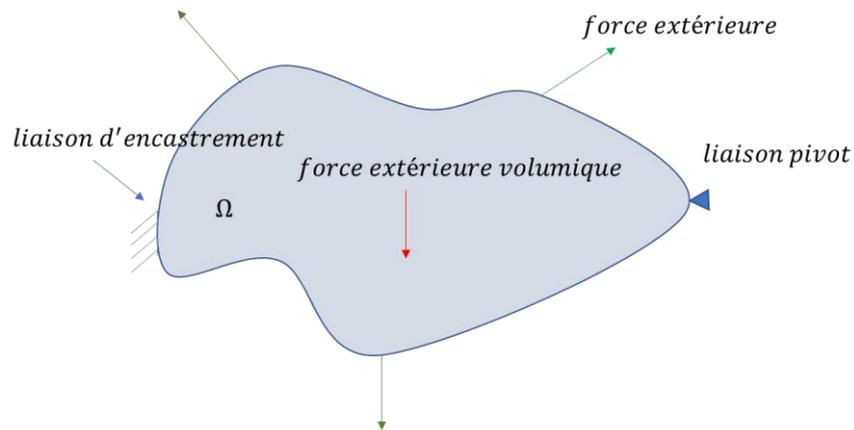


Contraintes principales -Cercles de Mohr

1) Contraintes principales – Directions principales

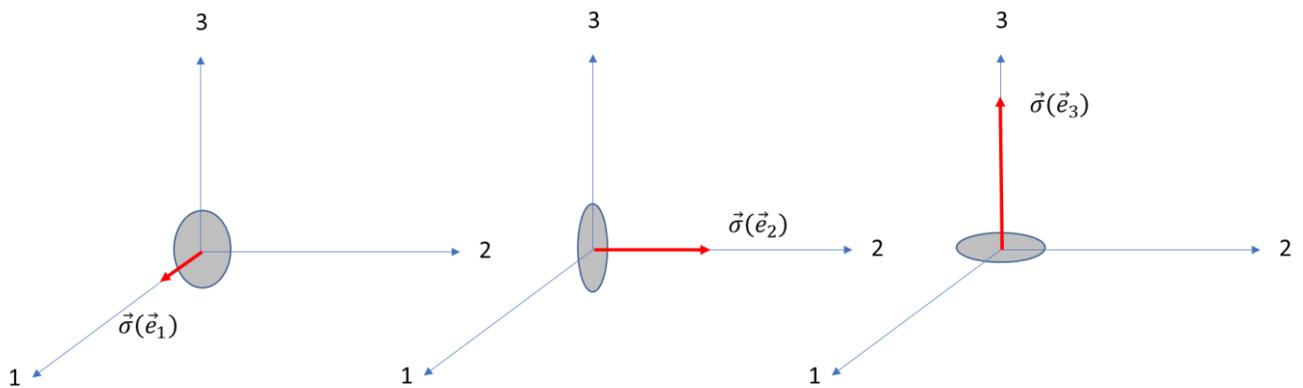


Soit un milieu continu Ω soumis sur sa surface extérieure à un ensemble de forces ponctuelles, linéiques ou surfaciques et dans son intérieur, à des forces volumiques qui le mettent dans un équilibre bien défini, ce qui signifie, d'une part que le torseur associé à ces forces est le torseur nul, d'autre part qu'il existe une unique solution de par les liaisons cinématiques imposées à ce milieu, liaisons d'encastrement, liaisons pivots, liaisons rotule, etc (une ou plusieurs composantes de déplacement ou de rotations nulle en différents points).

Alors, en tout point M de ce milieu, toute facette de normale arbitraire \vec{n} sépare le milieu continu en deux régions, une du côté pointé par \vec{n} , l'autre du côté opposé.

Il existe en ce point une base orthonormale $(\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$ et trois nombres réels $(\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3)$ tels que $\sigma_1 \leq \sigma_2 \leq \sigma_3$ et :

$$\vec{\sigma}(\vec{e}_1) = \sigma_1 \vec{e}_1, \quad \vec{\sigma}(\vec{e}_2) = \sigma_2 \vec{e}_2, \quad \vec{\sigma}(\vec{e}_3) = \sigma_3 \vec{e}_3$$



Auquel cas, la relation d'équilibre local donne pour un vecteur unitaire quelconque $\vec{n} = \alpha_1 \vec{e}_1 + \alpha_2 \vec{e}_2 + \alpha_3 \vec{e}_3$:

$$\vec{\sigma}(\vec{n}) = \alpha_1 \sigma_1 \vec{e}_1 + \alpha_2 \sigma_2 \vec{e}_2 + \alpha_3 \sigma_3 \vec{e}_3$$

La contrainte normale s'en déduit :

$$\vec{\sigma}_n(\vec{n}) = (\vec{\sigma}(\vec{n}) \cdot \vec{n}) \vec{n} = (\alpha_1^2 \sigma_1 + \alpha_2^2 \sigma_2 + \alpha_3^2 \sigma_3) \vec{n}$$

2) Cercles de Mohr

Notons que l'on a les 3 relations :

$$(\vec{\sigma}(\vec{n}) - \sigma_1 \vec{n}) \cdot (\vec{\sigma}(\vec{n}) - \sigma_2 \vec{n}) = \alpha_3^2 (\sigma_3 - \sigma_1) (\sigma_3 - \sigma_2) \geq 0$$

$$(\vec{\sigma}(\vec{n}) - \sigma_2 \vec{n}) \cdot (\vec{\sigma}(\vec{n}) - \sigma_3 \vec{n}) = \alpha_1^2 (\sigma_1 - \sigma_2) (\sigma_1 - \sigma_3) \geq 0$$

$$(\vec{\sigma}(\vec{n}) - \sigma_3 \vec{n}) \cdot (\vec{\sigma}(\vec{n}) - \sigma_1 \vec{n}) = \alpha_2^2 (\sigma_2 - \sigma_3) (\sigma_2 - \sigma_1) \leq 0$$

Dans le cas où \vec{n} n'est pas un vecteur de la base $(\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$, la contrainte $\sigma(\vec{n})$ ne lui est pas colinéaire. On peut ainsi considérer le plan $(M, \vec{n}, \sigma(\vec{n}))$ et y placer les points N, M_1, M_2, M_3 tels que :

$$\overrightarrow{MN} = \vec{\sigma}(\vec{n}), \quad \overrightarrow{MM_1} = \sigma_1 \vec{n}, \quad \overrightarrow{MM_2} = \sigma_2 \vec{n}, \quad \overrightarrow{MM_3} = \sigma_3 \vec{n}$$

Les 3 relations précédentes se traduisent alors par :

$$\overrightarrow{M_1N} \cdot \overrightarrow{M_2N} \geq 0$$

$$\overrightarrow{M_2N} \cdot \overrightarrow{M_3N} \geq 0$$

$$\overrightarrow{M_3N} \cdot \overrightarrow{M_1N} \leq 0$$

Soit en termes d'angles :

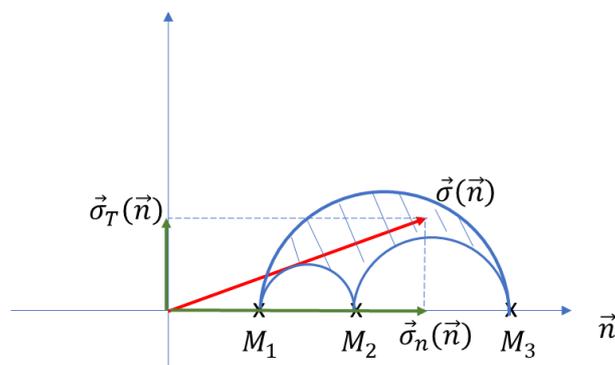
$$\widehat{M_1NM_2} \leq 90^\circ$$

$$\widehat{M_2NM_3} \leq 90^\circ$$

$$\widehat{M_1NM_3} \geq 90^\circ$$

Cela permet de situer le point N dans une région située en dehors des cercles de diamètres $[M_1M_2]$ et $[M_2M_3]$ et à l'intérieur du cercle de diamètre $[M_1M_3]$.

En pratique, on représente seulement une demi-région associée à des demi-cercles, dits cercles de Mohr, en se plaçant dans le demi plan formé par la base $(\vec{\sigma}_n(\vec{n}), \vec{\sigma}_T(\vec{n}))$ où $\vec{\sigma}_T(\vec{n}) = \vec{\sigma}(\vec{n}) - \vec{\sigma}_n(\vec{n})$ est la contrainte tangentielle (de cisaillement)



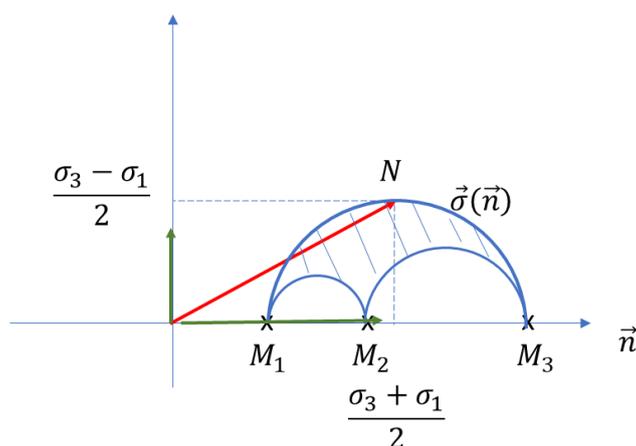
3) Contrainte tangentielle maximale

La région hachurée définie par les (demi) cercles de Mohr fait apparaître un point N situé au sommet du demi-cercle de diamètre $[M_1M_3]$ et pour lequel la norme τ de la contrainte tangentielle $\vec{\sigma}_T(\vec{n})$ a une valeur maximale égale au rayon de ce demi-cercle, à savoir :

$$\tau_{max} = \frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2}$$

et pour laquelle la contrainte normale est :

$$\vec{\sigma}_n(\vec{n}) = \frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2} \vec{n}$$



Déterminons alors pour quelle normale \vec{n} cette contrainte est obtenue. Pour cela, il suffit de résoudre le système suivant :

$$\begin{cases} \vec{\sigma}(\vec{n}) \cdot \vec{n} = \frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2} \\ \|\vec{\sigma}(\vec{n})\|^2 = \left(\frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2}\right)^2 + \left(\frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2}\right)^2 \\ \|\vec{n}\|^2 = 1 \end{cases}$$

ce qui se traduit sur les coordonnées de \vec{n} par :

$$\begin{cases} \alpha_1^2 \sigma_1 + \alpha_2^2 \sigma_2 + \alpha_3^2 \sigma_3 = \frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2} \\ \alpha_1^2 \sigma_1^2 + \alpha_2^2 \sigma_2^2 + \alpha_3^2 \sigma_3^2 = \left(\frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2}\right)^2 + \left(\frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2}\right)^2 \\ \alpha_1^2 + \alpha_2^2 + \alpha_3^2 = 1 \end{cases}$$

Soit :

$$\begin{cases} \alpha_1^2 \sigma_1 + \alpha_2^2 \sigma_2 + \alpha_3^2 \sigma_3 = \frac{\sigma_3 + \sigma_1}{2} \\ \alpha_1^2 \sigma_1^2 + \alpha_2^2 \sigma_2^2 + \alpha_3^2 \sigma_3^2 = \frac{\sigma_3^2 + \sigma_1^2}{2} \\ \alpha_1^2 = 1 - \alpha_2^2 - \alpha_3^2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \alpha_2^2 (\sigma_2 - \sigma_1) + \alpha_3^2 (\sigma_3 - \sigma_1) = \frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2} \\ \alpha_2^2 (\sigma_2^2 - \sigma_1^2) + \alpha_3^2 (\sigma_3^2 - \sigma_1^2) = \frac{\sigma_3^2 - \sigma_1^2}{2} \\ \alpha_1^2 = 1 - \alpha_2^2 - \alpha_3^2 \end{cases}$$

On vérifie alors aisément que ce système admet pour solution :

$$\alpha_1 = \alpha_3 = \frac{1}{\sqrt{2}}, \quad \alpha_2 = 0$$

ce qui donne pour vecteur normal :

$$\vec{n} = \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_1 + \frac{1}{\sqrt{2}} \vec{e}_3$$

qui est un vecteur dans le plan orienté (\vec{e}_1, \vec{e}_3) tel que l'angle $(\vec{e}_1, \vec{n}) = \frac{\pi}{4}$

