l'Ingénieur

# Modéliser le comportement statique des systèmes mécaniques

Révision 1 – Résolution des problèmes de statique – Statique 3D

**TD 02** 



## Quille pendulaire

Concours Commun Mines Ponts 2014

Savoirs et compétences :

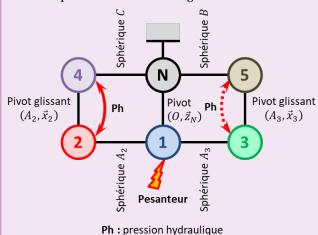
### Mise en situation

Objectif L'objectif de cette partie est de valider la solution technologique de réalisation de la liaison pivot entre la quille et la coque.

#### Travail à réaliser

**Question** 1 En isolant le bon système, montrer que l'action de 2 sur 1 en A<sub>2</sub> est représentable par le glisseur dont la forme sera notée :  $\left\{\begin{array}{c} F_{21} \overrightarrow{x}_{2} \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_{A_{2}} ou \left\{\begin{array}{c} F_{21} \overrightarrow{x}_{N} \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_{A_{2}} puisque \mathcal{B}_{N} = \mathcal{B}_{2}.$ 

**Correction** Le graphe de structure associé au modèle cinématique est donné dans la figure suivante.



On isole l'ensemble {4+2}. Cet ensemble est soumis à 2 glisseurs. D'après le PFS les deux actions mécaniques ont donc même direction (la droite  $(A_2C)$ , vecteur  $\overrightarrow{x}_2 = \overrightarrow{x}_N$ ), la même norme ( $|F_{21}|$ ) et le sens opposé. On a donc:  $\{\mathcal{T}(0 \to 4)\} + \{\mathcal{T}(1 \to 2)\} = \{0\} \iff \{\mathcal{T}(0 \to 4)\} = \{0\}$  $\{\mathscr{T}(2\to 1)\}\ \text{et donc}\ \{\mathscr{T}(2\to 1)\} = \left\{\begin{array}{c} \overrightarrow{F_{21}}\overrightarrow{x}_N \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_A.$ 

Déterminer l'effort  $F_{21}$  nécessaire au déplacement de la quille.

**Correction** On isole la quille 1.

On réalise le BAME :

- action de 2 sur 1 :  $\{\mathcal{T}(2 \to 1)\} = \left\{\begin{array}{c} F_{21} x_N \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_{A_2}$ ;
- action de 3 sur 1 :  $\{\mathscr{T}(3 \to 1)\} = \{0\}$  (pas d'action mécanique dans le vérin); action de N sur 1 :  $\{\mathscr{T}(N \to 1)\}_{\text{pivot}} = \left\{\begin{array}{c} X_{N1p}\overrightarrow{x_N} + Y_{N1p}\overrightarrow{y_N} + Z_{N1p}\overrightarrow{z_N} \\ L_{N1p}\overrightarrow{x_N} + M_{N1p}\overrightarrow{y_N} \end{array}\right\}_O$ ; action de la pesanteur sur 1 :  $\{\mathscr{T}(\text{pes} \to 1)\} = \left\{\begin{array}{c} -M_1g\overrightarrow{y_N} \\ \overrightarrow{0} \end{array}\right\}_{G_1}$ .

La quille étant en pivot d'axe  $(O, \overrightarrow{z_N})$  par rapport à  $\mathbf{0}$ , réalisons le théorème du moment statique en O en projection sur  $\overrightarrow{z_N}$ :

1



$$(\overrightarrow{OA_2} \wedge F_{21}\overrightarrow{x_N} + \overrightarrow{OG_1} \wedge -M_1 g \overrightarrow{y_N})\overrightarrow{z_N} = 0$$

$$\Leftrightarrow ((R \overrightarrow{y_1} - d \overrightarrow{z_N}) \wedge F_{21}\overrightarrow{x_N} + L_1 \overrightarrow{y_1} \wedge M_1 g \overrightarrow{y_N})\overrightarrow{z_N} = 0$$

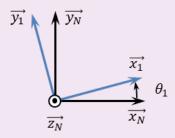
$$\Leftrightarrow -F_{21}\overrightarrow{y_N} (R \overrightarrow{y_1} - d \overrightarrow{z_N}) + L_1 M_1 g (\overrightarrow{x_N} \cdot \overrightarrow{y_1}) = 0$$

$$\Leftrightarrow -RF_{21} \cos \theta_1 + L_1 M_1 g \sin \theta_1 = 0$$

$$\Leftrightarrow F_{21} = \frac{L_1}{R} M_1 g \tan \theta_1.$$

**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,  $\{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{pivot}$ .

#### Correction



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

$$\begin{cases} F_{21}\overrightarrow{x_{N}} + X_{N1p}\overrightarrow{x_{N}} + Y_{N1p}\overrightarrow{y_{N}} + Z_{N1p}\overrightarrow{z_{N}} - M_{1}g\overrightarrow{y_{N}} = \overrightarrow{0} \\ \overrightarrow{OA_{2}} \wedge F_{21}\overrightarrow{x_{N}} + \overrightarrow{OG_{1}} \wedge -M_{1}g\overrightarrow{y_{N}} + L_{N1p}\overrightarrow{x_{N}} + M_{N1p}\overrightarrow{y_{N}} = \overrightarrow{0} \end{cases}$$

$$\Leftrightarrow \begin{cases} F_{21}\overrightarrow{x_{N}} + X_{N1p}\overrightarrow{x_{N}} + Y_{N1p}\overrightarrow{y_{N}} + Z_{N1p}\overrightarrow{z_{N}} - M_{1}g\overrightarrow{y_{N}} = \overrightarrow{0} \\ F_{21}\left(R\overrightarrow{y_{1}} \wedge \overrightarrow{x_{N}} - d\overrightarrow{z_{N}} \wedge \overrightarrow{x_{N}}\right) - L_{1}M_{1}g\sin\theta\overrightarrow{z_{N}} + L_{N1p}\overrightarrow{x_{N}} + M_{N1p}\overrightarrow{y_{N}} = \overrightarrow{0} \end{cases}$$

$$\Leftrightarrow \begin{cases} F_{21}\overrightarrow{x_{N}} + X_{N1p}\overrightarrow{x_{N}} + Y_{N1p}\overrightarrow{y_{N}} + Z_{N1p}\overrightarrow{z_{N}} - M_{1}g\overrightarrow{y_{N}} = \overrightarrow{0} \\ F_{21}\left(-R\cos\theta_{1}\overrightarrow{z_{N}} - d\overrightarrow{y_{N}}\right) - L_{1}M_{1}g\sin\theta\overrightarrow{z_{N}} + L_{N1p}\overrightarrow{x_{N}} + M_{N1p}\overrightarrow{y_{N}} = \overrightarrow{0} \end{cases}$$

On a:

$$\begin{cases} F_{21} + X_{N1p} = 0 \\ Y_{N1p} - M_1 g = 0 \\ Z_{N1p} = 0 \end{cases} \begin{cases} L_{N1p} = 0 \\ -dF_{21} + M_{N1p} = 0 \\ -F_{21}R\cos\theta_1 - L_1M_1g\sin\theta = 0 \end{cases}$$

$$\iff \begin{cases} X_{N1p} = -F_{21} \\ Y_{N1p} = M_1g \\ Z_{N1p} = 0 \end{cases} \begin{cases} L_{N1p} = 0 \\ M_{N1p} = dF_{21} \\ 0 = 0 \end{cases}$$

**Question** 4 Écrire la relation liant les torseurs d'action mécanique  $\{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{sphère-cylindre}$ ,  $\{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{sphérique}$  et  $\{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{pivot}$ . 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  $O_1$ ,  $\{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{sphère-cylindre}$ .

$$\begin{aligned} & \text{Correction} \\ & \text{On a } \{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{\text{sph\'ere-cylindre}} + \{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{\text{sph\'erique}} = \{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{\text{pivot}}. \\ & \text{En cons\'equences} : \{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{\text{sph\'ere-cylindre}} = \left\{ \begin{array}{c} X_{N1sc}\overrightarrow{x_N} + Y_{N1sc}\overrightarrow{y_N} \\ \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_{O_1} = \left\{ \begin{array}{c} X_{N1sc}\overrightarrow{x_N} + Y_{N1sc}\overrightarrow{y_N} + Y_{N1sc}\overrightarrow{y_N} \\ -eX_{N1sc}\overrightarrow{y_N} + eY_{N1sc}\overrightarrow{y_N} + eY_{N1sc}\overrightarrow{x_N} \end{array} \right\}_{O} \\ & \text{et } \{\mathcal{T}(N \to 1)\}_{\text{sph\'erique}} = \left\{ \begin{array}{c} X_{N1s}\overrightarrow{x_N} + Y_{N1s}\overrightarrow{y_N} + Z_{N1s}\overrightarrow{z_N} \\ \overrightarrow{0} \end{array} \right\}_{O_2} = \left\{ \begin{array}{c} X_{N1s}\overrightarrow{x_N} + Y_{N1s}\overrightarrow{y_N} + Z_{N1s}\overrightarrow{z_N} \\ eX_{N1s}\overrightarrow{y_N} - eY_{N1s}\overrightarrow{x_N} \end{array} \right\}_{O}. \end{aligned}$$



Au final, on a:

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

$$\begin{cases} X_{N1p} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ Y_{N1p} = Y_{N1sc} + Y_{N1s} \\ Z_{N1p} = Z_{N1s} \end{cases} \text{ et } \begin{cases} L_{N1p} = e Y_{N1sc} - e Y_{N1s} \\ M_{N1p} = -e X_{N1sc} - e Y_{N1s} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} -F_{21} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ M_{1}g = Y_{N1sc} + Y_{N1s} \\ 0 = Z_{N1s} \end{cases} \text{ et } \begin{cases} 0 = e Y_{N1sc} - e Y_{N1s} \\ d F_{21} = -e X_{N1sc} - e Y_{N1s} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} -F_{21} = X_{N1sc} + X_{N1s} \\ M_1g = 2Y_{N1sc} \\ Z_{N1s} = 0 \end{array} \right. \text{ et } \left\{ \begin{array}{l} Y_{N1sc} = Y_{N1s} \\ dF_{21} = -eX_{N1sc} - eY_{N1sc} \end{array} \right. \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} X_{N1sc} = -\frac{d}{e}F_{21} - \frac{M_1g}{2} \\ Y_{N1sc} = \frac{M_1g}{2} \end{array} \right. .$$

### 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 
$$F = \sqrt{X_{N1sc}^2 + Y_{N1sc}^2} = \sqrt{\left(-\frac{d}{e}F_{21} - \frac{M_1g}{2}\right)^2 + \left(\frac{M_1g}{2}\right)^2}$$

$$= \sqrt{\left(-\frac{200}{350}200000 - \frac{41000}{2}\right)^2 + \left(\frac{41000}{2}\right)^2} = 136336 \text{ N}.$$
Et donc,  $p_{21} = \frac{136336}{80 \cdot 50} \simeq 34 \text{ MPa} < p_{\text{adm}}.$