

CI 3 – CIN : ÉTUDE DU COMPORTEMENT CINÉMATIQUE DES SYSTÈMES

CHAPITRE 7 – TORSEURS

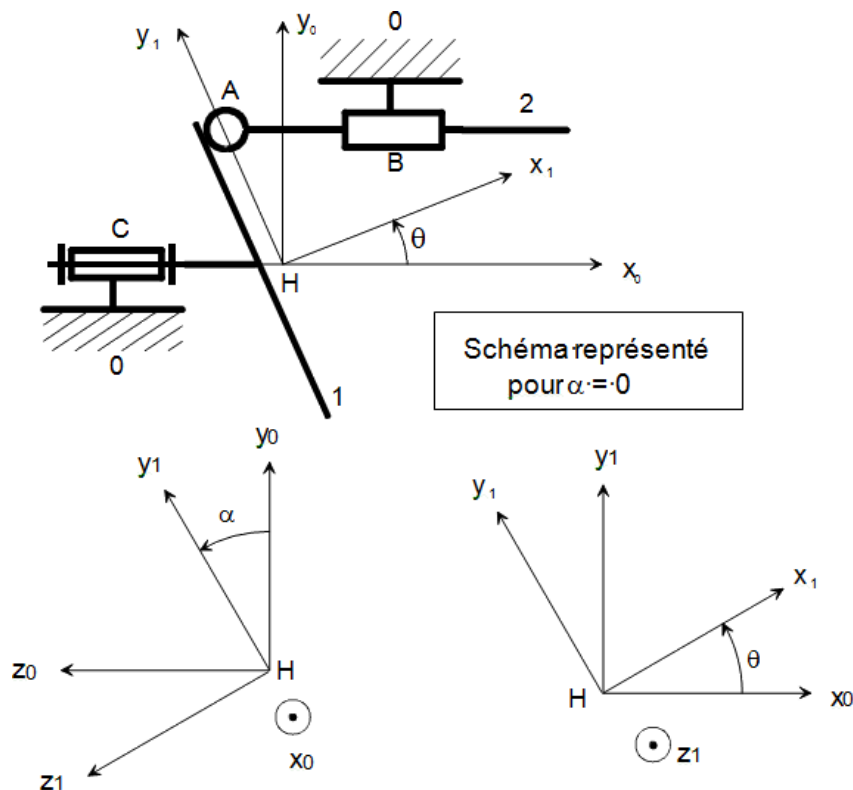
TRAVAUX DIRIGÉS

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 $\mathcal{R}_1 = (H, \vec{x}_0, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$.
- 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 $\theta = (\vec{x}_0, \vec{x}'_1)$. θ 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 λ 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 :

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

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

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

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 :

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

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 :

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

Par ailleurs,

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

On a donc :

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

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

$$\bullet \vec{x}_0 = \vec{x}_1 = \cos \theta \vec{x}'_1 - \sin \theta \vec{y}'_1 ;$$

Correction

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

D'où :

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

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 λ 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 α varie de 0 à π . 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 λ (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 :

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