

## TD 02



## Quille pendulaire

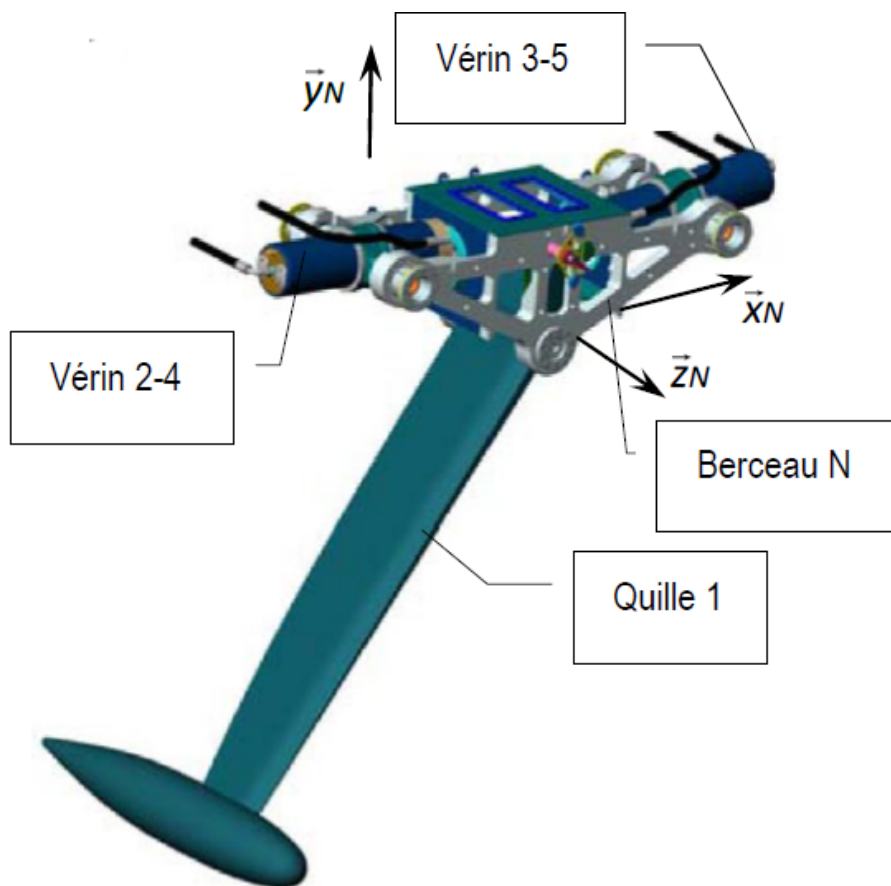
*Concours Commun Mines Ponts 2014***Savoirs et compétences :**

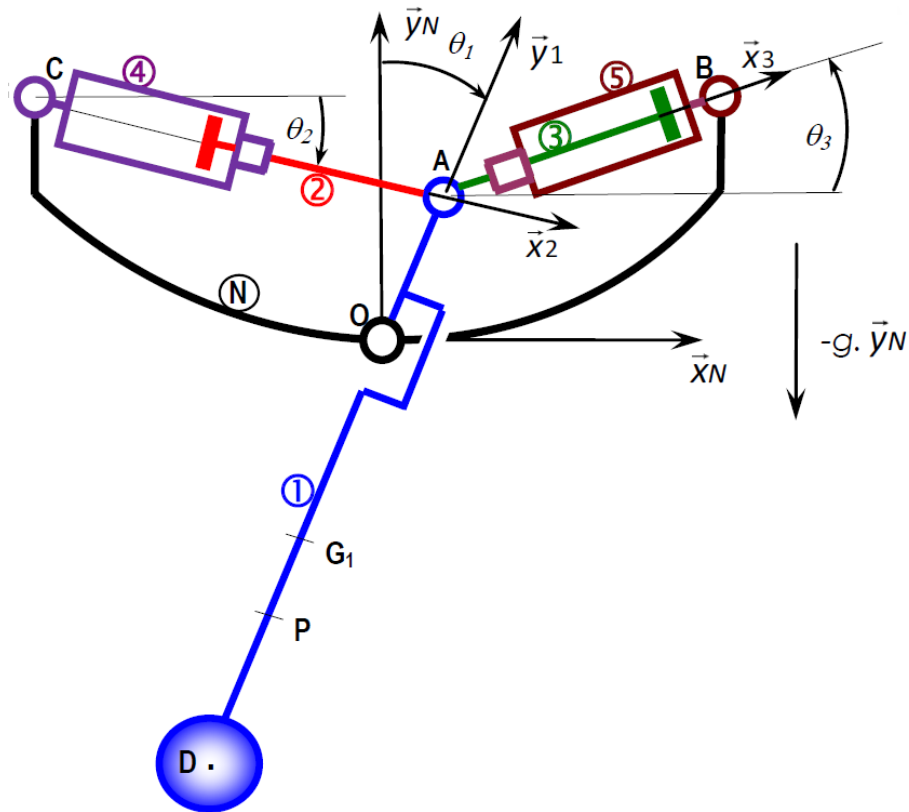
## Mise en situation

**Objectif** L'objectif est de déterminer la puissance utile au déplacement de la quille et de la comparer à celle installée par le constructeur.

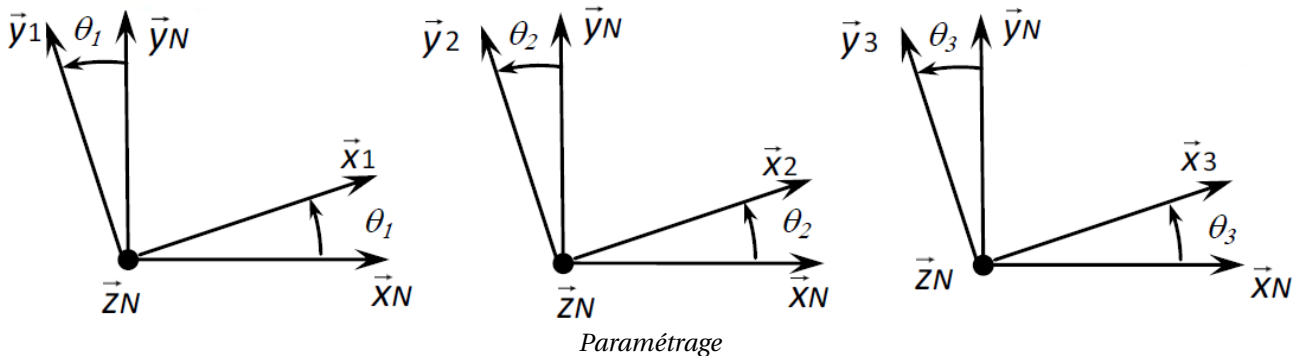
## Travail à réaliser

Le modèle de calcul est donné dans les figures suivantes.

*Modèle volumique 3D*



Modèle 2D



### Hypothèses

- Les liaisons sont toutes parfaites.
- Le bateau est à l'arrêt et son repère  $R_N$  est galiléen.
- Lors de la commande de basculement de la quille, les vérins sont alimentés de telle sorte que :  $F_{h2} > 0$  et  $F_{h3} = 0$ . Le vérin 2-4 est alors moteur et le vérin 3-5 est libre ( $F_{h2}$  désigne l'action hydraulique sur la tige du vérin 2; on a donc  $-F_{h2}$  qui agit sur 4).
- Le mouvement du fluide dans les diverses canalisations s'accompagne d'un phénomène de frottement visqueux défini. L'eau exerce sur le voile de quille une action hydrodynamique.

### Données géométriques, massiques et inertielles

$$\overrightarrow{OA} = R \vec{y}_1; \overrightarrow{CA} = x_{24}(t) \vec{x}_2; \overrightarrow{AB} = x_{35}(t) \vec{x}_3,$$

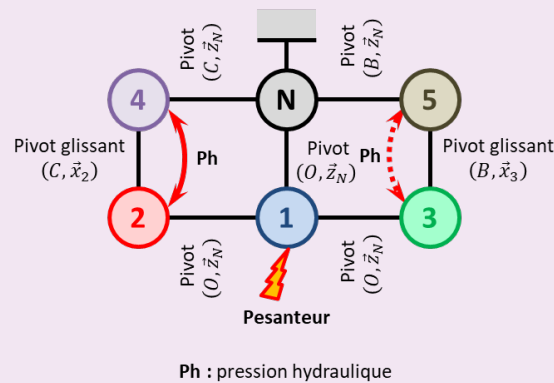
- Solide 1, masse  $M_1$ , centre d'inertie  $G_1$ ,  $\overrightarrow{OG_1} = -L_1 \vec{y}_1$ ,  $I_{G_1}(1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & -D_1 \\ 0 & -D_1 & C_1 \end{pmatrix}_{(\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_N)}$ .
- Solide 2, masse  $M_2$ , centre d'inertie  $G_2$ ,  $\overrightarrow{AG_2} = -L_2 \vec{x}_2$ ,  $I_{G_2}(2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & B_2 \end{pmatrix}_{(\vec{x}_2, \vec{y}_2, \vec{z}_N)}$ .
- Solide 3, masse  $M_3 = M_2$ , centre d'inertie  $G_3$ ,  $\overrightarrow{AG_3} = L_2 \vec{x}_3$ ,  $I_{G_3}(3) = \begin{pmatrix} A_3 & 0 & 0 \\ 0 & B_3 & 0 \\ 0 & 0 & B_3 \end{pmatrix}_{(\vec{x}_3, \vec{y}_3, \vec{z}_N)}$ .

- Solide 4, masse  $M_4$ , centre d'inertie  $C$ ,  $I_C(4) = \begin{pmatrix} A_4 & 0 & 0 \\ 0 & B_4 & 0 \\ 0 & 0 & C_4 \end{pmatrix}_{(\vec{x}_2, \vec{y}_2, \vec{z}_N)}$ .
- Solide 5, masse  $M_5$ , centre d'inertie  $B$ ,  $I_B(5) = \begin{pmatrix} A_5 & 0 & 0 \\ 0 & B_5 & 0 \\ 0 & 0 & C_5 \end{pmatrix}_{(\vec{x}_3, \vec{y}_3, \vec{z}_N)}$ .

## Vecteurs vitesse

**Question 1** Tracer le graphe de liaisons.

### Correction



**Question 2** Exprimer les vitesses suivantes :

1.  $\overrightarrow{V}(G_1 \in 1/N)$  en fonction de  $\frac{d\theta_1(t)}{dt}$  et des paramètres géométriques utiles;
2.  $\overrightarrow{V}(G_2 \in 2/N)$  en fonction de  $\frac{d\theta_2(t)}{dt}$ ,  $\frac{dx_{24}(t)}{dt}$ ,  $x_{24}$  et des paramètres géométriques utiles;
3.  $\overrightarrow{V}(G_3 \in 3/N)$  en fonction de  $\frac{d\theta_3(t)}{dt}$ ,  $\frac{dx_{35}(t)}{dt}$ ,  $x_{35}$  et des paramètres géométriques utiles;
4.  $\overrightarrow{V}(A \in 2/4)$  en fonction de  $\frac{dx_{24}(t)}{dt}$ .

### Correction

$$1. \overrightarrow{V}(G_1 \in 1/N) = \overrightarrow{V}(O \in 1/N) + \overrightarrow{G_1 O} \wedge \overrightarrow{\Omega}(1/N) = L_1 \vec{y}_1 \wedge \dot{\theta}_1 \vec{z}_N = L_1 \dot{\theta}_1 \vec{x}_1.$$

$$2. \overrightarrow{V}(G_2 \in 2/N) = \left[ \frac{d(\overrightarrow{OA} + \overrightarrow{AG}_2)}{dt} \right]_{R_N} = \left[ \frac{d(R \vec{y}_1 - L_2 \vec{x}_2)}{dt} \right]_{R_N} = -R \dot{\theta}_1 \vec{x}_1 - L_2 \dot{\theta}_1 \vec{y}_2.$$

$$\text{On a aussi } \overrightarrow{V}(G_2 \in 2/N) = \left[ \frac{d(\overrightarrow{CA} + \overrightarrow{AG}_2)}{dt} \right]_{R_N} = \left[ \frac{d(x_{24}(t) \vec{x}_2 - L_2 \vec{x}_2)}{dt} \right]_{R_N} = \dot{x}_{24}(t) \vec{x}_2 + \dot{\theta}_2 (x_{24}(t) - L_2) \vec{y}_2.$$

$$3. \overrightarrow{V}(G_3 \in 3/N) = \left[ \frac{d(\overrightarrow{OA} + \overrightarrow{AG}_3)}{dt} \right]_{R_N} = \left[ \frac{d(R \vec{y}_1 + L_2 \vec{x}_3)}{dt} \right]_{R_N} = -R \dot{\theta}_1 \vec{x}_1 + L_2 \dot{\theta}_3 \vec{y}_3.$$

$$\text{On a aussi } \overrightarrow{V}(G_3 \in 3/N) = \left[ \frac{d(\overrightarrow{BA} + \overrightarrow{AG}_3)}{dt} \right]_{R_N} = \left[ \frac{d(-x_{35}(t) \vec{x}_3 + L_2 \vec{x}_3)}{dt} \right]_{R_N} = -\dot{x}_{35}(t) \vec{x}_3 + \dot{\theta}_3 (-x_{35}(t) + L_2) \vec{y}_3.$$

$$4. \overrightarrow{V}(A \in 2/4) = \left[ \frac{d\overrightarrow{CA}}{dt} \right]_{R_4} = \left[ \frac{d(x_{24}(t) \vec{x}_2)}{dt} \right]_{R_4} = \dot{x}_{24}(t) \vec{x}_2.$$

## Energie cinétique

Soit  $E$  l'ensemble constitué des solides 1, 2, 3, 4 et 5.

On note  $\mathcal{E}_c(i/N)$  l'énergie cinétique de  $i$  dans son mouvement par rapport au référentiel galiléen  $R_N$ .

**Question 3** Exprimer les énergies cinétiques suivantes :

1.  $\mathcal{E}_c(1/N)$ , en fonction de  $\frac{d\theta_1(t)}{dt}$  et des paramètres inertiels et géométriques utiles;
2.  $\mathcal{E}_c(2/N)$ , en fonction de  $\frac{d\theta_2(t)}{dt}$ ,  $\frac{dx_{24}(t)}{dt}$ ,  $x_{24}(t)$  et des paramètres inertiels et géométriques utiles.
3.  $\mathcal{E}_c(4/N)$ , en fonction de  $\frac{d\theta_1(t)}{dt}$  et des paramètres inertiels et géométriques utiles.

### Correction

$$\begin{aligned}
 1. \mathcal{E}_c(1/N) &= \frac{1}{2} \{ \mathcal{V}(1/N) \} \otimes \{ \sigma(1/N) \} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\overrightarrow{\Omega(1/N)}}{V(G_1 \in 1/N)} \right\}_{G_1} \otimes \left\{ \frac{M_1 \overrightarrow{V(G_1 \in 1/N)}}{\sigma(G_1, 1/N)} \right\}_{G_1} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\dot{\theta}_1 \overrightarrow{z_N}}{L_1 \dot{\theta}_1 \overrightarrow{x_1}} \right\}_{G_1} \otimes \\
 &\quad \left\{ \frac{M_1 L_1 \dot{\theta}_1 \overrightarrow{x_1}}{\dot{\theta}_1 (-D_1 \overrightarrow{y_N} + C_1 \overrightarrow{z_N})} \right\}_{G_1} = \frac{1}{2} (\dot{\theta}_1^2 (-D_1 \overrightarrow{y_N} + C_1 \overrightarrow{z_N}) \cdot \overrightarrow{z_N} + M_1 L_1^2 \dot{\theta}_1^2) = \frac{1}{2} (\dot{\theta}_1^2 C_1 + M_1 L_1^2 \dot{\theta}_1^2) = \frac{1}{2} \dot{\theta}_1^2 (C_1 + M_1 L_1^2). \\
 2. \mathcal{E}_c(2/N) &= \frac{1}{2} \{ \mathcal{V}(2/N) \} \otimes \{ \sigma(2/N) \} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\overrightarrow{\Omega(2/N)}}{V(G_2 \in 2/N)} \right\}_{G_2} \otimes \left\{ \frac{M_2 \overrightarrow{V(G_2 \in 2/N)}}{\sigma(G_2, 2/N)} \right\}_{G_2} \\
 &= \frac{1}{2} \left\{ \frac{\dot{\theta}_2 \overrightarrow{z_N}}{\dot{x}_{24}(t) \overrightarrow{x_2} + \dot{\theta}_2 (x_{24}(t) - L_2) \overrightarrow{y_2}} \right\}_{G_2} \otimes \left\{ \frac{M_2 (\dot{x}_{24}(t) \overrightarrow{x_2} + \dot{\theta}_2 (x_{24}(t) - L_2) \overrightarrow{y_2})}{\dot{\theta}_2 B_2 \overrightarrow{z_N}} \right\}_{G_1} \\
 &= \frac{1}{2} (B_2 \dot{\theta}_2^2 + M_2 (\dot{x}_{24}(t) \overrightarrow{x_2} + \dot{\theta}_2 (x_{24}(t) - L_2) \overrightarrow{y_2})^2) = \frac{1}{2} (B_2 \dot{\theta}_2^2 + M_2 (\dot{x}_{24}(t)^2 + \dot{\theta}_2^2 (x_{24}(t) - L_2)^2)) \\
 3. \mathcal{E}_c(4/N), .
 \end{aligned}$$

## Evaluation des puissances développées par les actions mécaniques intérieures à E

**Question 4** Recenser, puis exprimer les puissances non nulles (notées  $\mathcal{P}(i \leftrightarrow j)$ ) développées par les actions mécaniques intérieures à E en fonction du (ou des) paramètre(s) propre(s) à la liaison ou au mouvement concerné.

### Correction

## Evaluation des puissances développées par les actions mécaniques extérieures à E

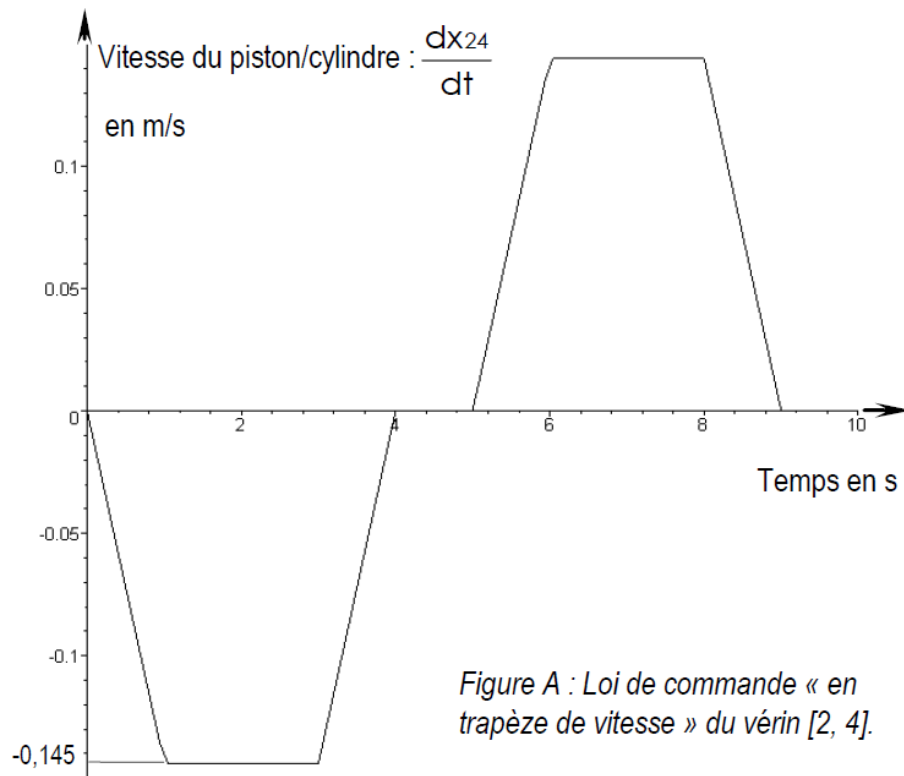
**Question 5** Recenser, puis exprimer les puissances galiléennes non nulles (notées  $\mathcal{P}(i \rightarrow j/k)$ ) développées par les actions mécaniques extérieures à E. Chaque puissance sera exprimée à l'aide du (ou des) paramètre(s) propre(s) à la liaison ou au mouvement concerné.

### Correction

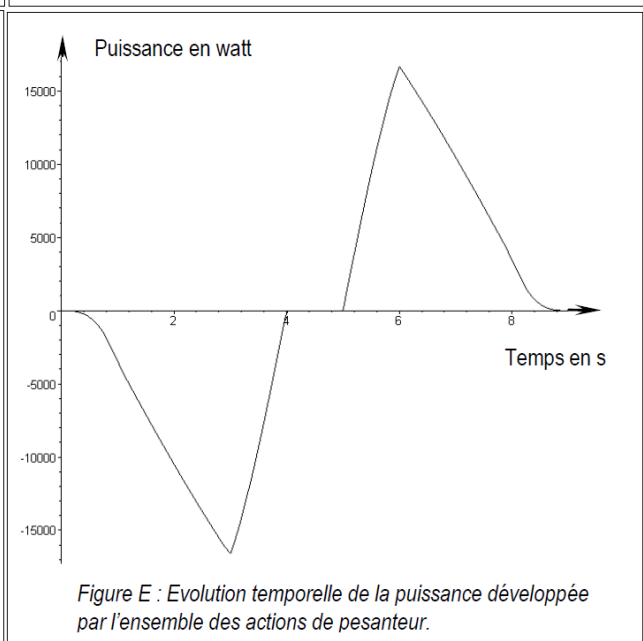
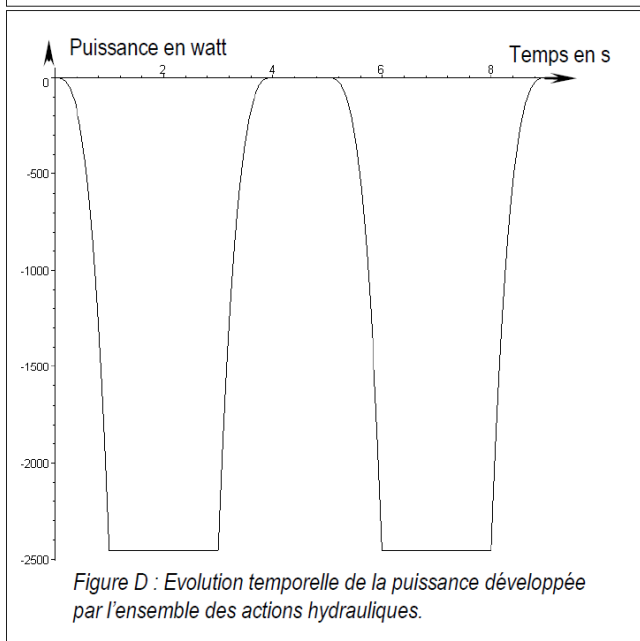
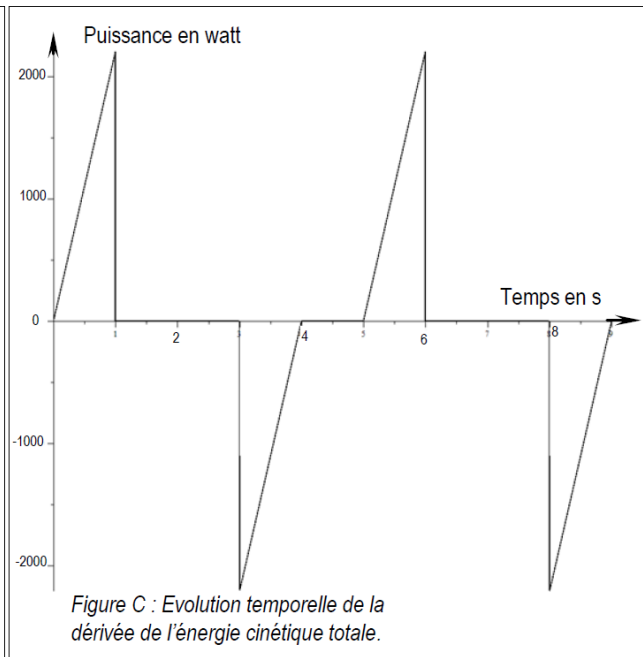
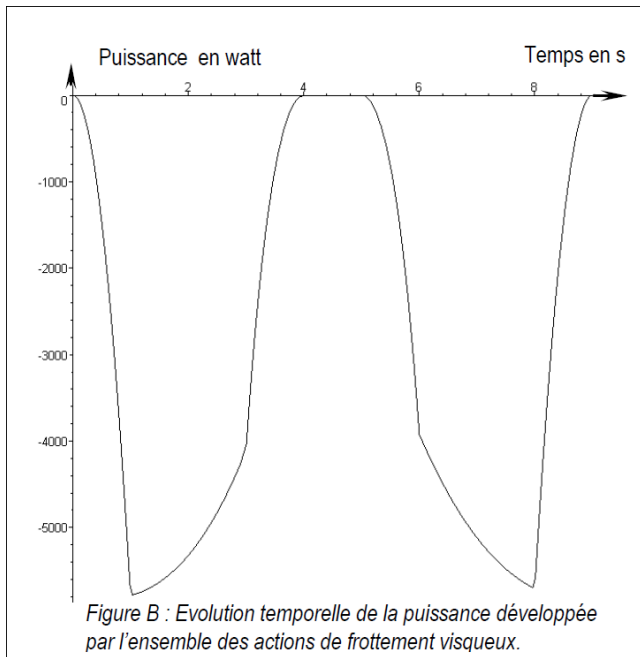
**Question 6** Appliquer le théorème de l'énergie-puissance à E dans son mouvement par rapport à N. Ecrire ce théorème de façon globale en utilisant uniquement les notations précédentes, sans leur développement. Exprimer dans ces conditions la puissance motrice que fournit le vérin moteur en fonction du reste : équation (1).

### Correction

On se place dans le cas où une commande en vitesse est générée à destination du vérin [2, 4]. Le vérin [3, 5] est libre. Cette commande « en trapèze de vitesse » provoque le déplacement de la quille de la position  $\theta_1 = 0$  à la position  $\theta_1 = 45^\circ$  en 4 secondes, le maintien de la quille dans cette position pendant 1 seconde puis le retour à la position  $\theta_1 = 0$  en 4 secondes. Les phases d'accélération et de décélération (rampes) durent 1 seconde.



Un logiciel de calcul permet de tracer l'évolution temporelle des puissances mises en jeu. Ces puissances sont représentées sur la figure suivante.



**Question 7** Dans le but de chiffrer la valeur maximale de la puissance que doit fournir l'actionneur pour réaliser le mouvement prévu, tracer, à l'aide de l'« Annexe 2 », sur la figure R4 de la copie, l'allure de l'évolution temporelle de cette puissance. Pour cela, évaluer les valeurs aux instants  $t = 0\text{ s}$ ,  $t = 1\text{ s}$ ,  $t = 3\text{ s}$  et  $t = 4\text{ s}$ . Sur cet intervalle  $[0, 4\text{ s}]$ , évaluer, en kW, la valeur maximale de la puissance que doit fournir l'actionneur. Expliquer pourquoi le maximum de puissance est situé sur cet intervalle.

**Correction**

**Question 8** Le constructeur indique une puissance motrice installée sur son bateau de 30 kW. Dans les hypothèses utilisées pour constituer le modèle de calcul, indiquer ce qui peut expliquer la différence entre la valeur calculée et la valeur installée.

**Correction**