

Application

Application – Régulateur

Savoirs et compétences :

Un système matériel est constitué de 5 solides reliés au bâti (0). Les solides (1), (2), (3) et (5) sont des barres sans épaisseur, articulées par des pivots en O , A ou B de manière à demeurer dans un même plan noté (\vec{x}_1, \vec{y}_1) . Cet ensemble est donc mobile en rotation autour de \vec{z}_1 . On repère sa position angulaire par le paramètre ψ .

Au bâti (0), on associe le repère fixe \mathcal{R}_0 .

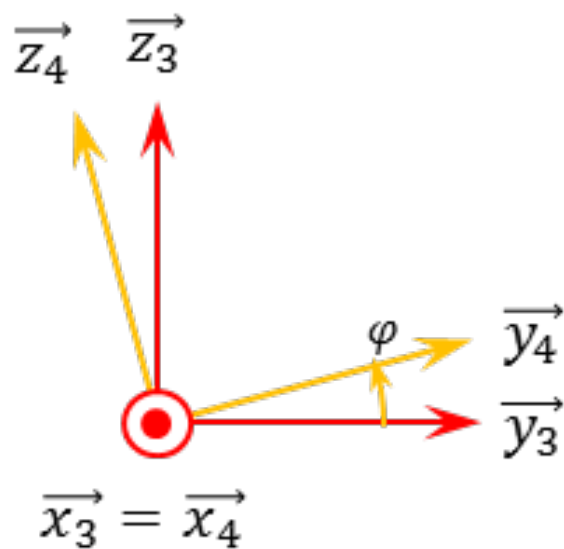
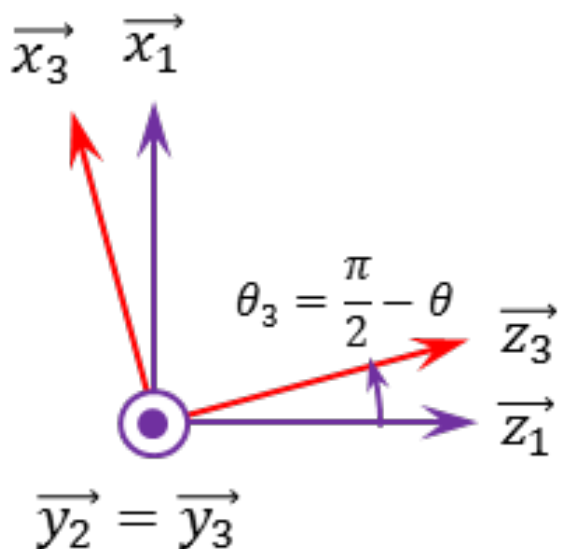
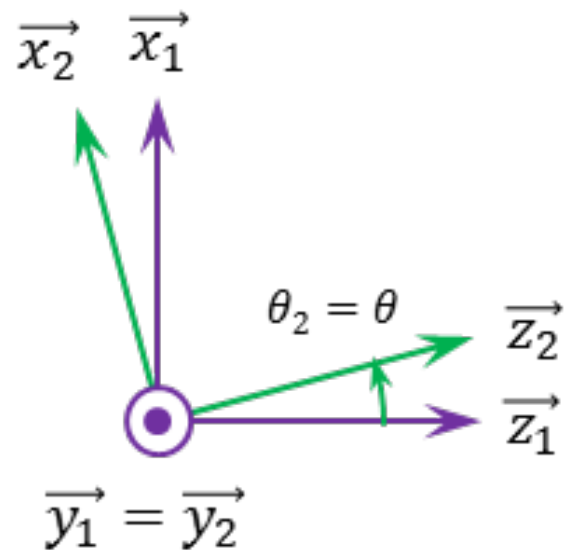
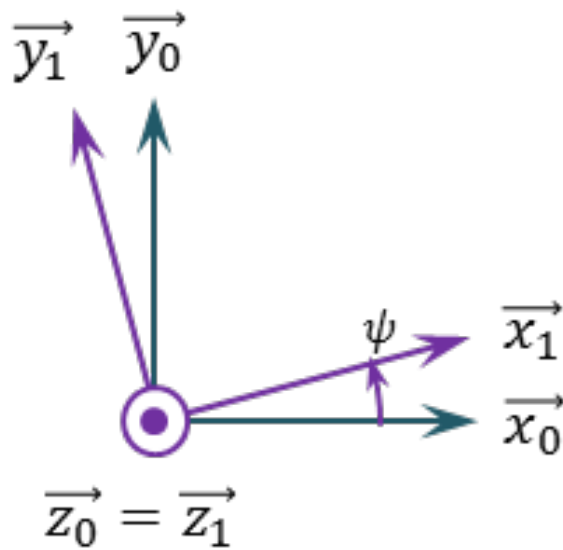
À chaque S_i on associe une base $\mathcal{B}_i(\vec{x}_i, \vec{y}_i, \vec{z}_i)$. Les repères \mathcal{R}_i sont d'origine O ou A selon le cas.

Les rotations internes sont définies par θ_2 autour de (O, \vec{y}_1) et θ_3 autour de (A, \vec{y}_1) .

Les barres (2) et (3) sont identiques, de longueur $2a$ et de masse $m_2 = m_3 = m$.

Les barres (1) et (5) ont une masse m_i et des longueurs ℓ_i . (4) est un volant d'inertie de masse M qui fait l'objet d'une liaison pivot d'axe (G, \vec{x}_3) avec la barre (3). Un repère \mathcal{R}_4 est lié à ce volant dont on définit sa position par le paramètre angulaire φ .

On donne le paramétrage suivant.



Question 1 Déterminer les torseurs cinétiques suivants : $\{\sigma(1/0)\}_O$, $\{\sigma(2/0)\}_O$ et $\{\sigma(3/0)\}_O$ dans \mathcal{R}_1 , $\{\sigma(4/0)\}_O$ dans \mathcal{R}_3 et $\{\sigma(5/0)\}_A$ dans \mathcal{R}_1 .

Correction

Détermination de $\{\sigma(1/0)\}_O$

O est un point fixe. On a donc :

$$\{\sigma(1/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} m_1 \overrightarrow{V(G_1 \in 1/0)} \\ \sigma(O_1, 1/0) = I_O(1) \overrightarrow{\Omega(1/0)} \end{array} \right\}_O$$

(1) est une tige d'axe \vec{z}_0 et de rayon négligeable.

On a donc $I_O(1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1}$ avec $A_1 = \frac{m_1 l_1^2}{3}$.

De plus, $\{\mathcal{V}(1/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\Omega(1/0)} = \dot{\psi} \vec{z}_1 \\ \overrightarrow{V(O \in 1/0)} = \vec{0} \end{array} \right\}_O$. On a donc

$$I_O(1) \overrightarrow{\Omega(1/0)} = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & A_1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\psi} \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} = \vec{0}. \text{ Au final :}$$

$$\{\sigma(1/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{0} \\ \vec{0} \end{array} \right\}_O$$

Détermination de $\{\sigma(2/0)\}_O$

O est un point fixe. On a donc :

$$\{\sigma(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{c} m_2 \overrightarrow{V(G_2 \in 2/0)} \\ \sigma(O, 2/0) \end{array} \right\}_O$$

(2) est une tige d'axe \vec{x}_2 et de rayon négligeable. On

a donc $I_{O_2}(2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & A_2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2}$ avec $A_2 = \frac{4ma^2}{3}$. De

$$\text{plus, } \{\mathcal{V}(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{c} \overrightarrow{\Omega(2/0)} = \dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\theta} \vec{y}_2 \\ \overrightarrow{V(G_2 \in 2/0)} \end{array} \right\}_{G_2}$$

$$\begin{aligned} \overrightarrow{V(G_2 \in 2/0)} &= \overrightarrow{V(O \in 2/0)} + \overrightarrow{G_2 O} \wedge \overrightarrow{\Omega(2/0)} = \\ -a \vec{z}_2 \wedge (\dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\theta} \vec{y}_2) &= a (\dot{\psi} \sin \theta \vec{y}_1 + \dot{\theta} \vec{x}_2) = \\ a (\dot{\psi} \sin \theta \vec{y}_1 + \dot{\theta} (\cos \theta \vec{x}_1 - \sin \theta \vec{z}_1)) \end{aligned}$$

On a donc

$$I_{O_2}(2) \overrightarrow{\Omega(2/0)} = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & A_2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2} \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2} = \begin{pmatrix} -A_2 \dot{\psi} \sin \theta \\ A_2 \dot{\theta} \\ 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2}$$

Au final :

$$\{\sigma(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{c} ma \begin{pmatrix} \dot{\theta} \cos \theta \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ -\dot{\theta} \sin \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \\ \begin{pmatrix} -A_2 \dot{\psi} \sin \theta \\ A_2 \dot{\theta} \\ 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2} \end{array} \right\}_O = \left\{ \begin{array}{c} ma \begin{pmatrix} \dot{\theta} \cos \theta \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ -\dot{\theta} \sin \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \\ \begin{pmatrix} -A_2 \dot{\psi} \sin \theta \cos \theta \\ A_2 \dot{\theta} \\ A_2 \dot{\psi} \sin \theta \sin \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \end{array} \right\}_O$$

Détermination de $\{\sigma(3/0)\}_O$

***** Au point G_3 , on a :

$$\{\sigma(3/0)\} = \left\{ \begin{array}{c} m_3 \overrightarrow{V(G_3 \in 3/0)} \\ \sigma(G_3, 3/0) \end{array} \right\}_{G_3}$$

(3) est une tige d'axe \vec{x}_3 et de rayon négligeable. On

a donc $I_{G_3}(3) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & B_3 & 0 \\ 0 & 0 & B_3 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_3}$ avec $A_4 = \frac{4ma^2}{3}$. De

$$\text{plus, } \{\mathcal{V}(3/0)\} = \left\{ \begin{array}{c} \overrightarrow{\Omega(3/0)} = \dot{\psi} \vec{x}_1 + \dot{\theta}_3 \vec{y}_3 \\ \overrightarrow{V(G_3 \in 3/0)} \end{array} \right\}_{G_3}$$

$$\overrightarrow{V(G_3 \in 3/0)}$$

On a donc

$$I_{O_2}(2) \overrightarrow{\Omega(2/0)} = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & A_2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2} \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2} = \begin{pmatrix} -A_2 \dot{\psi} \sin \theta \\ A_2 \dot{\theta} \\ 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2}$$

Au final :

$$\{\sigma(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{c} ma \begin{pmatrix} \dot{\theta} \cos \theta \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ -\dot{\theta} \sin \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \\ \begin{pmatrix} -A_2 \dot{\psi} \sin \theta \\ A_2 \dot{\theta} \\ 0 \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_2} \end{array} \right\}_O = \left\{ \begin{array}{c} ma \begin{pmatrix} \dot{\theta} \cos \theta \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ -\dot{\theta} \sin \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \\ \begin{pmatrix} -A_2 \dot{\psi} \sin \theta \cos \theta \\ A_2 \dot{\theta} \\ A_2 \dot{\psi} \sin \theta \sin \theta \end{pmatrix}_{\mathcal{R}_1} \end{array} \right\}_O$$

Question 2 Déterminer les torseur dynamique $\{\delta(4/0)\}_G \cdot \vec{x}_3$.

Correction

Question 3 Déterminer les torseur dynamique $\{\delta(1 \cup 2 \cup 3 \cup 4 \cup 5/0)\}_O \cdot \vec{z}_0$.

Correction

Question 4 Calculer l'énergie cinétique de l'ensemble du système dans son mouvement par rapport au bâti.

Correction

