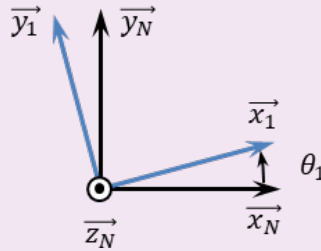




$$\begin{aligned}
 & (\overrightarrow{OA_2} \wedge F_{21} \overrightarrow{x_N} + \overrightarrow{OG_1} \wedge -M_1 g \overrightarrow{y_N}) \overrightarrow{z_N} = 0 \\
 \Leftrightarrow & ((R \overrightarrow{y_1} - d \overrightarrow{z_N}) \wedge F_{21} \overrightarrow{x_N} + L_1 \overrightarrow{y_1} \wedge M_1 g \overrightarrow{y_N}) \overrightarrow{z_N} = 0 \\
 \Leftrightarrow & -F_{21} \overrightarrow{y_N} (R \overrightarrow{y_1} - d \overrightarrow{z_N}) + L_1 M_1 g (\overrightarrow{x_N} \cdot \overrightarrow{y_1}) = 0 \\
 \Leftrightarrow & -R F_{21} \cos \theta_1 + L_1 M_1 g \sin \theta_1 = 0 \\
 \Leftrightarrow & F_{21} = \frac{L_1}{R} M_1 g \tan \theta_1.
 \end{aligned}$$

**Question 3** Exprimer, en fonction de  $d$ ,  $g$ ,  $M_1$ , et  $F_{21}$ , par ses éléments de réduction en  $O$ , dans la base  $(\overrightarrow{x_N}, \overrightarrow{y_N}, \overrightarrow{z_N})$ , le torseur d'action mécanique de  $N$  sur  $1$ ,  $\{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{pivot}}$ .

**Correction**



En conservant le même isolement et le même bilan des actions mécaniques, on réalise le PFS en  $O$  et on a :

$$\begin{aligned}
 & \begin{cases} F_{21} \overrightarrow{x_N} + X_{N1p} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1p} \overrightarrow{y_N} + Z_{N1p} \overrightarrow{z_N} - M_1 g \overrightarrow{y_N} = \overrightarrow{0} \\ \overrightarrow{OA_2} \wedge F_{21} \overrightarrow{x_N} + \overrightarrow{OG_1} \wedge -M_1 g \overrightarrow{y_N} + L_{N1p} \overrightarrow{x_N} + M_{N1p} \overrightarrow{y_N} = \overrightarrow{0} \end{cases} \\
 \Leftrightarrow & \begin{cases} F_{21} \overrightarrow{x_N} + X_{N1p} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1p} \overrightarrow{y_N} + Z_{N1p} \overrightarrow{z_N} - M_1 g \overrightarrow{y_N} = \overrightarrow{0} \\ F_{21} (R \overrightarrow{y_1} \wedge \overrightarrow{x_N} - d \overrightarrow{z_N} \wedge \overrightarrow{x_N}) - L_1 M_1 g \sin \theta \overrightarrow{z_N} + L_{N1p} \overrightarrow{x_N} + M_{N1p} \overrightarrow{y_N} = \overrightarrow{0} \end{cases} \\
 \Leftrightarrow & \begin{cases} F_{21} \overrightarrow{x_N} + X_{N1p} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1p} \overrightarrow{y_N} + Z_{N1p} \overrightarrow{z_N} - M_1 g \overrightarrow{y_N} = \overrightarrow{0} \\ F_{21} (-R \cos \theta_1 \overrightarrow{z_N} - d \overrightarrow{y_N}) - L_1 M_1 g \sin \theta \overrightarrow{z_N} + L_{N1p} \overrightarrow{x_N} + M_{N1p} \overrightarrow{y_N} = \overrightarrow{0} \end{cases}
 \end{aligned}$$

On a :

$$\begin{aligned}
 & \begin{cases} F_{21} + X_{N1p} = 0 \\ Y_{N1p} - M_1 g = 0 \\ Z_{N1p} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} L_{N1p} = 0 \\ -d F_{21} + M_{N1p} = 0 \\ -F_{21} R \cos \theta_1 - L_1 M_1 g \sin \theta = 0 \end{cases} \\
 \Leftrightarrow & \begin{cases} X_{N1p} = -F_{21} \\ Y_{N1p} = M_1 g \\ Z_{N1p} = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} L_{N1p} = 0 \\ M_{N1p} = d F_{21} \\ 0 = 0 \end{cases}
 \end{aligned}$$

**Question 4** Écrire la relation liant les torseurs d'action mécanique  $\{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphère-cylindre}}$ ,  $\{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphérique}}$  et  $\{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{pivot}}$ . En déduire, par ses éléments de réduction en  $O_1$ , dans la base  $\mathcal{B}_N = (\overrightarrow{x_N}, \overrightarrow{y_N}, \overrightarrow{z_N})$ , en fonction de  $d$ ,  $g$ ,  $M_1$ , et  $F_{21}$ , le torseur d'action mécanique de  $N$  sur  $1$  en  $O_1$ ,  $\{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphère-cylindre}}$ .

**Correction**

On a  $\{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphère-cylindre}} + \{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphérique}} = \{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{pivot}}$ .

$$\text{En conséquences : } \{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphère-cylindre}} = \begin{Bmatrix} X_{N1sc} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1sc} \overrightarrow{y_N} \\ \overrightarrow{0} \end{Bmatrix}_{O_1} = \begin{Bmatrix} X_{N1sc} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1sc} \overrightarrow{y_N} \\ -e X_{N1sc} \overrightarrow{y_N} + e Y_{N1sc} \overrightarrow{x_N} \end{Bmatrix}_O$$

$$\text{et } \{\mathcal{T}(N \rightarrow 1)\}_{\text{sphérique}} = \begin{Bmatrix} X_{N1s} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1s} \overrightarrow{y_N} + Z_{N1s} \overrightarrow{z_N} \\ \overrightarrow{0} \end{Bmatrix}_{O_2} = \begin{Bmatrix} X_{N1s} \overrightarrow{x_N} + Y_{N1s} \overrightarrow{y_N} + Z_{N1s} \overrightarrow{z_N} \\ e X_{N1s} \overrightarrow{y_N} - e Y_{N1s} \overrightarrow{x_N} \end{Bmatrix}_O$$

Au final, on a :

$$\begin{cases} X_{N1p} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ Y_{N1p} = Y_{N1sc} + Y_{N1s} \\ Z_{N1p} = Z_{N1s} \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} L_{N1p} = e Y_{N1sc} - e Y_{N1s} \\ M_{N1p} = -e X_{N1sc} - e Y_{N1s} \\ 0 = 0 \end{cases} .$$

$$\begin{cases} X_{N1p} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ Y_{N1p} = Y_{N1sc} + Y_{N1s} \\ Z_{N1p} = Z_{N1s} \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} L_{N1p} = e Y_{N1sc} - e Y_{N1s} \\ M_{N1p} = -e X_{N1sc} - e Y_{N1s} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} -F_{21} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ M_1 g = Y_{N1sc} + Y_{N1s} \\ 0 = Z_{N1s} \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} 0 = e Y_{N1sc} - e Y_{N1s} \\ d F_{21} = -e X_{N1sc} - e Y_{N1s} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} -F_{21} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ M_1 g = 2 Y_{N1sc} \\ Z_{N1s} = 0 \end{cases} \quad \text{et} \quad \begin{cases} Y_{N1sc} = Y_{N1s} \\ d F_{21} = -e X_{N1sc} - e Y_{N1sc} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} X_{N1sc} = -\frac{d}{2} F_{21} - \frac{M_1 g}{2} \\ Y_{N1sc} = \frac{M_1 g}{2} \end{cases} .$$

### Retour sur le cahier des charges

**Question 5** Dans ces conditions, calculer la valeur de l'effort radial (perpendiculaire à l'axe géométrique du coussinet) qui sollicite ce coussinet en  $O_1$ . Valider ensuite l'usage de ce coussinet de nylon.

**Correction** On a  $F = \sqrt{X_{N1sc}^2 + Y_{N1sc}^2} = \sqrt{\left(-\frac{d}{e} F_{21} - \frac{M_1 g}{2}\right)^2 + \left(\frac{M_1 g}{2}\right)^2}$

$$= \sqrt{\left(-\frac{200}{350} 200000 - \frac{41000}{2}\right)^2 + \left(\frac{41000}{2}\right)^2} = 136336 \text{ N.}$$

Et donc,  $p_{21} = \frac{136336}{80 \cdot 50} \simeq 34 \text{ MPa} < p_{\text{adm.}}$