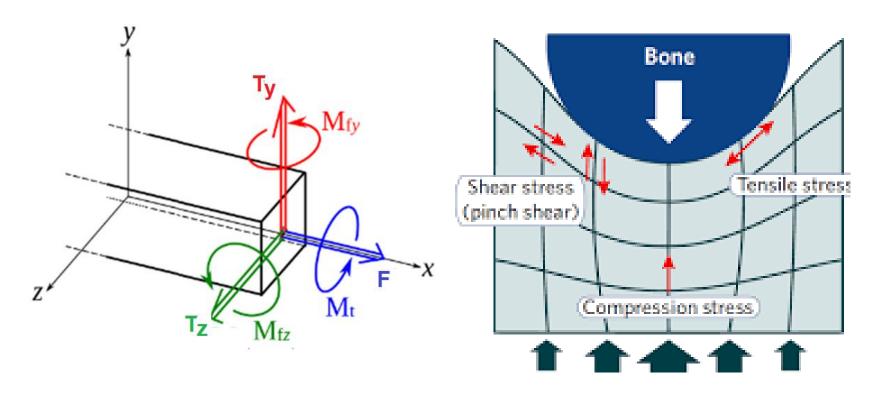
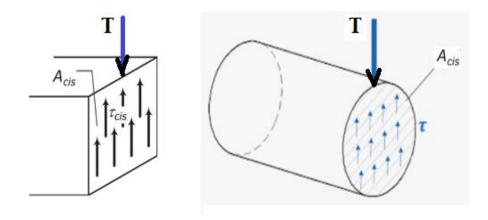
Une poutre est sollicitée au cisaillement simple lorsqu'elle est soumise à deux forces directement opposées, perpendiculaire à la ligne moyenne, et qui tendent la cisailler Le cisaillement est toujours accompagné soit d'une flexion, soit d'une traction ou d'une compression. Mais comme les valeurs de ces contraintes normales sont petites devant les contraintes tangentielles, pratiquement on effectue un calcul de cisaillement.



Contrainte de cisaillement τ

Dans le cisaillement nous pouvons considérer que les contraintes tangentielles produites par l'effort tranchant T sont réparties d'une manière uniforme dans la section soumise à cisaillement Acis :



Effort tranchant (parallèle à la surface) (N)

$$\tau = \frac{T}{A_{Cis}}$$

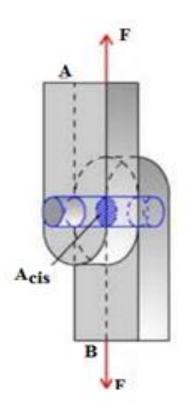
Contrainte de cisaillement (MPa)

Acis: Surface résistante à l'effort (mm²)

Essai de cisaillement

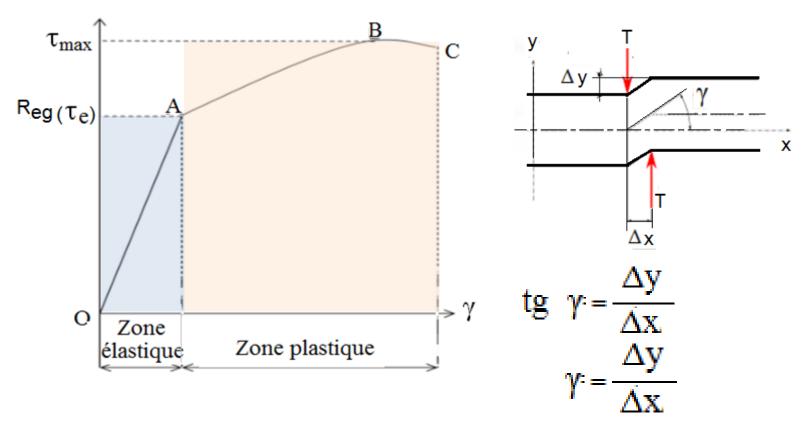
À la différence d'un essai de traction ou de compression, un essai de cisaillement implique que toutes les sollicitations soient tangentielles à la surface d'application et qu'elles soient parfaitement égales en tous points de cette surface. Il ne doit y avoir aucune sollicitation perpendiculaire à cette surface.





Étude des déformations

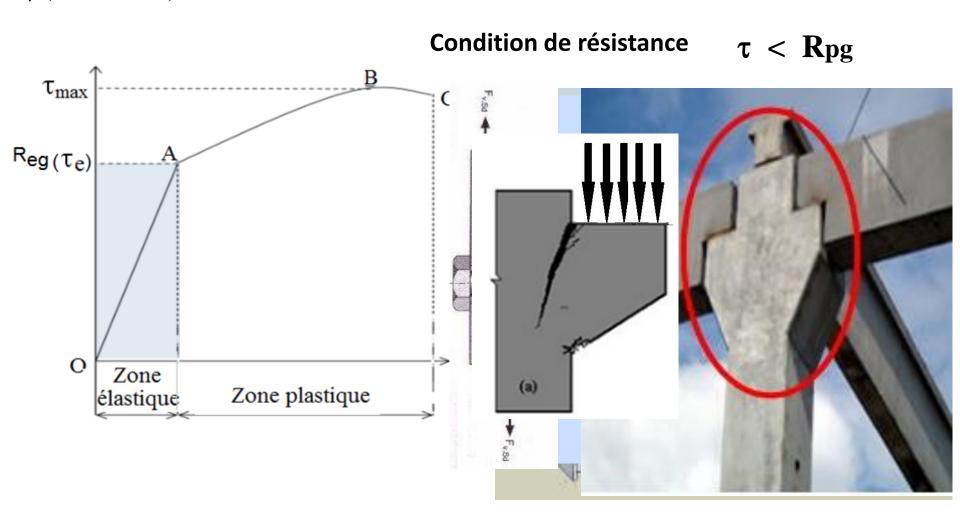
Le diagramme de l'essai de cisaillement a la même allure que celui de l'essai de traction. Pour l'essai de cisaillement, l'abscisse représente l'angle de glissement γ (en radians) et l'ordonnée la contrainte de cisaillement τ .



angle de glissement γ

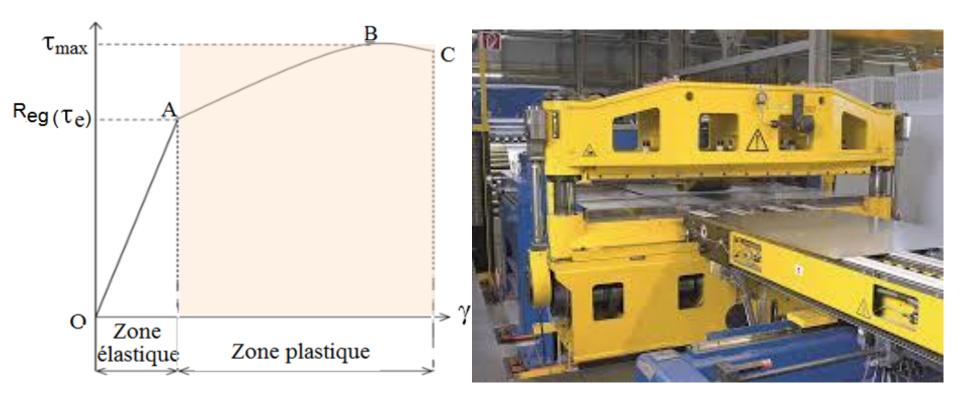
Étude des déformations

Le diagramme de l'essai de cisaillement a la même allure que celui de l'essai de traction. Pour l'essai de cisaillement, l'abscisse représente l'angle de glissement γ (en radians) et l'ordonnée la contrainte de cisaillement τ .



Étude des déformations

Le diagramme de l'essai de cisaillement a la même allure que celui de l'essai de traction. Pour l'essai de cisaillement, l'abscisse représente l'angle de glissement γ (en radians) et l'ordonnée la contrainte de cisaillement τ .



Étude des déformations

angle de glissement γ

$$\gamma = \frac{\Delta y}{\Delta x}$$

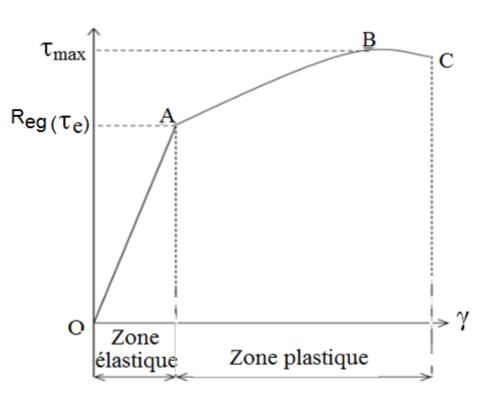
Loi de HOOKE

$$G = \frac{\tau}{\gamma}$$

$$\tau = G \gamma$$

$$\tau = \frac{T}{A_{cis}} \qquad \gamma = \frac{T}{A_{cis} G}$$

$$G = E/(2(1+v))$$



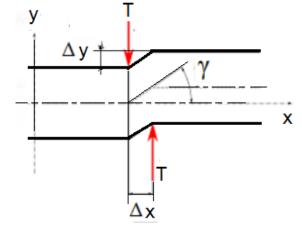


Tableau des propriétés mécaniques des matériaux usuels

Matière	Nuance	Re (Mpa)	E (Mpa)	v
Acier non allié	S235 à S355	236 à 356	210 000	0,27-0,30
Acier au carbone trempé	30CrNiMo16(30CND8)	700 à 1450	210 000	0,33
Acierinoxydable	X2CrNiMoN	500	203 000	0,30-0,31
Fonte à graphite	FGL200	200	80 000	0,21-0,26
Fonte à graphite sphéroïdal	FGS600.3	370	170 000	0,275
Alliage Aluminium	sèrie1000 à 7000	90 à 440	69 000	0,345
Cupro-aluminium	CuAl10NiSFe4	250	122 500	0,32.5.6
Bronze	CuSn8P	390	100 000	0,34
Fibre de verre	E courant	2500	80 000	
Fibre de carbone	HM haut résistance	3200	181 000	(1)0,28 et (2)0,42
Époxyde	(araldite)	28	2 450	
Polytètrafluocroéthylène	PTFE	11	400	0,46
Polychlorure de vinyle	PVC U	35	2 450	0,5
Cuivre	Cu	69	124 000	0,33
Laiton	Cu+Zn	350	120 000	0,37

Condition de résistance

Le dimensionnement des solides soumis au cisaillement se fera en limitant la valeur de la contrainte tangentielle à une valeur notée Rpg résistance pratique de glissement

 $\tau < Rpg$

Rpg: Résistance pratique au glissement du matériau utilisé



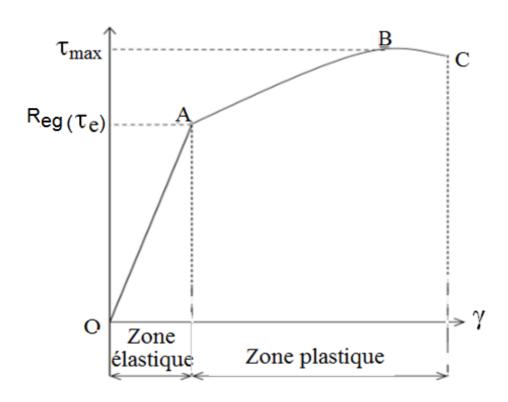


Condition de résistance

$$\tau < Rpg$$

$$Rpg = Rg / k$$

$$Rg = m \cdot Re$$



m = 0,5 (pour les aciers doux, alliages d'aluminium (Re≤270Mpa),

m = 0,7 (pour les aciers mi-durs (320≤Re≤520Mpa),

m = 0,8 (pour les aciers durs, fontes (Re≥600Mpa)

RÉSUMÉ

Contrainte de cisaillement
$$\tau = \frac{T}{A_{cis}}$$

Condition de résistance
$$\tau < Rpg$$
 Rpe = Re / k
Rg = m . Re

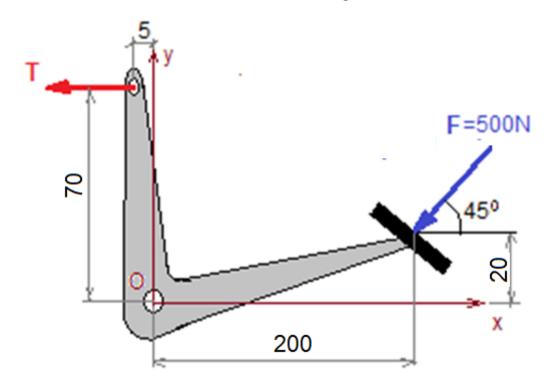
Loi de HOOKE
$$\tau = \mathbf{G} \gamma$$

Déformations
$$\gamma = \frac{T}{A_{cis} G}$$

Application

L'axe O est en acier S400.

Calculer le diamètre de l'axe O pour un coefficient de sécurité égal à 3.



Application

L'axe O est en acier S400.

Calculer le diamètre de l'axe O pour un coefficient de sécurité égal à 3.

$$Fx = F.\cos 45 = 353,5 N$$

$$Fy = F.\sin 45 = 353,5 N$$

$$\Sigma F/o=0$$

Ox:
$$-Fx + Rx - T = 0$$

Oy:
$$-Fy + Ry = 0$$
 $Ry = Fy$

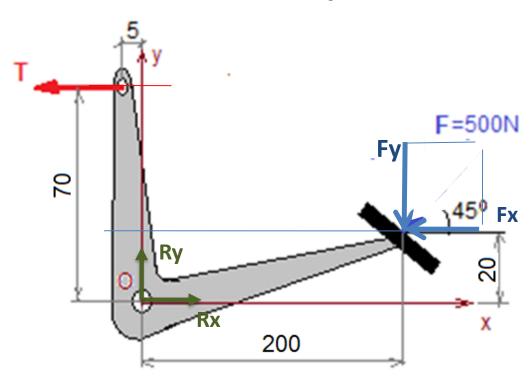
$$Ry = 353,5 N$$

$$\Sigma M/o=0$$

$$Fx20 - Fy.200 + T.70 = 0$$

$$T = 909 N$$

$$Rx = Fx + T$$
 $Rx = 1262,5 N$



Application

L'axe C est en acier S400.

Calculer le diamètre de l'axe C pour un coefficient de sécurité égal à 3.

Acier S400 Alors Re = 400 MPa

$$\tau_e = \text{m.Re}$$

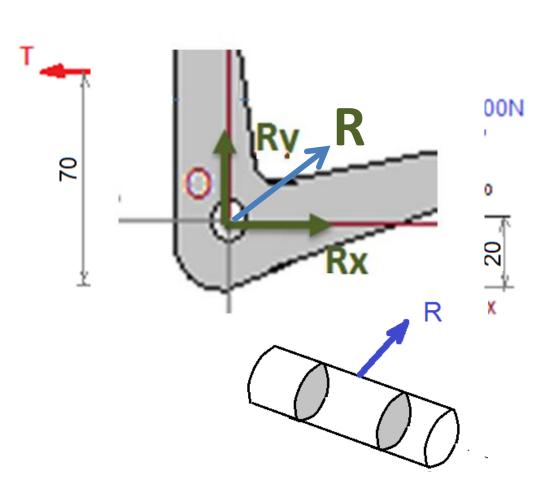
Pour Re = 400MPa, on a: m = 0.7

$$\tau_{\rm e} = 0.7.400 = 280 \text{ MPa}$$

$$\tau_{adm} = \tau_e / k = 280 / 3 = 93,33MPa$$

Condition de résistance

$$\begin{split} \tau &= R \, / \, Acis \, \leq \tau_{adm} \\ Acis &= 2(\pi d^2 \, / 4) \\ \tau &= 2. \, R \, / \, (\pi d^2) \, \leq \tau_{adm} \end{split}$$



Application

L'axe C est en acier S400.

Calculer le diamètre de l'axe C pour un coefficient de sécurité égal à 3.

R = 1311,06 N

$$\tau_{adm}$$
 = 93,33MPa

Condition de résistance

$$\tau = R / Acis \le \tau_{adm}$$

Acis =
$$\pi d^2 / 4$$

$$\tau = 2. R / (\pi d^2) \le \tau_{adm}$$

$$\Rightarrow$$
 d $\geq \sqrt{2R / (\pi \tau_{adm})}$

$$\Rightarrow$$
 d $\geq \sqrt{2.1311,06/(\pi.93,33)}$

$$d = 3mm$$

