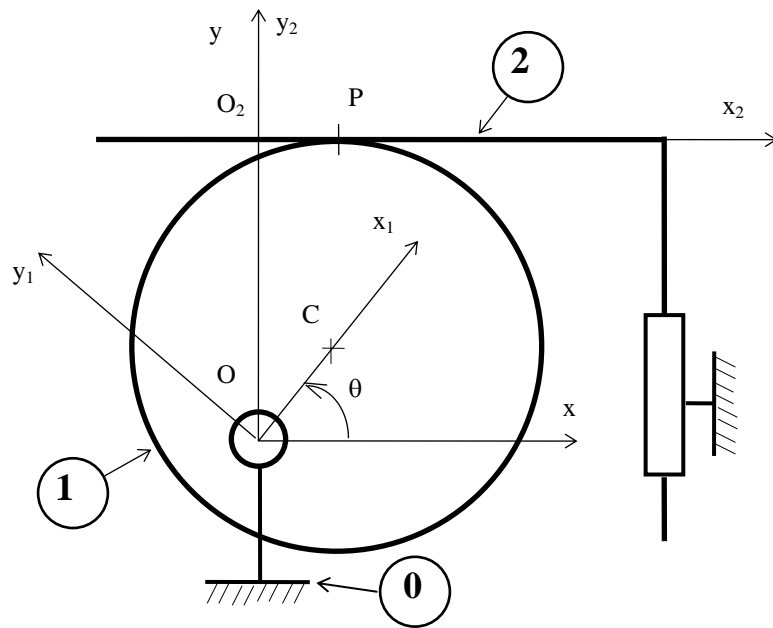


## Exercice : Mécanisme à excentrique



On considère le mécanisme formé d'une tige cylindrique **2**, d'un excentrique **1** et du bâti **0**. Le repère  $R(O, \bar{x}, \bar{y}, \bar{z})$  est lié au bâti. L'excentrique **1** est assimilé à un disque de centre  $C$ , de rayon  $r$ , articulé autour de l'axe  $(O, \bar{z})$  par rapport au bâti **0**. On lui lie un repère  $R_1(O, \bar{x}_1, \bar{y}_1, \bar{z})$  tel que  $(\bar{x}, \bar{x}_1) = \theta$  et  $\overrightarrow{OC} = e \bar{x}_1$ . La tige **2** se translate selon l'axe  $(O, \bar{y})$  par rapport à **0** et est en contact en  $P$  avec **1**. On lui lie le repère  $R_2(O_2, \bar{x}_2, \bar{y}_2, \bar{z})$ .

1 - Donner le nom et les caractéristiques des liaisons **1/2**, **2/0** et **1/0**.

2 - Donner le torseur cinématique du mouvement de **2/0** en  $O_2$  en fonction de  $\theta$ . En déduire  $\vec{V}(P \in 2/0)$ .

3 - Donner le torseur cinématique du mouvement de **1/0** en  $O$  en fonction de  $\theta$ . En déduire  $\vec{V}(P \in 1/0)$ .

4 - Déterminer  $\vec{V}(P \in 1/2)$  et  $\vec{V}(O \in 1/2)$  en fonction de  $\theta$  en projection sur le repère  $R$ .

## Corrigé

Q1 :

$L_{1/2}$  : liaison ponctuelle de normale (P,  $\vec{y}_2$ )

$L_{2/0}$  : liaison glissière d'axe  $\vec{y}_2$

$L_{1/0}$  : liaison pivot d'axe (O,  $\vec{z}$ )

$$Q2 : \{V_{2/0}\}_{O_2} = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega}_{2/0} = \vec{0} \\ \overline{V}_{(O_2 \in 2/0)} = \frac{d}{dt_{/0}}(\overline{OO_2}) = \frac{d}{dt_{/0}}(\overline{OO_2}) = \frac{d}{dt_{/0}}((e \sin \theta + r)\vec{y}) = e\dot{\theta} \cos \theta \vec{y} \end{array} \right\}_{O_2}$$

$$\overline{V}_{(P \in 2/0)} = \overline{V}_{(O_2 \in 2/0)} + \overline{PO_2} \wedge \overline{\Omega}_{2/0} = e\dot{\theta} \cos \theta \vec{y}$$

$$Q3 : \{V_{1/0}\}_O = \left\{ \begin{array}{l} \overline{\Omega}_{1/0} = \dot{\theta} \vec{z}_1 \\ \overline{V}_{(O \in 1/0)} = \vec{0} \end{array} \right\}_O$$

$$\overline{V}_{(P \in 1/0)} = \overline{V}_{(O \in 1/0)} + \overline{PO} \wedge \overline{\Omega}_{1/0} = (-r\vec{y} - e\vec{x}_1) \wedge \dot{\theta} \vec{z}_1 = -r\dot{\theta} \vec{x} + e\dot{\theta} \vec{y}_1$$

$$Q4 : \overline{V}_{(P \in 1/2)} = \overline{V}_{(P \in 1/0)} - \overline{V}_{(P \in 2/0)} = -r\dot{\theta} \vec{x} + e\dot{\theta} \vec{y}_1 - e\dot{\theta} \cos \theta \vec{y} = -(r + e \sin \theta) \dot{\theta} \vec{x}$$

$$\overline{V}_{(O \in 1/2)} = \overline{V}_{(P \in 1/2)} + \overline{OP} \wedge \overline{\Omega}_{1/2} = -(r + e \sin \theta) \dot{\theta} \vec{x} + (r\vec{y} + e\vec{x}_1) \wedge \dot{\theta} \vec{z}_1$$

$$\overline{V}_{(O \in 1/2)} = -(r + e \sin \theta) \dot{\theta} \vec{x} + r\dot{\theta} \vec{x} - e\dot{\theta}(\cos \theta \vec{y} - \sin \theta \vec{x}) = -e\dot{\theta} \cos \theta \vec{y} = \overline{V}_{(O \in 1/0)} - \overline{V}_{(O \in 2/0)} = -\overline{V}_{(P \in 2/0)}$$