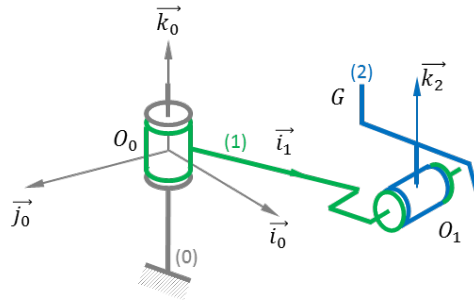


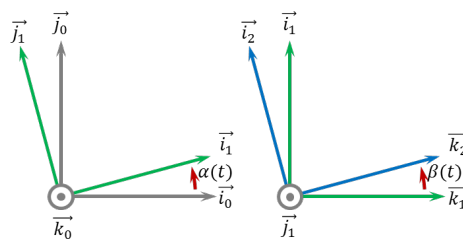
# Application 0

## Centrifugeuse humaine – Corrigé

Afin d'analyser les effets de l'accélération sur le corps humaine, le CNRS / MEDES a développé une centrifugeuse humaine. On donne ci-dessous la modélisation cinématique de la centrifugeuse.



Le paramétrage de la centrifugeuse est donnée ci dessous :



Les paramètres constants du système sont les suivants :

- ▶  $\overrightarrow{O_0O_1} = a \vec{i}_1$  ;
- ▶  $\overrightarrow{O_1G} = b \vec{i}_2 + c \vec{k}_2$ .

## Trajectographie

**Question 1** Donner la trajectoire du point G dans le repère  $\mathcal{R}_0$ .

### Correction

La trajectoire du point G dans le repère  $\mathcal{R}_0$  est donnée par le vecteur :

$$\overrightarrow{O_0G}(t) = \overrightarrow{O_0O_1} + \overrightarrow{O_1G} = a \vec{i}_1 + b \vec{i}_2 + c \vec{k}_2$$

Il faut alors projeter les vecteurs dans  $\mathcal{R}_0$  :

$$\begin{aligned} \overrightarrow{O_0G}(t) &= a \left( \cos \alpha(t) \vec{i}_0 + \sin \alpha(t) \vec{j}_0 \right) + b \left( \cos \beta(t) \vec{i}_1 - \sin \beta(t) \vec{k}_1 \right) + c \left( \cos \beta(t) \vec{k}_1 + \sin \beta(t) \vec{i}_1 \right) \\ &= a \left( \cos \alpha(t) \vec{i}_0 + \sin \alpha(t) \vec{j}_0 \right) + b \left( \cos \beta(t) \left( \cos \alpha(t) \vec{i}_0 + \sin \alpha(t) \vec{j}_0 \right) - \sin \beta(t) \vec{k}_0 \right) \\ &\quad + c \left( \cos \beta(t) \vec{k}_0 + \sin \beta(t) \left( \cos \alpha(t) \vec{i}_0 + \sin \alpha(t) \vec{j}_0 \right) \right) \\ &= \begin{bmatrix} a \cos \alpha(t) + b \cos \beta(t) \cos \alpha(t) + c \sin \beta(t) \cos \alpha(t) \\ a \sin \alpha(t) + b \cos \beta(t) \sin \alpha(t) + c \sin \beta(t) \sin \alpha(t) \\ -b \sin \beta(t) + c \cos \beta(t) \end{bmatrix}_{\mathcal{R}_0} \end{aligned}$$

On a ainsi l'équation paramétrique de la position du point G.

## Cinématique

**Question 2** Calculer  $\overrightarrow{V}(G, S_2/S_0)$ .

## Accélération

**Question 3** Calculer  $\overrightarrow{\Gamma}(G, S_2/S_0)$ .

### Correction

**Méthode 1 – PAS RECOMMANDE** Par définition,

$$\overrightarrow{V}(O_1, S_1/S_0) = \left[ \frac{d\overrightarrow{O_0O_1}(t)}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} = \left[ \frac{d(a\vec{i}_1)}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} = a \left[ \frac{d\vec{i}_1}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0}$$

On a :

$$\begin{aligned} \left[ \frac{d\vec{i}_1}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} &= \left[ \frac{d(\cos \alpha(t)\vec{i}_0 + \sin \alpha(t)\vec{j}_0)}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} = \left[ \frac{d \cos \alpha(t)\vec{i}_0}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} + \left[ \frac{d \sin \alpha(t)\vec{j}_0}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} \\ &= \frac{d \cos \alpha(t)}{dt} \vec{i}_0 + \cos \alpha(t) \underbrace{\left[ \frac{d\vec{i}_0}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0}}_{\vec{0}} + \frac{d \sin \alpha(t)}{dt} \vec{j}_0 + \sin \alpha(t) \underbrace{\left[ \frac{d\vec{j}_0}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0}}_{\vec{0}} \\ &= -\dot{\alpha}(t) \sin \alpha(t) \vec{i}_0 + \dot{\alpha}(t) \cos \alpha(t) \vec{j}_0 = \dot{\alpha}(t) \vec{j}_1 \end{aligned}$$

Ainsi,

$$\overrightarrow{V}(O_1, S_1/S_0) = \begin{bmatrix} -a\dot{\alpha}(t) \sin \alpha(t) \\ a\dot{\alpha}(t) \cos \alpha(t) \\ 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}_0} = \begin{bmatrix} 0 \\ a\dot{\alpha}(t) \\ 0 \end{bmatrix}_{\mathcal{R}_1}$$

Dans les deux cas,  $\overrightarrow{O_0O_1}(t)$  est dérivé par rapport  $\mathcal{R}_0$  mais il s'exprime différemment dans  $\mathcal{R}_0$  et  $\mathcal{R}_1$  :

- $\overrightarrow{V}(O_1, S_1/S_0) = -a\dot{\alpha}(t) \sin \alpha(t) \vec{i}_0 + a\dot{\alpha}(t) \cos \alpha(t) \vec{j}_0$  : ici la base de **projection** et de **dérivation** est la base  $\mathcal{B}_0$  ;
- $\overrightarrow{V}(O_1, S_1/S_0) = a\dot{\alpha}(t) \vec{j}_1$  : ici la base de dérivation est la base  $\mathcal{B}_0$  et la base de projection est  $\mathcal{B}_1$ .

### Méthode 2 – Utilisation de la dérivation vectorielle.

Calcul de  $\overrightarrow{V}(O_1, S_1/S_0)$ .

On rappelle que :

$$\overrightarrow{V}(O_1, S_1/S_0) = a \left[ \frac{d\vec{i}_1}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0}$$

Le calcul de  $\left[ \frac{d\vec{i}_1}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0}$  peut donc être réalisé ainsi :

$$\left[ \frac{d\vec{i}_1}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0} = \underbrace{\left[ \frac{d\vec{i}_1}{dt} \right]_{\mathcal{R}_1}}_{\vec{0}} + \overrightarrow{\Omega}(S_1/S_0) \wedge \vec{i}_1 = \dot{\alpha} \vec{k}_0 \wedge \vec{i}_1 = \dot{\alpha} \vec{j}_1$$

Ainsi

$$\overrightarrow{V(O_1, S_1/S_0)} = a\dot{\alpha}\vec{j}_1$$

**Méthode 3** – Calcul de  $\overrightarrow{V(O_1, S_1/S_0)}$ .

$S_1$  et  $S_0$  sont en liaison pivot de centre  $O_0$ , on a donc :  $\overrightarrow{V(O_0, S_1/S_0)} = \vec{0}$ .

En conséquence,

$$\overrightarrow{V(O_1, S_1/S_0)} = \overrightarrow{V(O_0, S_1/S_0)} + \overrightarrow{O_1O_0} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = \vec{0} - a\vec{i}_1 \wedge (\dot{\alpha}\vec{k}_0) = a\dot{\alpha}\vec{j}_1$$

### Correction

Calcul de  $\overrightarrow{V(G, S_2/S_0)}$ .

On a :

$$\overrightarrow{V(G, S_2/S_0)} = \overrightarrow{V(G, S_2/S_1)} + \overrightarrow{V(G, S_1/S_0)}$$

Calculons  $\overrightarrow{V(G, S_1/S_0)}$  :

$$\overrightarrow{V(G, S_1/S_0)} = \overrightarrow{V(O_1, S_1/S_0)} + \overrightarrow{GO_1} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_1/S_0)} = a\dot{\alpha}\vec{j}_1 - (b\vec{i}_2 + c\vec{k}_2) \wedge (\dot{\alpha}\vec{k}_0)$$

$$\overrightarrow{V(G, S_1/S_0)} = a\dot{\alpha}\vec{j}_1 + b\dot{\alpha}\sin(\beta + \pi/2)\vec{j}_1 + c\dot{\alpha}\sin\beta\vec{j}_1 = \dot{\alpha}(a + b\cos\beta + c\sin\beta)\vec{j}_1$$

Par ailleurs calculons  $\overrightarrow{V(G, S_2/S_1)}$  :

$$\overrightarrow{V(G, S_2/S_1)} = \overrightarrow{V(O_1, S_2/S_1)} + \overrightarrow{GO_1} \wedge \overrightarrow{\Omega(S_2/S_1)} = - (b\vec{i}_2 + c\vec{k}_2) \wedge (\dot{\beta}\vec{j}_1) = -\dot{\beta}(b\vec{k}_2 - c\vec{i}_2)$$

Au final,

$$\overrightarrow{V(G, S_2/S_0)} = \dot{\alpha}(a + b\cos\beta + c\sin\beta)\vec{j}_1 - \dot{\beta}(b\vec{k}_2 - c\vec{i}_2)$$

Il est aussi possible de calculer  $\overrightarrow{V(G, S_2/S_0)}$  ainsi :

$$\overrightarrow{V(G, S_2/S_0)} = \left[ \frac{d\overrightarrow{O_0G}}{dt} \right]_{\mathcal{R}_0}$$