S\alpha & C\alpha \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sqrt{3}/2 & -1/2 \\ 1/2 & \sqrt{3}/2 \end{bmatrix}$$

Per la legge di rotazione del tensore doppio otteniamo:

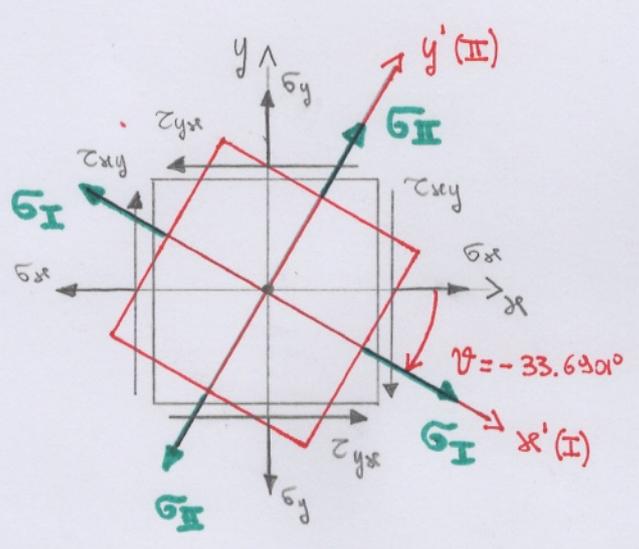
$$\bar{\sigma}' = R_2^T \bar{\sigma} R_2 = \begin{bmatrix} 48.4308 & -41.3205 \\ -41.3205 & 111.5692 \end{bmatrix}$$

Si nota che i valori sono i medesimi, solo che le pressioni tensionali sono state effettuate con un calcolatore e con Matlab, mentre i

valori del caso di mano sono stati conseguiti grazie a un righello e una calcolatrice!

RIASSUNTO DEGLI STATI TENSIONALI

CASO (A)



CASO (B)

