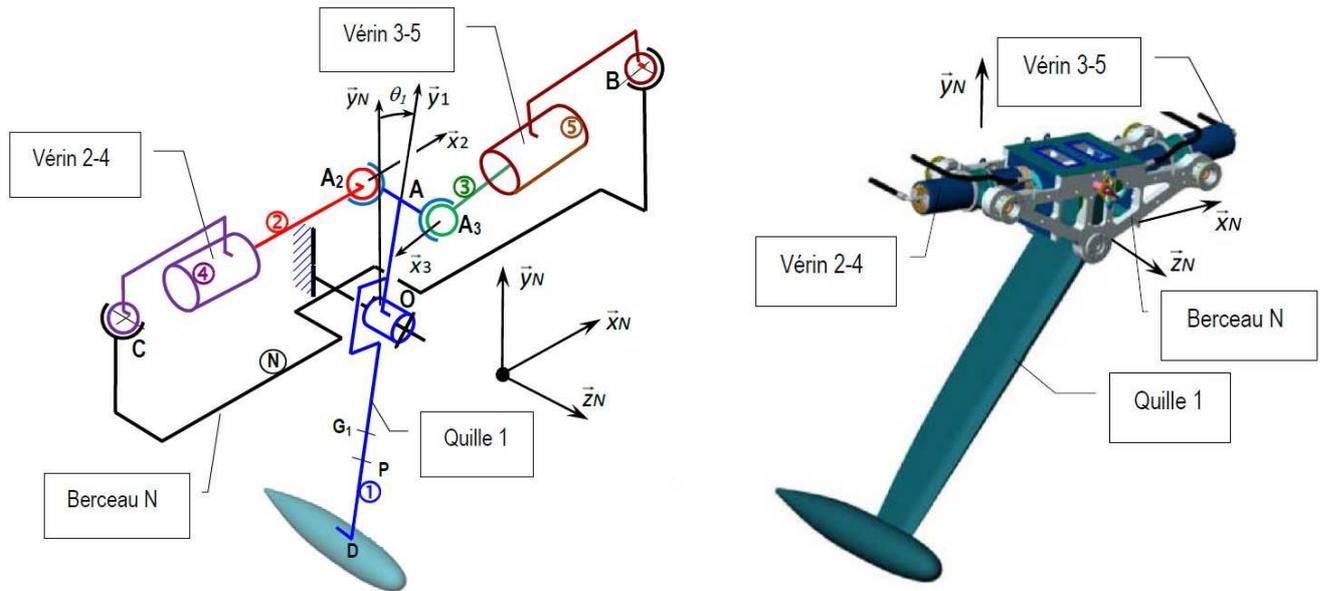


Quille pendulaire (d'après Mines-Ponts PSI 2014)

**Données :**

$$\overrightarrow{OA} = R \cdot \vec{y}_1; \overrightarrow{AA_2} = -d \cdot \vec{z}_N; \overrightarrow{AA_3} = d \cdot \vec{z}_N; \overrightarrow{OC} = -a \cdot \vec{x}_N + b \cdot \vec{y}_N - d \cdot \vec{z}_N; \overrightarrow{OB} = a \cdot \vec{x}_N + b \cdot \vec{y}_N + d \cdot \vec{z}_N;$$

$$\overrightarrow{DO} = L_{t1} \cdot \vec{y}_1; \overrightarrow{OG_1} = -L_1 \cdot \vec{y}_1 \text{ avec } R > 0, a > 0, d > 0, b > 0, L_1 > 0 \text{ et } L_{t1} > 0.$$

$$\overrightarrow{CA} = x_{24}(t) \cdot \vec{x}_2; \overrightarrow{AB} = x_{35}(t) \cdot \vec{x}_3; \overrightarrow{A_3B} = x_{35} \cdot \vec{x}_3; \overrightarrow{CA_2} = x_{24} \cdot \vec{x}_2$$

$$\theta_1 = (\vec{x}_N, \vec{x}_1)$$

$$\overrightarrow{OG_1} = -L_1 \cdot \vec{y}_1 \quad L_1 > 0, M_1 : \text{masse de la quille 1} ; \vec{g} = -g \cdot \vec{y}_N$$

Objectif : déterminer les efforts dans la liaison pivot entre la quille et la coque.

Hypothèses :

- Les liaisons sont toutes parfaites.
- Seul le vérin 2-4 est moteur ($F_{huile \rightarrow 3} = 0$): l'action mécanique motrice est donnée par $\{T_{huile \rightarrow 2}\} = \begin{Bmatrix} F_{h2} \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}_C$.
- Les actions mécaniques de frottement visqueux provenant du déplacement du fluide dans les canalisations sont toutes négligées.
- Les actions hydrodynamiques sur le voile et le lest de quille sont également négligées.
- Les poids des éléments constitutifs des deux vérins sont négligés.
- La variation de θ_2 pour toute l'amplitude du mouvement de relevage de la quille est faible ; θ_2 sera pris égal à 0 : les bases B_2 , B_4 et B_N sont donc confondues. Cependant l'angle θ_1 est différent de zéro.
- Les conditions de déplacement rendent négligeables les effets dynamiques. Les théorèmes de la statique seront donc utilisés dans la suite.

Q1 - Dessiner le graphe des liaisons en faisant apparaître les actions mécaniques extérieures.

Q2 - En précisant le système isolé, **montrer que** l'action de 2 sur 1 en A_2 est représentable par le glisseur dont la forme sera notée : $\{T_{2 \rightarrow 1}\} = \begin{Bmatrix} F_{21} \cdot \vec{x}_2 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}_{A_2}$ ou $\begin{Bmatrix} F_{21} \cdot \vec{x}_N \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}_{A_2}$ puisque $B_N = B_2$.

Q3 - Montrer qu'aucune action mécanique n'est transmise en A_3 entre 3 et 1.

Q4 - En précisant le/les systèmes isolés, **exprimer** le torseur d'action mécanique en O de N sur 1 : $\{T_{N \rightarrow 1}\}_{pivot}$, en fonction de d , g , M_1 , et F_{21} , dans la base $(\vec{x}_N, \vec{y}_N, \vec{z}_N)$.