

## CI 3 – CIN : ÉTUDE DU COMPORTEMENT CINÉMATIQUE DES SYSTÈMES

### CHAPITRE 7 – TORSEURS

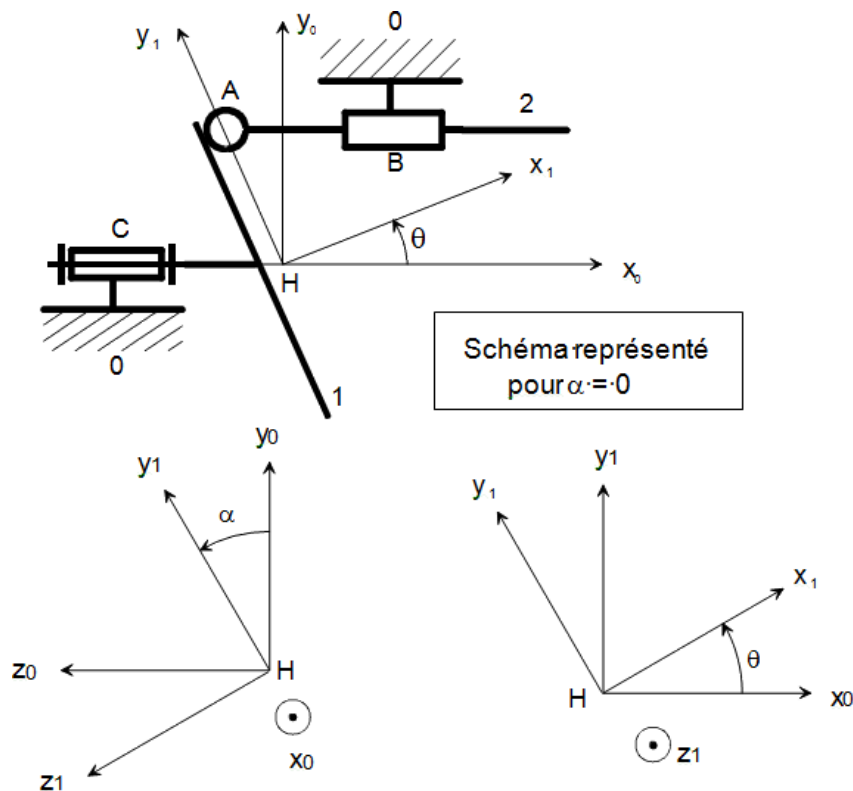
#### TRAVAUX DIRIGÉS

#### Exercice 1 – Came plate

*D'après ressources de Jean-Pierre Pupier.*

La came plate 1 tourne et transmet un mouvement de translation alternatif à la pièce 2. Il y a une liaison sphère – plan de centre A.

- On associe au bâti 0 un repère  $\mathcal{R}_0 = (H, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ .
- On associe à la came plate 1 un repère  $\mathcal{R}_1 = (H, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$ .
- On pose  $\alpha = (\vec{y}_0, \vec{y}_1)$ .
- Un repère  $\mathcal{R}'_1$  est également lié à 1 :  $\mathcal{R}'_1 = (H, \vec{x}'_1, \vec{y}'_1, \vec{z}'_1)$ .
- Ce repère est tel que  $\vec{x}'_1$  est perpendiculaire à la surface plane de 1 sur laquelle appuie la sphère.
- On pose  $\theta = (\vec{x}_0, \vec{x}'_1)$ .  $\theta$  est constant.
- On associe à la pièce 2 un repère  $\mathcal{R}_2 = (A, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ .
- On pose  $\vec{HA} = R\vec{y}_0 + \lambda\vec{x}_0$  où  $R$  est constant et  $\lambda$  variable.



#### Question 1

Exprimer les torseurs  $\{\mathcal{V}(1/0)\}$  et  $\{\mathcal{V}(2/0)\}$ . Préciser les noms de ces deux types de torseurs.

Les solides 1 et 0 sont en liaison pivot de centre  $C$  et d'axe  $(A, \vec{x}_0)$ . En conséquence, on a :

$$\{\mathcal{V}(1/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(1/0)} = \dot{\alpha} \vec{x}_0 \\ \overline{V(C \in 1/0)} = \vec{0} \end{array} \right\}_{C, \mathcal{R}_0}$$

Les solides 2 et 0 sont en liaison glissière d'axe  $\vec{x}_0$ . En conséquence, on a :

$$\{\mathcal{V}(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(2/0)} = \vec{0} \\ \overline{V(B \in 2/0)} = \lambda \vec{x}_0 \end{array} \right\}_{C, \mathcal{R}_0}$$

Le torseur  $\{\mathcal{V}(1/0)\}$  est un glisseur.

Le torseur  $\{\mathcal{V}(2/0)\}$  est un couple.

### Question 2

Exprimer le torseur  $\{\mathcal{V}(2/1)\}$ .

Les solides 2 et 1 sont en liaison ponctuelle d'axe  $(A, \vec{x}'_1)$ . En conséquence, on a :

$$\{\mathcal{V}(2/1)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega(2/1)} = \omega_x \vec{x}'_1 + \omega_y \vec{y}'_1 + \omega_z \vec{z}'_1 \\ \overline{V(A \in 2/1)} = v_y \vec{y}'_1 + v_z \vec{z}'_1 \end{array} \right\}_{A, \mathcal{R}'_1}$$

### Question 3

Trouver la relation entre  $\dot{\lambda}$  et  $\dot{\alpha}$ .

D'après la composition du torseur cinématique, on a :

$$\{\mathcal{V}(2/1)\} = \{\mathcal{V}(2/0)\} + \{\mathcal{V}(0/1)\} \iff \{\mathcal{V}(2/1)\} = \{\mathcal{V}(2/0)\} - \{\mathcal{V}(1/0)\}$$

Afin d'utiliser la relation de décomposition, il est nécessaire d'exprimer les torseurs au même point. Choisissons le point  $A$  :

$$\begin{aligned} \overline{V(A \in 2/0)} &= \overline{V(B \in 2/0)} + \overrightarrow{AB} \wedge \overline{\Omega(2/0)} \\ &= \overline{V(B \in 2/0)} = \lambda \vec{x}_0 \text{ car } \overline{\Omega(2/0)} = \vec{0} \end{aligned}$$

Par ailleurs,

$$\begin{aligned} \overline{V(A \in 1/0)} &= \overline{V(C \in 1/0)} + \overrightarrow{AC} \wedge \overline{\Omega(1/0)} \\ &= (-R \vec{y}_0 - \lambda \vec{x}_0 - L \vec{x}_0) \wedge \dot{\alpha} \vec{x}_0 \\ &= R \dot{\alpha} \vec{z}_0 \end{aligned}$$

On a donc :

$$\overline{V(A \in 2/1)} = \overline{V(A \in 2/0)} - \overline{V(A \in 1/0)} = \lambda \vec{x}_0 - R \dot{\alpha} \vec{z}_0$$

Projetons  $\overline{V(A \in 2/1)}$  dans  $\mathcal{R}'_1$  :

Correction

- $\vec{x}_0 = \vec{x}_1 = \cos \theta \vec{x}'_1 - \sin \theta \vec{y}'_1$  ;
- $\vec{z}_0 = \cos \alpha \vec{z}_1 + \sin \alpha \vec{y}_1 = \sin \alpha \sin \theta \vec{x}'_1 + \sin \alpha \cos \theta \vec{y}'_1 + \cos \alpha \vec{z}'_1$ .

D'où :

$$\overrightarrow{V(A \in 2/1)} = \dot{\lambda} \left( \cos \theta \vec{x}'_1 - \sin \theta \vec{y}'_1 \right) - R\dot{\alpha} \left( \sin \alpha \sin \theta \vec{x}'_1 + \sin \alpha \cos \theta \vec{y}'_1 + \cos \alpha \vec{z}'_1 \right)$$

D'après la question précédente,  $\overrightarrow{V(A \in 2/1)} \cdot \vec{x}'_1 = 0$ . Au final,

$$\dot{\lambda} \cos \theta - R\dot{\alpha} \sin \alpha \sin \theta = 0 \iff \dot{\lambda} \cos \theta = R\dot{\alpha} \sin \alpha \sin \theta \iff \dot{\lambda} = R\dot{\alpha} \sin \alpha \tan \theta$$

#### Question 4

Trouver l'expression de  $\lambda$  et exprimer la course de 2 par rapport à 0.

Correction

En intégrant l'expression précédente, on a :  $\lambda = -R \cos \alpha \tan \theta + k$  avec  $k$  constante. En conséquence, lorsque  $\alpha = 0$  alors  $\lambda = -R \tan \theta + k$ . Or, d'après la modélisation, lorsque  $\alpha = 0, \lambda = -R \tan \theta$ . On a donc  $k = 0$  et :

$$\lambda(t) = -R \cos \alpha(t) \tan \theta$$

La pièce 2 parcourt sa course complète lorsque  $\alpha$  varie de 0 à  $\pi$ . On a donc :

$$c = |\lambda(\pi) - \lambda(0)| = |-R \tan \theta - R \tan \theta| = 2R \tan \theta$$

#### Question 5

Trouver la vitesse de glissement  $\overrightarrow{V(A \in 2/1)}$  dans  $\mathcal{B}'_1$  sans faire intervenir  $\lambda$  (et sa dérivée).

Correction

On a vu que :

$$\overrightarrow{V(A \in 2/1)} = -\dot{\lambda} \sin \theta \vec{y}'_1 - R\dot{\alpha} \sin \alpha \cos \theta \vec{y}'_1 - R\dot{\alpha} \cos \alpha \vec{z}'_1$$

En utilisant la question 3, on a :

$$\overrightarrow{V(A \in 2/1)} = -R\dot{\alpha} \sin \alpha \tan \theta \sin \theta \vec{y}'_1 - R\dot{\alpha} \sin \alpha \cos \theta \vec{y}'_1 - R\dot{\alpha} \cos \alpha \vec{z}'_1$$