

Exercice 1 – Mouvement RT *

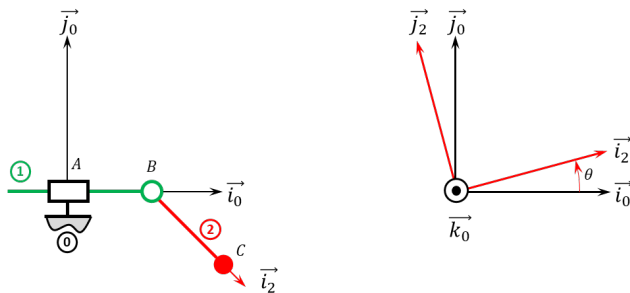
B2-14

Soit le mécanisme suivant. On a $\overrightarrow{AB} = \lambda(t) \vec{i}_0$ et $\overrightarrow{BC} = R \vec{i}_2$ avec $R = 30 \text{ mm}$. De plus :

- $G_1 = B$ désigne le centre d'inertie de **1**, on note m_1 la masse de **1**;
- $G_2 = C$ désigne le centre d'inertie de **2**, on note m_2 la masse de **2**.

Un vérin électrique positionné entre **0** et **1** permet d'actionner le solide **1**. Un moteur électrique positionné entre **1** et **2** permet d'actionner le solide **2**.

L'accélération de la pesanteur est donnée par $\vec{g} = -g \vec{j}_0$.



Question 1 Réaliser le graphe d'analyse en faisant apparaître l'ensemble des actions mécaniques.

Question 2 Proposer une démarche permettant de déterminer les lois de mouvement de **1** et de **2** par rapport à \mathcal{R}_0 .

Corrigé voir 4.

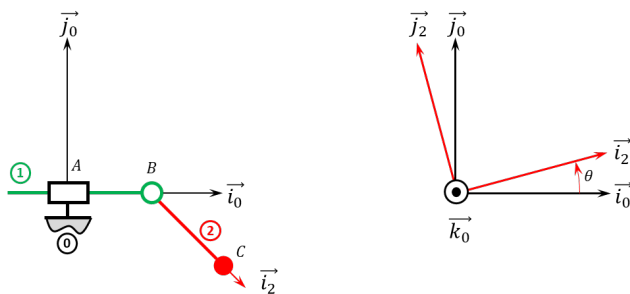
Exercice 2 – Mouvement RT *

C2-08

C2-09

Soit le mécanisme suivant. On a $\overrightarrow{AB} = \lambda(t) \vec{i}_0$ et $\overrightarrow{BC} = R \vec{i}_2$ avec $R = 30 \text{ mm}$. De plus :

- $G_1 = B$ désigne le centre d'inertie de **1**, on note m_1 la masse de **1** et $I_{G_1}(1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1}$;
- $G_2 = C$ désigne le centre d'inertie de **2**, on note m_2 la masse de **2** et $I_{G_2}(2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_2}$.



Question 1 Exprimer le torseur dynamique $\{\mathcal{D}(2/0)\}$ en B.

Question 2 Déterminer $\overrightarrow{R_d}(1+2/0) \cdot \vec{i}_0$

Indications :

$$\begin{aligned} 1. \{\mathcal{D}(2/0)\} &= \left\{ \begin{array}{l} \ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R(\ddot{\theta} \vec{j}_2 - \dot{\theta}^2 \vec{i}_2) \\ C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1 + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) \vec{k}_0 + R \ddot{\theta} \vec{k}_2) \end{array} \right\}_B \\ 2. \overrightarrow{R_d}(1+2/0) \cdot \vec{i}_0 &= m_1 \ddot{\lambda}(t) + m_2 (\ddot{\lambda}(t) - R(\ddot{\theta} \sin \theta(t) + \dot{\theta}^2 \cos \theta)). \end{aligned}$$

Corrigé voir 5.

Exercice 3 – Mouvement RT *

C2-09 Pas de corrigé pour cet exercice.

Soit le mécanisme suivant. On a $\overrightarrow{AB} = \lambda(t) \vec{i}_0$ et $\overrightarrow{BC} = R \vec{i}_2$ avec $R = 30 \text{ mm}$. De plus :

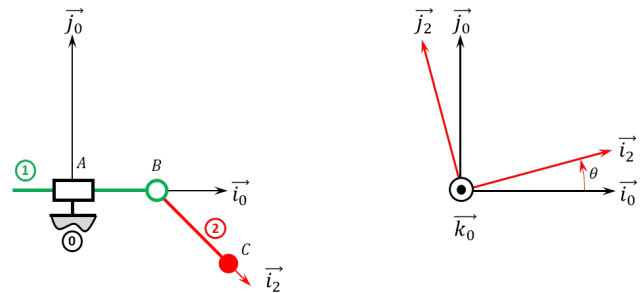
- $G_1 = B$ désigne le centre d'inertie de **1**, on note m_1 la masse de **1** et $I_{G_1}(1) = \begin{pmatrix} A_1 & 0 & 0 \\ 0 & B_1 & 0 \\ 0 & 0 & C_1 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_1}$;
- $G_2 = C$ désigne le centre d'inertie de **2**, on note m_2 la masse de **2** et $I_{G_2}(2) = \begin{pmatrix} A_2 & 0 & 0 \\ 0 & B_2 & 0 \\ 0 & 0 & C_2 \end{pmatrix}_{\mathcal{B}_2}$.

Un vérin électrique positionné entre **0** et **1** permet d'actionner le solide **1**. Un moteur électrique positionné entre **1** et **2** permet d'actionner le solide **2**.

L'accélération de la pesanteur est donnée par $\vec{g} = -g \vec{j}_0$.

Par ailleurs,

$$\begin{aligned} \vec{\delta}(B, 2/0) &= C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1 + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) \vec{k}_0 + R \ddot{\theta} \vec{k}_2) \text{ et} \\ \overrightarrow{R_d}(1+2/0) \cdot \vec{i}_0 &= m_1 \ddot{\lambda}(t) + m_2 (\ddot{\lambda}(t) - R(\ddot{\theta} \sin \theta(t) + \dot{\theta}^2 \cos \theta)). \end{aligned}$$



L'objectif est d'obtenir les lois de mouvement.

Question 1 Appliquer le théorème du moment dynamique au solide **2** au point B en projection sur \vec{k}_0 .

Question 2 Appliquer le théorème de la résultante dynamique à l'ensemble **1+2** en projection sur \vec{i}_0

Indications :

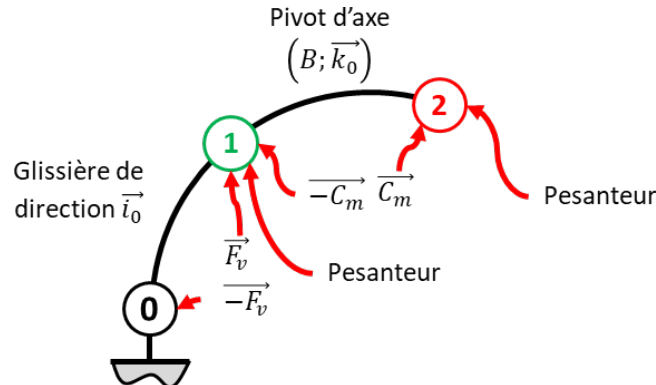
$$\begin{aligned} 1. C_m - m_2 g R \cos \theta(t) &= C_1 \ddot{\theta} + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) + R \ddot{\theta}); \\ 2. F_{\text{ver}} &= m_1 \ddot{\lambda}(t) + m_2 (\ddot{\lambda}(t) - R(\ddot{\theta} \sin \theta(t) + \dot{\theta}^2 \cos \theta)). \end{aligned}$$

Corrigé voir 6.

Exercice 4 – Mouvement RT *

B2-14

Question 1 Réaliser le graphe d'analyse en faisant apparaître l'ensemble des actions mécaniques.



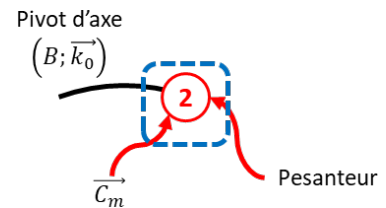
Question 2 Proposer une démarche permettant de déterminer les loi de mouvement de 1 et de 2 par rapport à \mathcal{R}_0 . Ce mécanisme présente deux degrés de liberté indépendants : $\lambda(t)$ et $\theta(t)$. Il est donc nécessaire d'écrire, dans le meilleur des cas, deux équations :

- une équation traduisant la mobilité de 2 par rapport à 1, soit TMD appliqué à 2 en B en projection sur \vec{k}_0 ;
- une équation traduisant la mobilité de 2+1 par rapport à 0, soit TRD appliqué à 1+2 en projection sur \vec{i}_0 .

• On isole 2.

• BAME :

- actions de la liaison pivot $\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 2)\}$;
- action du moteur $\{\mathcal{T}(\text{mot} \rightarrow 2)\}$;
- action de la pesanteur $\{\mathcal{T}(\text{pes} \rightarrow 2)\}$.

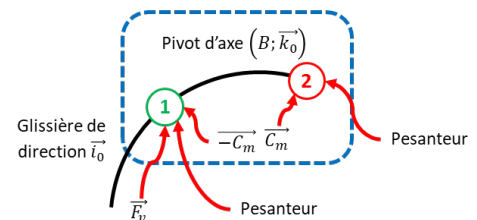


- **Théorème** : on applique le théorème du moment dynamique en B au solide 2 en projection sur \vec{k}_0 : $C_{\text{mot}} + \mathcal{M}(B, \text{pes} \rightarrow 2) \cdot \vec{k}_0 = \delta(B, 2/0) \cdot \vec{k}_0$.
- **Calcul de la composante dynamique** : considérons le cas où la matrice d'inertie est donnée en C. On a donc $\delta(C, 2/0) = \frac{d}{dt} [\sigma(C, 2/0)]_{\mathcal{R}_0} = \frac{d}{dt} [I_C(2) \Omega(2/0)]_{\mathcal{R}_0}$. De plus, $\delta(B, 2/0) = \delta(C, 2/0) + \vec{BC} \wedge \vec{R}_d(2/0)$ et $\vec{R}_d(2/0) = m_2 \vec{\Gamma}(C \in 2/0)$.

• On isole 1+2.

• BAME :

- actions de la liaison glissière $\{\mathcal{T}(0 \rightarrow 1)\}$;
- action de la pesanteur $\{\mathcal{T}(\text{pes} \rightarrow 1)\}$;
- action de la pesanteur $\{\mathcal{T}(\text{pes} \rightarrow 2)\}$;
- action du vérin $\{\mathcal{T}(\text{ver} \rightarrow 1)\}$;.



- **Théorème** : on applique le théorème de la résultante dynamique à l'ensemble 1+2 en projection sur \vec{i}_0 : $R(\text{ver} \rightarrow 1) \cdot \vec{i}_0 = \vec{R}_d(1+2/0) \cdot \vec{i}_0$.
- **Calcul de la composante dynamique** : $\vec{R}_d(1+2/0) = \vec{R}_d(1/0) + \vec{R}_d(2/0) = m_1 \vec{\Gamma}(G_1 \in 1/0) + m_2 \vec{\Gamma}(G_2 \in 2/0)$.

Exercice 5 – Mouvement RT *

C2-08

C2-09

Question 1 Exprimer le torseur dynamique $\{\mathcal{D}(2/0)\}$ en B.

Expression de la résultante dynamique $\vec{R}_d(2/0) = m_2 \vec{\Gamma}(G_2 \in 2/0) = m_2 \frac{d^2}{dt^2} [\vec{AC}]_{\mathcal{R}_0} = \frac{d^2}{dt^2} [\vec{AB}]_{\mathcal{R}_0} + \frac{d^2}{dt^2} [\vec{BC}]_{\mathcal{R}_0} = \ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R \frac{d^2}{dt^2} [\vec{i}_2]_{\mathcal{R}_0} = \ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R \frac{d}{dt} [\dot{\theta} \vec{j}_2]_{\mathcal{R}_0} = \ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R (\ddot{\theta} \vec{j}_2 - \dot{\theta}^2 \vec{i}_2)$.

Méthode 1 : Calcul en $G_2 = C$ puis déplacement du torseur dynamique

- Calcul du moment cinétique en G_2 : $G_2 = C$ est le centre de gravité donc $\overrightarrow{\sigma(C, 2/0)} = I_C(2) \dot{\theta} \vec{k}_0 = C_1 \dot{\theta} \vec{k}_1$.
- Calcul du moment dynamique en G_2 : $G_2 = C$ est le centre de gravité donc $\overrightarrow{\delta(C, 2/0)} = \frac{d}{dt} \left[\overrightarrow{\sigma(C, 2/0)} \right]_{\mathcal{R}_0} = C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1$.
- Calcul du moment dynamique en B : $\overrightarrow{\delta(B, 2/0)} = \overrightarrow{\delta(C, 2/0)} + \overrightarrow{BC} \wedge \overrightarrow{R_d(2/0)} = C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1 + R \vec{i}_2 \wedge (\ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R(\ddot{\theta} \vec{j}_2 - \dot{\theta}^2 \vec{i}_2))$
 $= C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1 + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) \vec{k}_0 + R \ddot{\theta} \vec{k}_2)$.

Au final, on a donc $\{\mathcal{D}(2/0)\} = \left\{ \begin{array}{l} m_2(\ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R(\ddot{\theta} \vec{j}_2 - \dot{\theta}^2 \vec{i}_2)) \\ C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1 + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) \vec{k}_0 + R \ddot{\theta} \vec{k}_2) \end{array} \right\}_B$.

Question 2 Déterminer $\overrightarrow{R_d(1+2/0)} \cdot \vec{i}_0$

On a $\overrightarrow{R_d(1+2/0)} = \overrightarrow{R_d(1/0)} + \overrightarrow{R_d(2/0)} = m_1 \ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + m_2(\ddot{\lambda}(t) \vec{i}_0 + R(\ddot{\theta} \vec{j}_2 - \dot{\theta}^2 \vec{i}_2))$. On projette alors sur $\vec{i}_0, \overrightarrow{R_d(1+2/0)} \cdot \vec{i}_0 = m_1 \ddot{\lambda}(t) + m_2(\ddot{\lambda}(t) - R(\ddot{\theta} \sin \theta(t) + \dot{\theta}^2 \cos \theta))$.

Exercice 6 – Mouvement RT *

C2-09 Pas de corrigé pour cet exercice.

L'objectif est d'obtenir les lois de mouvement.

Question 1 Appliquer le théorème du moment dynamique au solide 2 au point B en projection sur \vec{k}_0 .

• On isole 2.

• BAME :

– actions de la liaison pivot $\{\mathcal{T}(1 \rightarrow 2)\}$;

– action de la pesanteur $\{\mathcal{T}(\text{pes} \rightarrow 2)\}$. On a $\overrightarrow{\mathcal{M}(B, 2 \rightarrow 0)} \cdot \vec{k}_0 = \overrightarrow{\mathcal{M}(G_2, 2 \rightarrow 0)} \cdot \vec{k}_0 + (\overrightarrow{BG_2} \wedge (-m_2 g \vec{j}_0)) \cdot \vec{k}_0$
 $= (R \vec{i}_2 \wedge (-m_2 g \vec{j}_0)) \cdot \vec{k}_0 = -m_2 g R \vec{i}_0 \cdot \vec{i}_2 = -m_2 g R \cos \theta(t)$.

• **Théorème** : on applique le théorème du moment dynamique en B au solide 2 en projection sur \vec{k}_0 : $C_m + \overrightarrow{\mathcal{M}(B, \text{pes} \rightarrow 2)} \cdot \vec{k}_0 = \overrightarrow{\delta(B, 2/0)} \cdot \vec{k}_0$. On a $\overrightarrow{\delta(B, 2/0)} \cdot \vec{k}_0 = (C_1 \ddot{\theta} \vec{k}_1 + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) \vec{k}_0 + R \ddot{\theta} \vec{k}_2)) \cdot \vec{k}_0 = C_1 \ddot{\theta} + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) + R \ddot{\theta})$. Au final, $C_m - m_2 g R \cos \theta(t) = C_1 \ddot{\theta} + R(-\sin \theta \ddot{\lambda}(t) + R \ddot{\theta})$.

Question 2 Appliquer le théorème de la résultante dynamique à l'ensemble 1+2 en projection sur \vec{i}_0

• On isole 1+2.

• BAME :

– actions de la liaison glissière $\{\mathcal{T}(0 \rightarrow 1)\}$;

– action de la pesanteur $\{\mathcal{T}(\text{pes} \rightarrow 1)\}$;

– action de la pesanteur $\{\mathcal{T}(\text{pes} \rightarrow 2)\}$;

– action du vérin $\{\mathcal{T}(\text{ver} \rightarrow 1)\}$.

• **Théorème** : on applique le théorème de la résultante dynamique à l'ensemble 1+2 en projection sur \vec{i}_0 : $\overrightarrow{R(\text{ver} \rightarrow 1)} \cdot \vec{i}_0 = \overrightarrow{R_d(1+2/0)} \cdot \vec{i}_0$. Au final, $F_{\text{ver}} = m_1 \ddot{\lambda}(t) + m_2(\ddot{\lambda}(t) - R(\ddot{\theta} \sin \theta(t) + \dot{\theta}^2 \cos \theta))$.