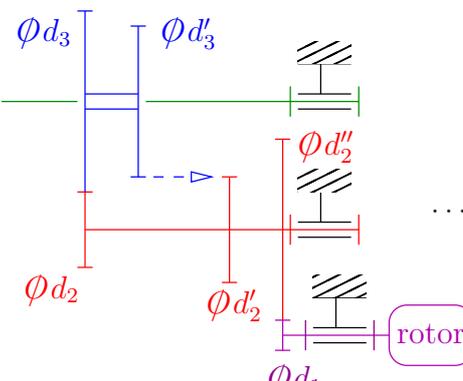


- 1)
 2 : Ressort
 3 : Bille
 5 : Anneau élastique (Circlips)
 6 : Cage à rouleaux (ou douille à aiguilles)
 7 : Roulement à une rangée de billes à contact radial
 8 : Joint d'étanchéité (feutre)
 [4*0.25+2*0.5=2]

2)

$d_1 = 6$	$d_2 = 14$
$d_2'' = 35$	$d_2' = 20$
$d_3 = 36.5$	$d_3' = 30.5$



Entraxe : $\frac{1}{2}(d_3 + d_2) = \frac{1}{2}(d_3' + d_2') = \frac{50.5}{2} = 25.25 \dots \dots [0.75]$

$\Omega_2 d_2'' = \Omega_1 d_1$ et $\Omega_3 d_3 = \Omega_2 d_2$

$\Rightarrow \Omega_3 = \frac{d_2 d_1}{d_3 d_2''} \Omega_1 = 65.75 \text{ tr/mn} = 6.89 \text{ rd/s}$

ou

$\Omega_2 d_2'' = \Omega_1 d_1$ et $\Omega_3 d_3' = \Omega_2 d_2'$

$\Rightarrow \Omega_3 = \frac{d_2' d_1}{d_3' d_2''} \Omega_1 = 112.4 \text{ tr/mn} = 11.77 \text{ rd/s}$

..... [0.75]

Les deux couples possibles maximum :

$$C_3 = \frac{P}{\Omega_3} = 15.25 \text{ N.m ou } 8.92 \text{ N.m}$$

..... [0.75]

3)

$b = 7 \text{ mm}$

$Z_2 = \frac{d_2}{m_0} = 14.0 \Rightarrow Z_2 = 14 \text{ (par ex.)}$

$Z_3 = \frac{d_3}{m_0} = 36.5 \Rightarrow Z_3 = 37 \text{ (par ex.)}$

$F_t = \frac{2C_3}{d_3} = 866 \text{ N} ; F_r = F_t \tan(20^\circ) = 315 \text{ N}$

$F = \sqrt{F_r^2 + F_t^2} = 921 \text{ N} ; \sigma_{Maxi} = \frac{5.5 F_t}{b m_0} = 680 \text{ MPa}$

..... [3]

¹0.25 pt de plus.

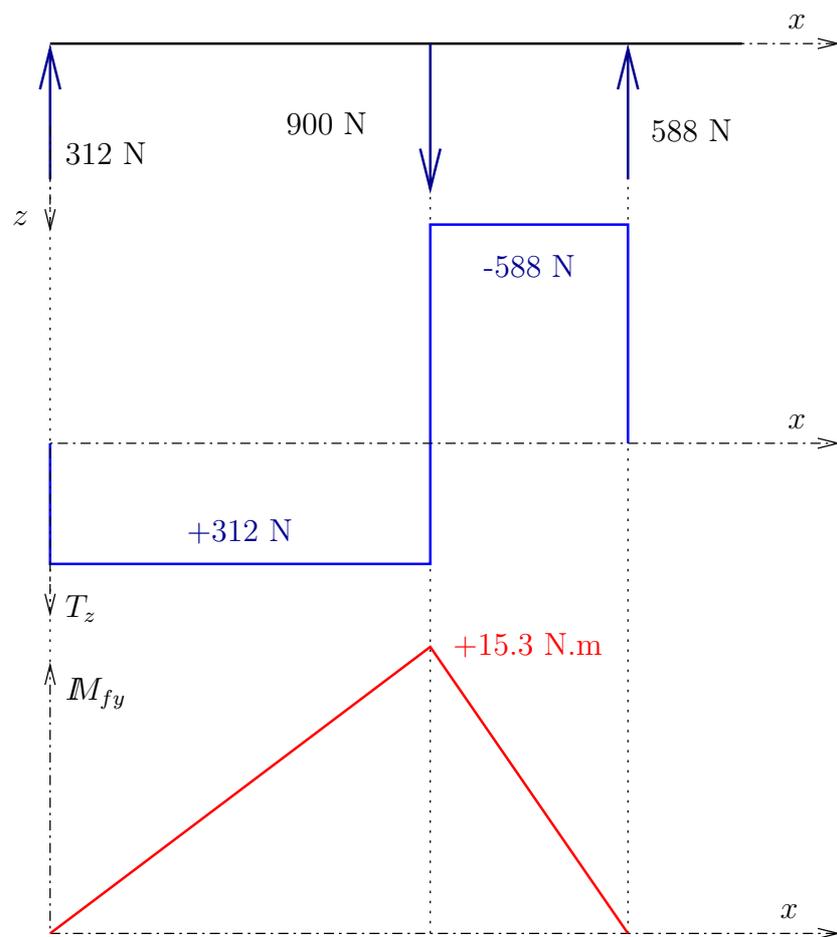
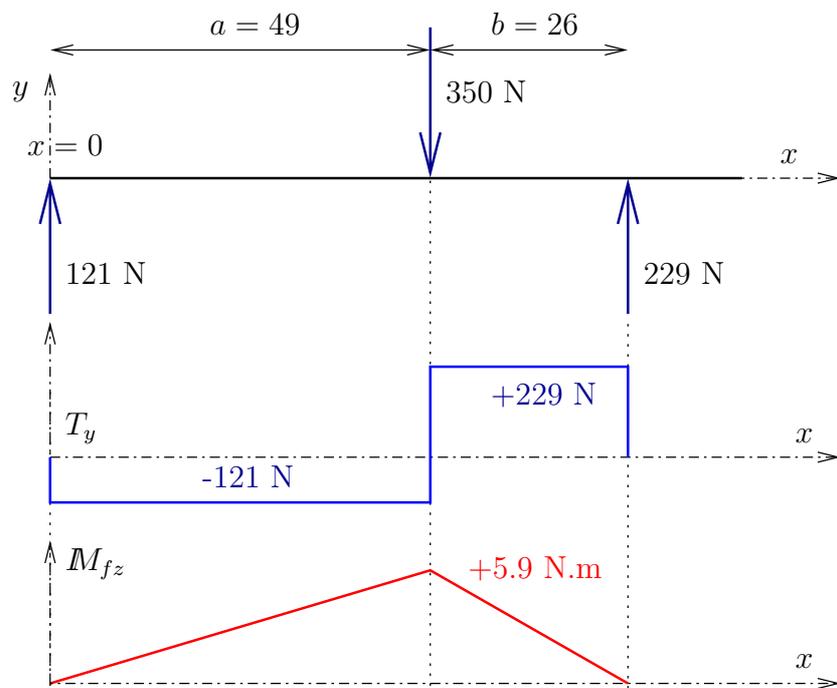
4) Le moment de torsion (avec $r = \frac{d_3}{2}$) vaut $rF_t = 16.425 \text{ N.m}$ pour $x \in [a; \dots]$.
L'effort normal vaut $N = -A = -300 \text{ N}$ pour $x \in [a + b; \dots]$.

..... [0.5]

Les équations de moments du **P.F.S.** donnent les actions :

$$\begin{aligned} X &= A = 300 \text{ N} \\ Y_1 &= \frac{a}{(a+b)} F_r = 229 \text{ N} \\ Y_2 &= \frac{b}{(a+b)} F_r = 121 \text{ N} \\ Z_1 &= -\frac{a}{(a+b)} F_t = -588 \text{ N} \\ Z_2 &= -\frac{b}{(a+b)} F_t = -312 \text{ N} \end{aligned}$$

On vérifie les équations de la résultante du **P.F.S.** : $Y_1 + Y_2 = F_r = 350 \text{ N}$ et $Z_1 + Z_2 = -F_t = -900 \text{ N}$
..... [1.5]



[4]

5) La section de l'arbre de diamètre $d = 12$ subit torsion et flexion (elle ne subit pas de traction-compression)² :

$$M_T = 16425 \text{ N.mm} \quad \text{et} \quad M_f = \sqrt{M_{fy}^2 + M_{fz}^2} = 16403 \text{ N.mm}$$

Les contraintes nominales sont :

$$\tau_{nom} = \frac{16M_T}{\pi d^3} = 48.4 \text{ MPa} \quad \text{et} \quad \sigma_{nom} = \frac{32M_f}{\pi d^3} = 96.7 \text{ MPa}$$

..... [1]

Les contraintes maxi engendrées par les coefficients de concentration de contrainte sont :

$$\tau_{Max} = K_{t0} \tau_{nom} = 177 \text{ MPa} \quad \text{et} \quad \sigma_{Max} = K_{tf} \sigma_{nom} = 329 \text{ MPa}$$

..... [1]

La contrainte équivalente de Von-Mises est :

$$\sigma_{eq.V.M.} = \sqrt{\sigma_{Max}^2 + 3\tau_{Max}^2} = 452 \text{ MPa}$$

La limite élastique R_e du matériau de l'arbre doit vérifier :

$$R_e > s \sigma_{eq.V.M.} \implies R_e > 542 \text{ MPa}$$

..... [1]

6) Le diamètre de l'arbre $D = 12$.

La clavette usuelle 4*4 ($A = B = 4$), de forme B, possède une longueur en contact avec l'ensemble des 2 roues dentées de l'arbre de sortie de $L = 20$. Il ne fallait pas prendre en compte la longueur totale (70) de la clavette! [0.75]

La hauteur de la clavette en contact avec cet ensemble des 2 roues dentées est $e = J + B - D$.

On relève $J = D - 2.5$ dans le tableau soit $e = 1.5$.

(Mêmes notations que dans le cours)

..... [0.75]

La surface en contact avec l'ensemble des 2 roues dentées est $S = eL = 30 \text{ mm}^2$.

Le couple C entraîne la force F , la force entraîne la pression p :

$$C = F \frac{D}{2} \implies F = 2633 \text{ N} \quad ; \quad p = \frac{F}{S} = 88 \text{ MPa}$$

..... [0.75]

La pression limite supérieure étant de 100 MPa, cette pression est élevée mais inférieure à la limite maxi. [0.25]

²Le roulement (7) qui est le plus proche de la force axiale A encaisse cette force pour éviter que cela soit l'autre roulement qui l'encaisse pour éviter le flambement de l'arbre.