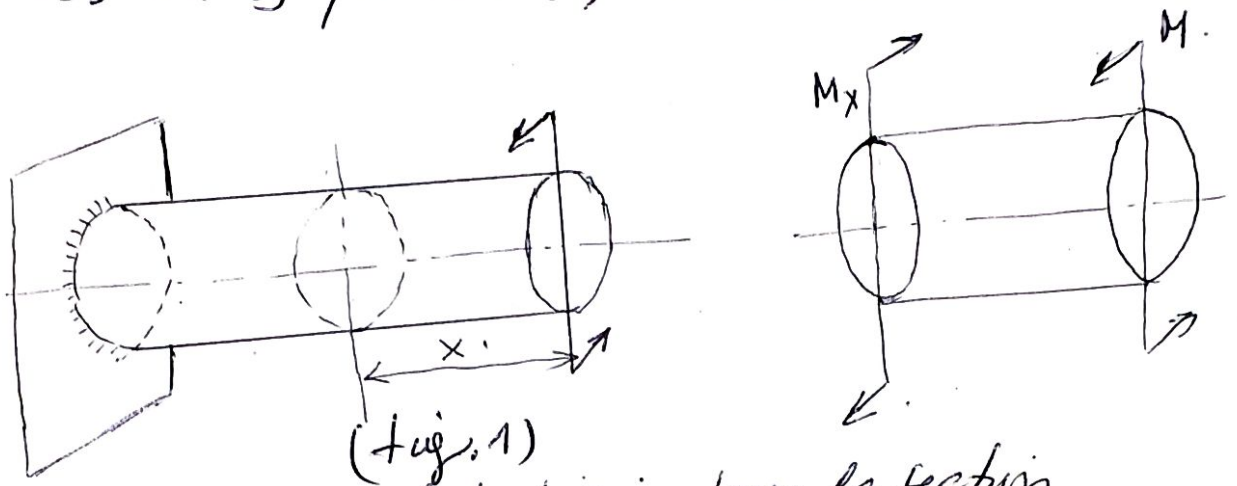


## Chap V TORSION.

La torsion est une charge telle que dans les sections droites de la barre seul apparait un moment de torsion, les autres facteurs sont nuls.



La valeur du moment de torsion dans la section transversale arbitraire de la barre est égale à la somme algébrique des moments extérieurs appliqués à la partie sectionnée.

$$M_x = \sum M.$$

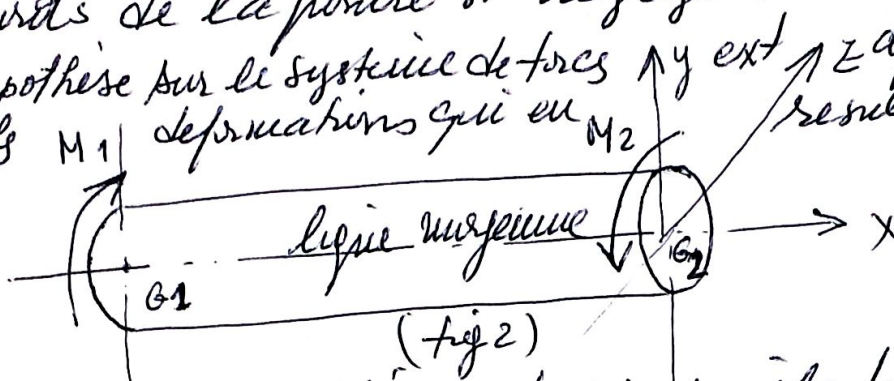
Pour le moment de torsion quelle soit la forme de la section on a adopté la règle de signes qui suit.

- Si un observateur regardant la section droite du côté de la normale extérieure voit le mouvement de torsion  $M_x$  dirigé dans le sens inverse des aiguilles d'une montre, on considère que le moment est positif. il est affecté d'un signe moins s'il est dirigé dans l'autre sens.

## V-1. hypothèses particulières.

- le solide étudié est une poutre cylindrique droite de section circulaire.
- le diamètre de la section est constant.
- le poids de la poutre est négligeable.

V-2. hypothèse sur le système de forces  
Sur la M<sub>1</sub> déformations qui en M<sub>2</sub> y ext z appliquées, et résultent.



- la poutre est sollicitée en torsion simple lorsque est appliquée à ses deux extrémités à deux couples M<sub>1</sub> et M<sub>2</sub> ayant pour support la ligne moyenne et tel que  $M_1 + M_2 = 0$ .
- les déformations seront toujours limitées au domaine élastique et la variation de fibres est considérée comme négligeable.

Considérons la barre à section circulaire chargée en ses bouts par deux moments (fig 2). Il apparaît dans les sections droites de cette barre un moment de torsion constant :

$$M_t = M.$$

Décomposons par deux plans normaux, un élément d'épaisseur  $dZ$  et décomposons dans cet élément par deux surfaces cylindriques de rayon  $r$  et  $r + dr$  une bague élémentaire montrée (fig 3)  
la base droite de cette bague tourne pendant la torsion de l'angle  $d\varphi$ .

La génératrice AB du cylindre tourne alors d'un angle  $\gamma$  et vient en AB'.

Le segment BB' est égal, d'une part, à  $\rho d\varphi$  et d'autre part,  $\gamma dz$ . Par conséquent,  $\rho d\varphi = \gamma dz$

$$\gamma = \rho \frac{d\varphi}{dz}$$

L'angle  $\gamma$  n'est autre que l'angle de glissement de la surface cylindrique. La quantité  $\frac{d\varphi}{dz}$  est

habituellement désignée par  $\theta$ ,  $\frac{d\varphi}{dz} = \theta$  et

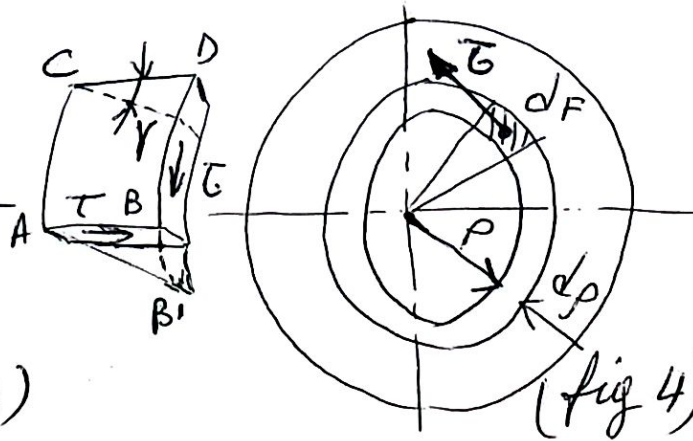
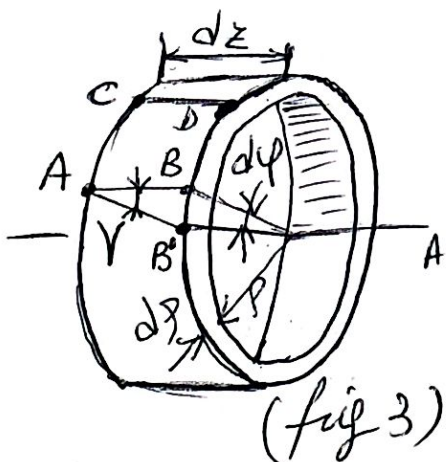
on l'appelle angle relatif de torsion. C'est l'angle de la torsion réciproque de deux sections distantes par leur distance. La quantité  $\theta$  est analogue à l'allongement relatif de la traction  $\frac{\Delta l}{l}$ . Introduisant la notation  $\theta$ , on obtient:

$$\gamma = \rho \theta$$

en vertu de la loi de Hooke pour le cisaillement

$$\tau = G \theta \rho$$

$\tau$  représentant les contraintes tangentielles engendrées dans la section droite de la barre.



Les forces élémentaires  $\tau_0 dF$  (fig 4) créent un moment de torsion

$$M_t = \int_{(F)} \tau_0 \rho dF$$

$$M_t = \int_G \rho p. \rho dF = G\theta \int_F \rho^2 dF$$

L'intégrale  $\int_F \rho^2 dF$  représente une caractéristique purement géométrique et est appelée moment d'inertie polaire de la section.

$$\int_F \rho^2 dF = I_0 \text{ (cm}^4\text{)} :$$

On obtient donc.  $M_t = G\theta I_0$ .

$$\text{ou } \theta = \frac{M_t}{GI_0}$$

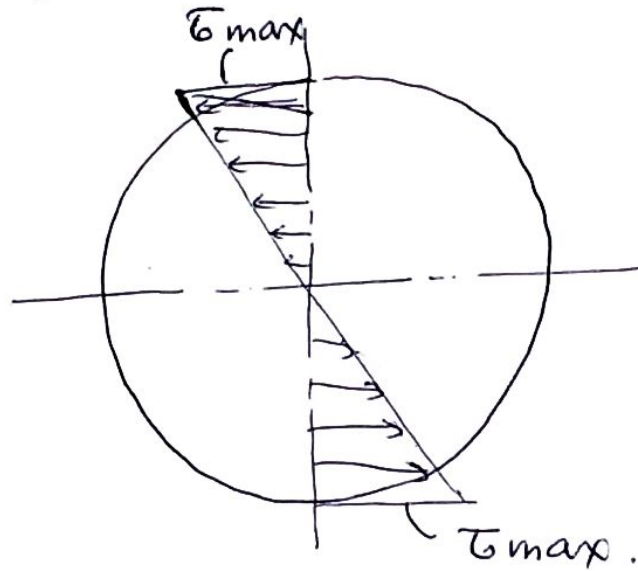
Détermination des contraintes et des déformations à la torsion d'une tige ronde.

Le moment de torsion provoque dans la section transversale des contraintes tangentielles.

Pour une barre cylindrique de section circulaire la contrainte tangentielle en un point arbitraire de la section transversale à une distance du centre est déterminée par la formule

$$\tau_0 = \frac{M_t \rho}{I_0}$$

où  $I_0 = \frac{\pi d^4}{32} \approx 0,1 d^4$  est le moment d'inertie polaire de la section circulaire en torsion.  
 Les contraintes tangentielles sont maximales aux points les plus éloignés du centre de la barre (fig 5)



Alors  $\tau_{max} = \frac{M_t \cdot r_{max}}{I_0}$

La quantité  $\frac{I_0}{r_{max}} = W_p \text{ (cm}^3\text{)}$  est appelée module de résistance polaire. Définitivement

$$\tau_{max} = \frac{M_{tmax}}{W_p} \text{ (dan/cm}^2\text{)}$$

L'angle de torsion dans une partie de longueur  $l$  on le diamètre de la barre et le moment de torsion sont constants est déterminé d'après la formule :

$$\varphi = \frac{M_t l}{G I_0} \text{ (radian)}$$

$$\varphi = \frac{M_t l}{G I_0} \cdot \frac{180}{\pi} \text{ (en degré)}$$

le produit  $GI_0$  et appelé rigidité de la section de la barre à la torsion.

$G$  = le module d'élasticité transversale.  
(pour Acier  $G = 8 \cdot 10^{10} \text{ N/m}^2$ )

## Conditions de Résistance et de Rigidité à la torsion

Le calcul de la résistance à la torsion des barres ronds et des arbres est effectué d'après les contraintes tangentielles maximales agissent dans la section la plus dangereuse d'après la formule :

$$\tau_{\max} = \frac{M_t \max}{W_P} \leq [\tau].$$

$[\tau]$  : contrainte admissible.

d'où le diamètre de l'arbre  $D = \sqrt[3]{\frac{16 M_t}{\pi [\tau]}}$

pour la section tubulaire :  $D = \sqrt[3]{\frac{16 M_t}{\pi [\tau] (1 - \alpha^4)}}$

on  $\alpha = \frac{d}{D}$ .

On d'exigence de la résistance on considère habituellement la condition de rigidité de telle façon, que l'angle de torsion de l'arbre à l'extrémité de la longueur ne dépasse pas la grandeur déterminée.

$$\varphi = \frac{M_{\text{t}} l}{G I_0} \leq [\varphi] \quad \text{ou} \quad \frac{180}{\pi} \frac{M_{\text{t}} l}{G I_0} \leq [\varphi^\circ]$$

on admet l'angle de torsion admissible ( $\varphi^\circ$ ) à la longueur de l'arbre de  $0,3^\circ$  jusqu'à  $2^\circ$ .

Sur la pratique on utilise le moment de torsion comme:

$$M_{\text{t}} = \frac{P}{\omega} = \frac{30 \cdot P}{\pi n} \quad (\text{N.m}) \quad \omega = \frac{\pi n}{30}$$

où:  $P$  = la puissance (en Watt).

$\omega$  (n) : st la vitesse angulaire ( $\frac{\text{rd}}{\text{s}}$ ; tour/min).