

$$3) \quad M = F L \cos \alpha \quad ; \quad \sigma_f = \frac{M h}{I^{\frac{1}{2}}} \quad \text{avec} \quad I = \frac{bh^3}{12} \quad \text{donc} \quad \sigma_f = \frac{6M}{bh^2} \quad \dots \dots \dots [1]$$

- 4) La contrainte maxi en compression  $\sigma$  et celle en cisaillement  $\tau$  sont :

$$\begin{aligned}\sigma &= \sigma_c + \sigma_f = \frac{N}{bh} + \frac{6M}{bh^2} = \frac{2F \sin \alpha}{\pi km^2} + \frac{24Fam \cos \alpha}{\pi^2 km^3} = \frac{2F \cos \alpha}{\pi km^2} \left( \tan \alpha + \frac{12a}{\pi} \right) \\ \tau &= \frac{2F \cos \alpha}{\pi km^2} \\ \sigma_{eq}^2 &= \sigma^2 + 3\tau^2 = \left( \frac{2F \cos \alpha}{\pi km^2} \right)^2 \left( \tan \alpha + \frac{12a}{\pi} \right)^2 + 3 \left( \frac{2F \cos \alpha}{\pi km^2} \right)^2 = \left( \frac{2F \cos \alpha}{\pi km^2} \right)^2 \left[ 3 + \left( \tan \alpha + \frac{12a}{\pi} \right)^2 \right] \\ &= A^2 \left( \frac{F \cos \alpha}{km^2} \right)^2 \quad \text{avec } A = 5.8086 \\ \sigma_{eq} &= A \frac{F \cos \alpha}{km^2} \implies m^2 = A \frac{F \cos \alpha}{k \sigma_{eq}}\end{aligned}$$

5)

$$C = F \cos \alpha \frac{d}{2} \quad \Rightarrow \quad F = \frac{2C}{d \cos \alpha} = 4257 \text{ N}$$

– Si  $k = 5 \implies m = 4.82$  :

$$\text{choix } m = 5 \implies Z = \frac{d}{m} = 20$$

choix  $Z = 21 \implies d = {}^m mZ = 1$

$$\text{ou choix } Z = 19 \implies d = mZ = 95 \implies F = 4481 \text{ N} \implies \sigma_{eq} = 196 \text{ MPa.}$$

$$\text{Si } k = 16 \implies m = 2.69 :$$

$$\text{choix } m = 3 \implies Z = \frac{d}{3}.$$

$$\begin{aligned} \text{choix } m = 3 &\implies \angle = \frac{\pi}{m} = 33^\circ \implies a = m\angle = 99^\circ \implies F = 4500 \text{ N} \\ &\implies \sigma_{eq} = 163 \text{ MPa.} \end{aligned}$$

6) cf FIG. 1, FIG. 2 et FIG. 3

<sup>5</sup>) Cf. FIG. 1, FIG. 2 & FIG. 3. .... [8]

1) OR FIG. 4.

$$F_r = 4242 \text{ N} \quad ; \quad F_a = 2875 \text{ N}$$

8)

$$0.6F_r + 0.5F_a = 3990 \text{ N} < F_r = 4254 \text{ N} \implies P_0 = F_r = 4242 \text{ N}$$

$$C_0 = 11500 \text{ N}$$

$$s_0 = \frac{C_0}{P_0} \approx 2.7$$

L'exigence de fonctionnement peut être élevée et le fonctionnement peut supporté des chocs. . . [1]

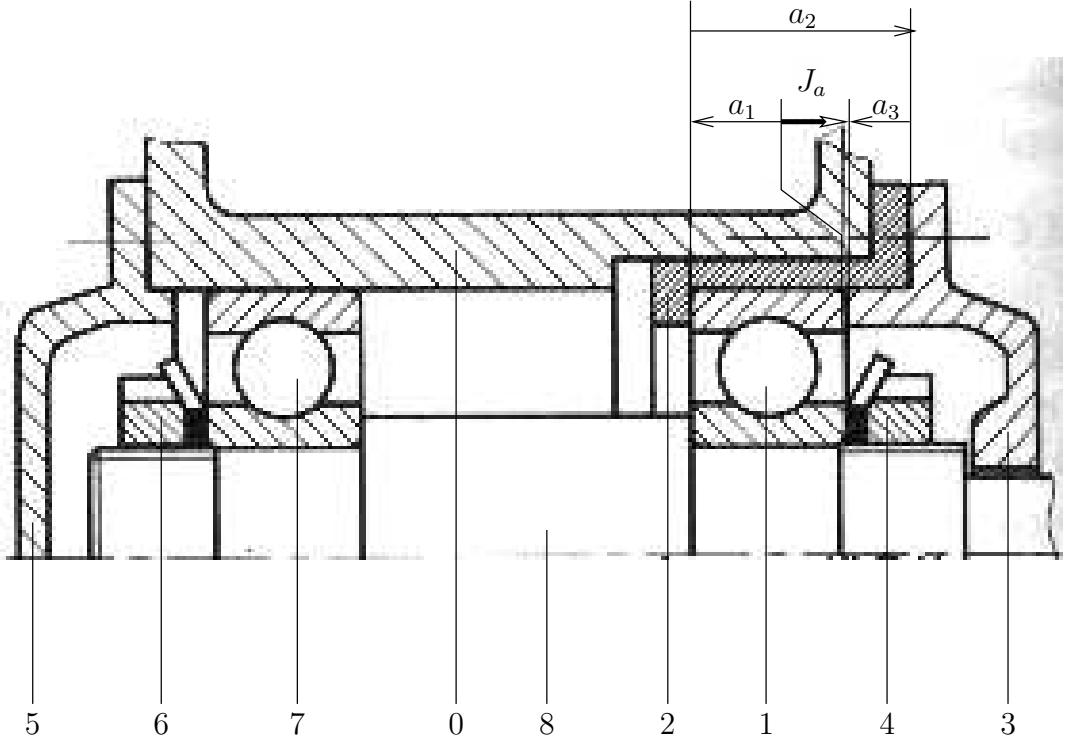


FIG. 1 – Chaine de cotes.

9)

$$\frac{F_a}{C_0} = 0.25 \implies e = 0.37 ; \quad X = 0.56 ; \quad Y = 1.2$$

$$\frac{F_a}{F_r} = 0.68 > e \implies P = XF_r + YF_a = 5826 \text{ N}$$

$$C = 22400 \text{ N} \implies L_{10a} = \left(\frac{C}{P}\right)^3 = 56.85 \text{ Mtrs} = 9475 \text{ h} \implies L_{1a} = 1989 \text{ h}$$

[2]

10) On a le choix entre 2 voire 3 paliers ; Au delà, la liaison n'est plus annulaire mais devient trop rigide.

$$v = \Omega \frac{d}{2} = 0.13 \text{ m.s}^{-1} ; \quad p = \frac{F_r}{bd}$$

Réf.	$b$ (mm)	$\frac{b}{d}$	$p$ (MPa)	$pv$ (MPa.m.s $^{-1}$ )
GSM-2528-15	15	0.6	11.34	1.48
GSM-2528-20	20	0.8	8.51	1.11
GSM-2528-24	24	0.96 (limite)	7.09	0.93

Le palier le plus court ne convient pas car la valeur du produit  $pv$  dépasse la limite de 1.2 MPa.m.s $^{-1}$  ..... [2]

11) 6 : écrou à encoches freiné par une rondelle à languettes pliables. ..... [0.5]  
dessin de définition (venir en TD) ..... [1.5]

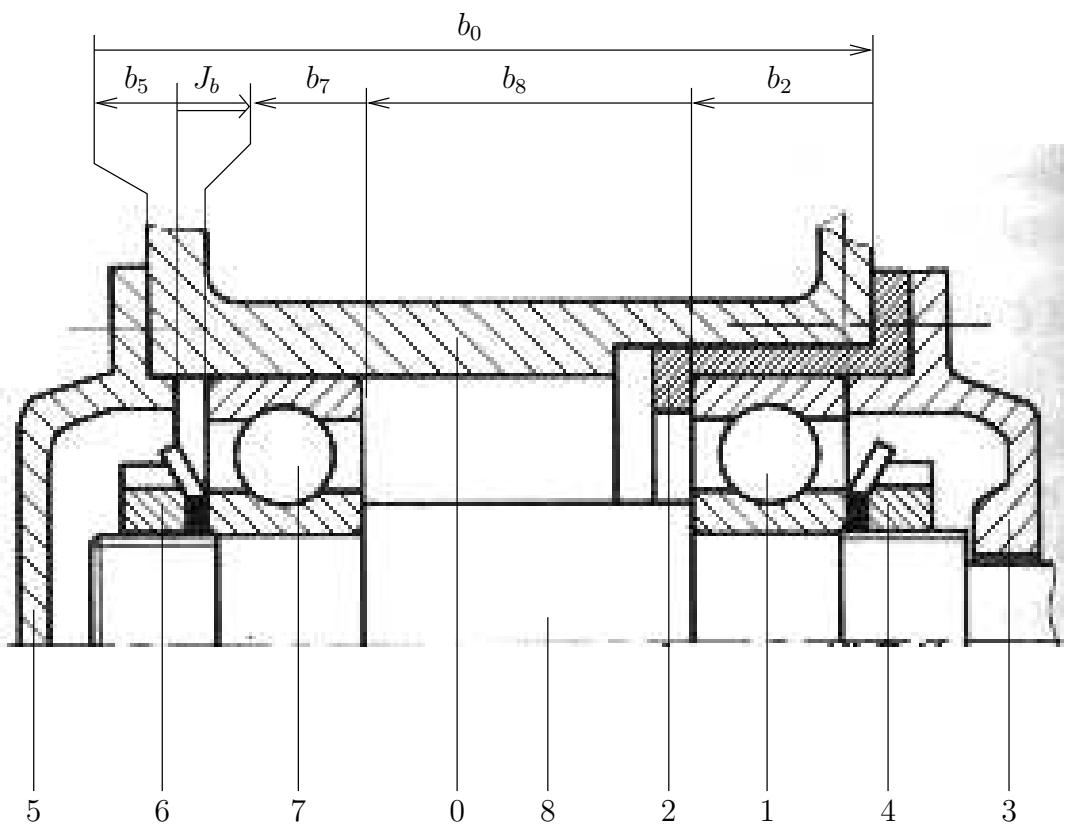


FIG. 2 – Chaine de cotes.

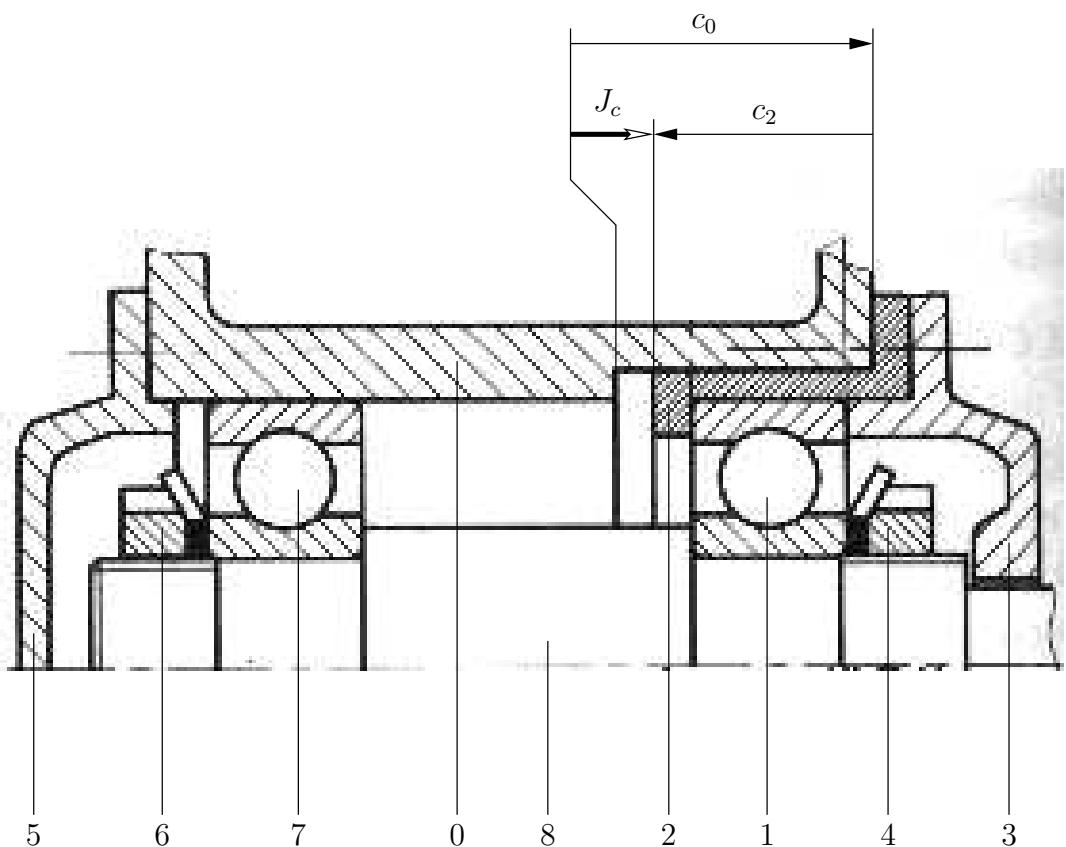


FIG. 3 – Chaine de cotes.

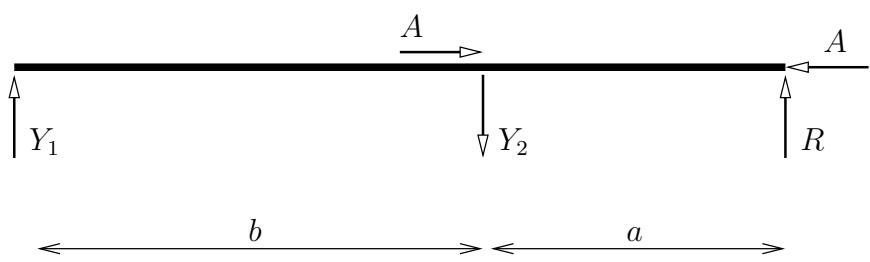


FIG. 4 – Efforts sur le montage de roulements.