

*Les applications pédagogiques*

**APPLICATIONS  
PEDAGOGIQUES-5**






**\*\*\***

**CINETIQUE**

**Rachid MESRAR**

## Application pédagogique n° 1 : mouvement d'une tige

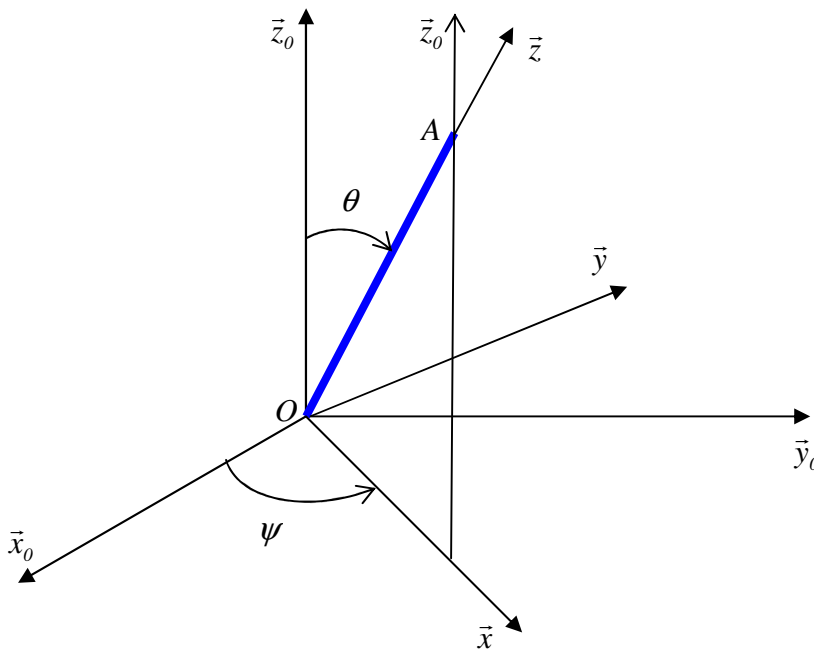
### Notions abordées

-  **Torseur cinématique**
-  **Matrice d'inertie**
-  **Torseur cinétique**
-  **Torseur dynamique**
-  **Energie cinétique**

Soit un repère orthonormé direct  $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  par rapport auquel une tige rectiligne homogène ( $T$ ) de masse  $m$  et de longueur  $l$  est en mouvement de telle sorte que :

- L'une des extrémités reste constamment confondue avec le point  $O$ , l'autre étant notée  $A$ .
- $OA$  tourne autour de l'axe  $(O, \vec{z}_0)$  et fait avec lui un angle  $\theta$  tel que :  $\theta = (\vec{Oz}_0, \vec{OA})$ .

On note  $R(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$  le repère orthonormé direct lié à la tige de telle sorte que ( $T$ ) soit porté par  $(O, \vec{z})$  et  $\psi(t) = (\vec{x}_0, \vec{x})$



- Q1-** Déterminer les éléments de réduction au point  $O$  du torseur cinématique  $[\mathcal{V}(T/R_0)]$  associé au mouvement de ( $T$ ) par rapport à ( $R_0$ ).
- Q2-** Déterminer la matrice d'inertie en  $O$  de ( $T$ ) relativement à la base  $(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ .
- Q3-** Déterminer les éléments de réduction en  $O$  du torseur cinétique  $[\mathcal{E}(T/R_0)]$  associé au mouvement de ( $T$ ) par rapport à ( $R_0$ ).
- Q4-** Déterminer les éléments de réduction en  $O$  du torseur dynamique  $[\mathcal{D}(T/R_0)]$  associé au mouvement de ( $T$ ) par rapport à ( $R_0$ ).
- Q5-** Calculer l'énergie cinétique de ( $T$ ) dans son mouvement par rapport à ( $R_0$ ).

**R1-**

Les éléments de réduction au point  $O$  du torseur cinématique  $[\mathcal{V}(T/R_0)]$  sont :

$$[\mathcal{V}(T/R_0)]_O = \begin{cases} \vec{\Omega}(T/R_0) = \dot{\psi}\vec{z}_0 + \dot{\theta}\vec{y} \\ \vec{V}(O \in T/R_0) = \vec{0} \end{cases}$$

**R2-**

La matrice d'inertie en  $O$  de  $(T)$  relativement à la base  $(\vec{w}, \vec{v}, \vec{z})$  est :

$$M_O^{(T)} = \begin{pmatrix} \frac{ml^2}{3} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{ml^2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}_{(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})}$$

En effet, si  $P$  est un point de  $(T)$  alors on a :  $P(0, 0, z)$ . Par conséquent tous les produits d'inertie sont nuls et  $C = I_{Oz} = 0$ .

Par ailleurs :

$$A = B = \int_{P \in (T)} z^2 dm = \lambda \int_0^l z^2 dz = \frac{ml^2}{3} \text{ car } \lambda = \frac{m}{l}$$

**R3-**

Les éléments de réduction en  $O$  du torseur cinétique  $[\mathcal{C}(T/R_0)]$  associé au mouvement de  $(T)$  par rapport à  $(R_0)$  sont :

$$[\mathcal{C}(T/R_0)]_O = \begin{cases} m\vec{V}(G/R_0) \\ \vec{\sigma}_O(T/R_0) \end{cases}$$

Avec :

$$\begin{aligned}\vec{V}(G/R_0) &= \left[ \frac{d\vec{OG}}{dt} \right]_{R_0} = \frac{l}{2} \left[ \frac{d\vec{z}}{dt} \right]_{R_0} = \frac{l}{2} (\dot{\psi} \vec{z}_0 + \dot{\theta} \vec{y}) \wedge \vec{z} = \frac{l}{2} \dot{\psi} (\vec{z}_0 \wedge \vec{z}) + \frac{l}{2} \dot{\theta} (\vec{y} \wedge \vec{z}) \\ &= \frac{l}{2} \dot{\psi} \sin \theta \vec{y} + \frac{l}{2} \dot{\theta} \vec{x}\end{aligned}$$

Et

$$\vec{\sigma}_O(T/R_0) = M_O^{(T)} \vec{\Omega}(T/R_0)$$

Avec

$$\vec{\Omega}(T/R_0) = \dot{\psi} \vec{z}_0 + \dot{\theta} \vec{y} = \dot{\psi} (\cos \theta \vec{z} - \sin \theta \vec{x}) = -\dot{\psi} \sin \theta \vec{x} + \dot{\theta} \vec{y} + \dot{\psi} \cos \theta \vec{z}$$

D'où :

$$\vec{\sigma}_O(T/R_0) = M_O^{(T)} \vec{\Omega}(T/R_0) = \begin{pmatrix} \frac{ml^2}{3} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{ml^2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}$$

D'où :

$$\vec{\sigma}_O(T/R_0) = -\frac{ml^2}{3} \dot{\psi} \sin \theta \vec{x} + \frac{ml^2}{3} \dot{\theta} \vec{y}$$

**R4-**

Les éléments de réduction en  $O$  du torseur dynamique  $[\mathcal{D}(T/R_0)]$  associé au mouvement de  $(T)$  par rapport à  $(R_0)$  sont donnés par :

$$[\mathcal{D}(T/R_0)]_O = \begin{cases} m\vec{\Gamma}(G/R_0) \\ \vec{\delta}_O(T/R_0) \end{cases}$$

Avec

$$\begin{aligned}\vec{\Gamma}(G/R_0) &= \left[ \frac{d\vec{V}(G/R_0)}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\left( \frac{l}{2} \dot{\psi} \sin \theta \vec{y} + \frac{l}{2} \dot{\theta} \vec{x} \right)}{dt} \right]_{R_0} \\ &= \frac{l}{2} (\ddot{\psi} \sin \theta + \dot{\psi} \dot{\theta} \cos \theta) \vec{y} + \frac{l}{2} \dot{\psi} \sin \theta \left[ \frac{d\vec{y}}{dt} \right]_{R_0} + \frac{l}{2} \ddot{\theta} \vec{x} + \frac{l}{2} \dot{\theta} \left[ \frac{d\vec{x}}{dt} \right]_{R_0}\end{aligned}$$

$$\left\{ \begin{aligned} \left[ \frac{d\vec{y}}{dt} \right]_{R_0} &= \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{y} = \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \cos \theta \\ 0 \\ -\dot{\psi} \sin \theta \end{pmatrix} \\ \left[ \frac{d\vec{x}}{dt} \right]_{R_0} &= \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{x} = \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ \dot{\psi} \cos \theta \\ -\dot{\theta} \end{pmatrix} \end{aligned} \right.$$

D'où :

$$\vec{\Gamma}(G/R_0) = \frac{l}{2} (\ddot{\theta} - \dot{\psi}^2 \sin \theta \cos \theta) \vec{x} + \frac{l}{2} (\ddot{\psi} \sin \theta + 2\dot{\psi} \dot{\theta} \cos \theta) \vec{y} - \frac{l}{2} (\dot{\psi}^2 \sin^2 \theta + \dot{\theta}^2) \vec{z}$$

Et

$$\vec{\delta}_O(T/R_0) = \left[ \frac{d\vec{\sigma}_O(T/R_0)}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\vec{\sigma}_O(T/R_0)}{dt} \right]_R + \vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{\sigma}_O(T/R_0)$$

$$\left[ \frac{d\vec{\sigma}_O(T/R_0)}{dt} \right]_R = -\frac{ml^2}{3} (\dot{\psi} \sin \theta + \dot{\psi} \dot{\theta} \cos \theta) \vec{x} + \frac{ml^2}{3} \ddot{\theta} \vec{y}$$

$$\vec{\Omega}(R/R_0) \wedge \vec{\sigma}_O(T/R_0) = \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} -\frac{ml^2}{3} \dot{\psi} \sin \theta \\ \frac{ml^2}{3} \dot{\theta} \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\frac{ml^2}{3} \dot{\theta} \dot{\psi} \cos \theta \\ -\frac{ml^2}{3} \dot{\psi}^2 \sin \theta \cos \theta \\ 0 \end{pmatrix}$$

D'où :

$$\vec{\delta}_o(T/R_0) = \begin{pmatrix} -\frac{ml^2}{3}(\ddot{\psi} \sin \theta + 2\dot{\psi}\dot{\theta} \cos \theta) \\ \frac{ml^2}{3}\ddot{\theta} - \frac{ml^2}{3}\dot{\psi}^2 \sin \theta \cos \theta \\ 0 \end{pmatrix}_{(\bar{x}, \bar{y}, \bar{z})}$$

**R5-**

L'énergie cinétique de (T) dans son mouvement par rapport à (R<sub>0</sub>) est :

$$T(T/R_0) = \frac{1}{2} m \vec{V}^2(O/R_0) + \frac{1}{2} {}^T \vec{\Omega}(T/R_0) M_o^{(T)} \vec{\Omega}(T/R_0)$$

$$= 0 + \frac{1}{2} (-\dot{\psi} \sin \theta, \dot{\theta}, \dot{\psi} \cos \theta) \begin{pmatrix} \frac{ml^2}{3} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{ml^2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}$$





$$= \frac{ml^2}{6} (\dot{\psi} \sin \theta)^2 + \frac{ml^2}{6} \dot{\theta}^2$$

D'où :

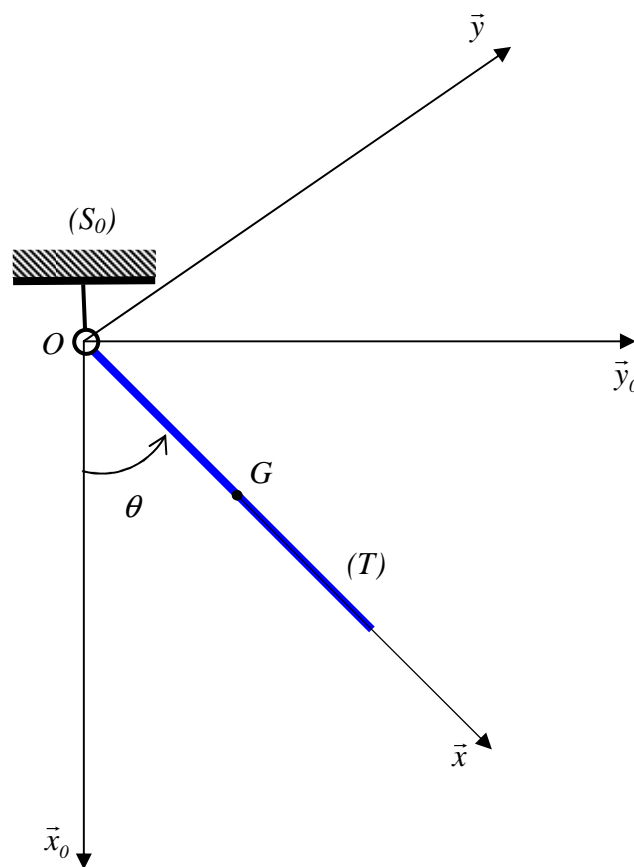
$$T(T/R_0) = \frac{ml^2}{6} (\dot{\theta}^2 + \dot{\psi}^2 \sin^2 \theta)$$

## Application pédagogique n° 2 : mouvement d'un pendule simple

### Notions abordées

-  **Torseur cinématique**
-  **Torseur cinétique**
-  **Torseur dynamique**
-  **Energie cinétique**

Considérons un pendule simple constitué d'une tige rectiligne  $(T)$  de longueur  $l$ , homogène, de masse  $m$  et de centre d'inertie  $G$ .



Soit  $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  un repère orthonormé direct lié à un bâti  $(S_0)$ . La tige  $(T)$  a une liaison pivot d'axe  $(O, \vec{z}_0)$  avec  $(S_0)$ . Soit  $R(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$  un repère orthonormé direct lié à  $(T)$  tel que :

$$\overrightarrow{OG} = \frac{l}{2} \vec{x} \text{ et } \theta = (\vec{x}_0, \vec{x}).$$

**Q1-** Déterminer le torseur cinématique en  $O$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .

- Q2-** Déterminer le torseur cinématique en  $G$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- Q3-** Déterminer par deux méthodes différentes le torseur cinétique en  $O$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- Q4-** Déterminer de deux manières différentes le torseur cinétique en  $G$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- Q5-** Déterminer le torseur dynamique en  $O$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- Q6-** Déterminer par deux méthodes différentes le torseur dynamique en  $G$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- Q7-** Calculer de deux manières différentes l'énergie cinétique de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .



## Solution détaillée

**R1-**

Le torseur cinématique en  $O$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$[\mathcal{V}(T / R_0)] = \begin{cases} \vec{\Omega}(T / R_0) = \dot{\theta} \vec{z}_0 \\ \vec{V}(O / R_0) = \vec{0} \end{cases}$$

**R2-**

Le torseur cinématique en  $G$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$[\mathcal{V}(T / R_0)] = \begin{cases} \vec{\Omega}(T / R_0) = \dot{\theta} \vec{z}_0 \\ \vec{V}(G / R_0) \end{cases}$$

$$\text{Avec } \vec{V}(G / R_0) = \left[ \frac{d\overrightarrow{OG}}{dt} \right]_{R_0} = \frac{l}{2} \left[ \frac{d\vec{x}}{dt} \right]_{R_0} = \frac{l}{2} (\vec{\Omega}(T / R_0) \wedge \vec{x}) = \frac{l}{2} (\dot{\theta} \vec{z}_0 \wedge \vec{x}) = \frac{l}{2} \dot{\theta} \vec{y}$$

D'où :

$$[\mathcal{V}(T / R_0)] = \begin{cases} \vec{\Omega}(T / R_0) = \dot{\theta} \vec{z}_0 \\ \vec{V}(G / R_0) = \frac{l}{2} \dot{\theta} \vec{y} \end{cases}$$

**R3-**

Le torseur cinétique en  $O$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$[\mathcal{C}(T / R_0)] = \begin{cases} m\vec{V}(G / R_0) \\ \vec{\sigma}_O(T / R_0) \end{cases}$$

**Calcul du moment cinétique  $\vec{\sigma}_O(T / R_0)$  :**

**Première méthode :**

$$\vec{\sigma}_o(T / R_0) = \int_{P \in (T)} \overrightarrow{OP} \wedge \vec{V}(P / R_0) dm$$

Soit  $P$  un point appartenant à  $(T)$  alors  $\overrightarrow{OP} = x\vec{x}$  et par suite on a :

$$\vec{V}(P / R_0) = \underbrace{\vec{V}(O / R_0)}_{\vec{0}} + \vec{\Omega}(T / R_0) \wedge \overrightarrow{OP} = \dot{\theta}_{z_0} \vec{z}_0 \wedge x\vec{x} = x\dot{\theta}\vec{y}$$

Donc on a :

$$\vec{\sigma}_o(T / R_0) = \int_{P \in (T)} \overrightarrow{OP} \wedge \vec{V}(P / R_0) dm = \int_{P \in (T)} (x\vec{x} \wedge x\dot{\theta}\vec{y}) dm = \dot{\theta}_{z_0} \int_{P \in (T)} x^2 dm$$

Sachant que  $dm = \lambda dx = \frac{m}{l} dx$  où  $\lambda$  est la densité linéique de  $(T)$  :

$$\vec{\sigma}_o(T / R_0) = \frac{m}{l} \dot{\theta}_{z_0} \int_0^l x^2 dx = \frac{ml^2}{3} \dot{\theta}_{z_0}$$

**Deuxième méthode : Plus simple**

$$\vec{\sigma}_o(T / R_0) = [M_o^{(T)}] [\vec{\Omega}(T / R_0)] = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{ml^2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{ml^2}{3} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\theta} \end{pmatrix} = \frac{ml^2}{3} \dot{\theta}_{z_0}$$

D'où :

$$[C(T / R_0)] = \begin{cases} m\vec{V}(G / R_0) = m\frac{l}{2}\dot{\theta}\vec{y} \\ \vec{\sigma}_o(T / R_0) = \frac{ml^2}{3}\dot{\theta}_{z_0} \end{cases}$$

**R4-**

Le torseur cinétique en  $G$  de  $(T)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$[C(T/R_0)] = \begin{cases} m\vec{V}(G/R_0) = m\frac{l}{2}\dot{\theta}\vec{y} \\ \vec{\sigma}_G(T/R_0) \end{cases}$$

**Calcul du moment cinétique  $\vec{\sigma}_G(T/R_0)$  :**

**Première méthode :**

$$\vec{\sigma}_G(T/R_0) = \vec{\sigma}_O(T/R_0) + m\vec{V}(G/R_0) \wedge \vec{OG} = \frac{ml^2}{3}\dot{\theta}\vec{z}_0 + m\frac{l}{2}\dot{\theta}\vec{y} \wedge \frac{l}{2}\vec{x} = \frac{ml^2}{3}\dot{\theta}\vec{z}_0 - \frac{ml^2}{4}\dot{\theta}\vec{z}_0 = \frac{ml^2}{12}\dot{\theta}\vec{z}_0$$

**Deuxième méthode :**

$$\vec{\sigma}_G(T/R_0) = [M_G^{(T)}][\vec{\Omega}(T/R_0)] = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{ml^2}{12} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{ml^2}{12} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\theta} \end{pmatrix} = \frac{ml^2}{12}\dot{\theta}\vec{z}_0$$

D'où :

$$[C(T/R_0)] = \begin{cases} m\vec{V}(G/R_0) = m\frac{l}{2}\dot{\theta}\vec{y} \\ \vec{\sigma}_G(T/R_0) = \frac{ml^2}{12}\dot{\theta}\vec{z}_0 \end{cases}$$

**R5-**

Le torseur dynamique en O de (T) dans son mouvement par rapport à (R<sub>0</sub>) est :

$$[D(T/R_0)] = \begin{cases} m\vec{\Gamma}(G/R_0) \\ \vec{\delta}_O(T/R_0) \end{cases}$$

**Calcul de la résultante dynamique**

$$\vec{\Gamma}(G/R_0) = \left[ \frac{d\vec{V}(G/R_0)}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d}{dt} \left( \frac{l}{2}\dot{\theta}\vec{y} \right) \right]_{R_0} = \frac{l}{2} \left[ \ddot{\theta}\vec{y} + \dot{\theta} \left[ \frac{d\vec{y}}{dt} \right]_{R_0} \right] = \frac{l}{2} [\ddot{\theta}\vec{y} + \dot{\theta}(\dot{\theta}\vec{z}_0 \wedge \vec{y})] = \frac{l}{2} [\ddot{\theta}\vec{y} - \dot{\theta}^2\vec{x}]$$

D'où :

$$m\vec{\Gamma}(G / R_0) = \frac{ml}{2} [\ddot{\theta}\vec{y} - \dot{\theta}^2\vec{x}]$$

### Calcul du moment dynamique au point O

Le point O étant fixe dans  $(R_0)$ , il vient :

$$\vec{\delta}_0(T / R_0) = \left[ \frac{d\vec{\sigma}_0(T / R_0)}{dt} \right]_{R_0} = \frac{ml^2}{3} \ddot{\theta}\vec{z}_0$$

D'où :

$$[D(T / R_0)]_O = \begin{cases} m\vec{\Gamma}(G / R_0) = \frac{ml}{2} [\ddot{\theta}\vec{y} - \dot{\theta}^2\vec{x}] \\ \vec{\delta}_0(T / R_0) = \frac{ml^2}{3} \ddot{\theta}\vec{z}_0 \end{cases}$$

### R6-

Le torseur dynamique en G de (T) dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$[D(T / R_0)]_G = \begin{cases} m\vec{\Gamma}(G / R_0) \\ \vec{\delta}_G(T / R_0) \end{cases}$$

### Calcul du moment dynamique au point G

#### Première méthode

G étant le centre d'inertie de (T), il vient

$$\vec{\delta}_G(T / R_0) = \left[ \frac{d\vec{\sigma}_G(T / R_0)}{dt} \right]_{R_0} = \frac{ml^2}{12} \ddot{\theta}\vec{z}_0$$

#### Deuxième méthode :

$$\begin{aligned} \vec{\delta}_G(T / R_0) &= \vec{\delta}_O(T / R_0) + m\vec{\Gamma}(G / R_0) \wedge \overrightarrow{OG} \\ &= \frac{ml^2}{3} \ddot{\theta}\vec{z}_0 + \frac{ml}{2} [\ddot{\theta}\vec{y} - \dot{\theta}^2\vec{x}] \wedge \frac{l}{2} \vec{x} = \frac{ml^2}{3} \ddot{\theta}\vec{z}_0 - \frac{ml^2}{4} \ddot{\theta}\vec{z}_0 = \frac{ml^2}{12} \ddot{\theta}\vec{z}_0 \end{aligned}$$

D'où :

$$[D(T/R_0)]_G = \begin{cases} m\vec{\Gamma}(G/R_0) = \frac{ml}{2} [\ddot{\theta}\vec{y} - \dot{\theta}^2\vec{x}] \\ \vec{\delta}_G(T/R_0) = \frac{ml^2}{12} \ddot{\theta}\vec{z}_0 \end{cases}$$

**R7-**

Calcul de l'énergie cinétique de (T) dans son mouvement par rapport à (R<sub>0</sub>):

**Première méthode :**

$$T(T/R_0) = \frac{1}{2} \int_{P \in (T)} \vec{V}^2(P/R_0) dm \quad \text{avec} \quad \vec{V}(P/R_0) = x\dot{\theta}\vec{y}$$

Ce qui donne :

$$T(T/R_0) = \frac{\theta^2}{2} \int_{P \in (T)} x^2 dm$$

$$\text{Or } dm = \lambda dx = \frac{m}{l} dx \Rightarrow T(T/R_0) = \frac{m\dot{\theta}^2}{2l} \int_0^l x^2 dx = \frac{ml^2}{6} \dot{\theta}^2$$

**Deuxième méthode :**

En utilisant le comoment des torseurs cinématiques et cinétique de (T) dans son mouvement par rapport à (R<sub>0</sub>) :

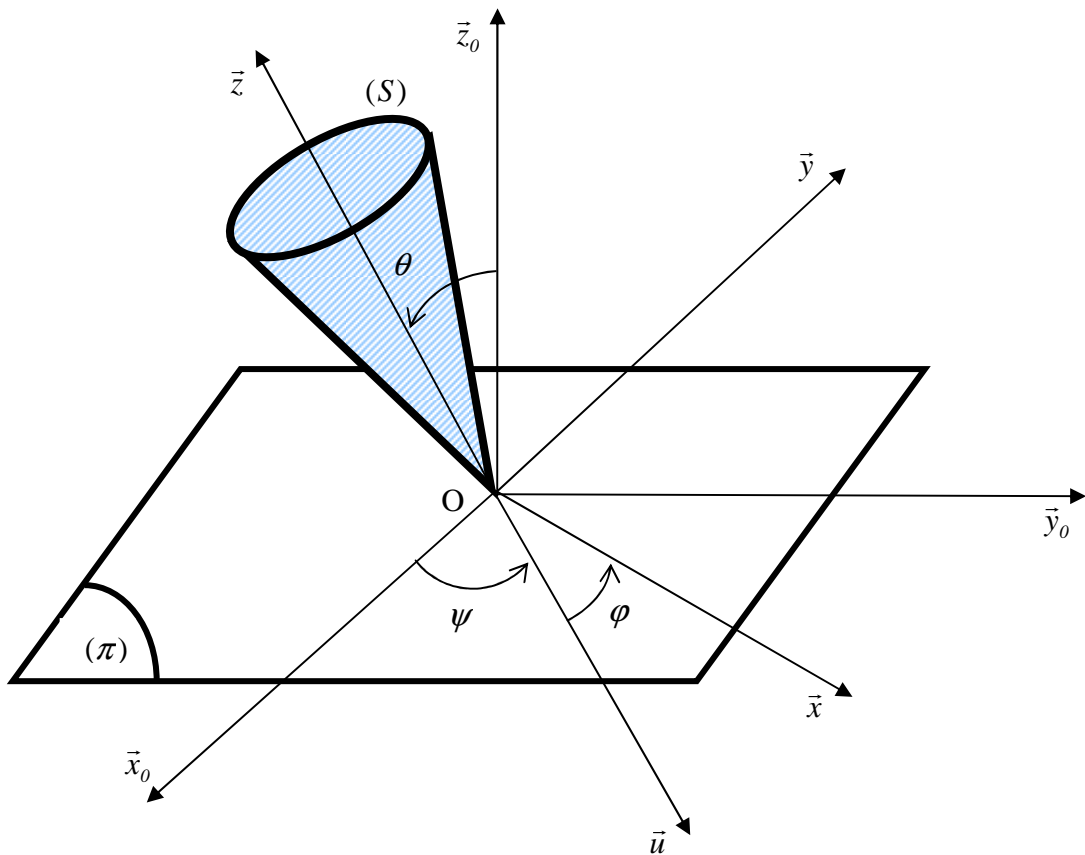
$$2T(T/R_0) = [\mathcal{V}(T/R_0)]_{O_0} \cdot [\mathcal{E}(T/R_0)]_{O_0} = \begin{cases} \vec{\Omega}(T/R_0) = \dot{\theta}\vec{z}_0 \\ \vec{V}(O/R_0) = \vec{0} \end{cases} \cdot \begin{cases} m\vec{V}(G/R_0) = m\frac{l}{2}\dot{\theta}\vec{y} \\ \vec{\sigma}_O(T/R_0) = \frac{ml^2}{3}\dot{\theta}\vec{z}_0 \end{cases}$$
$$= \frac{ml^2}{3} \dot{\theta}^2$$

D'où :

$$T(T/R_0) = \frac{ml^2}{6} \dot{\theta}^2$$

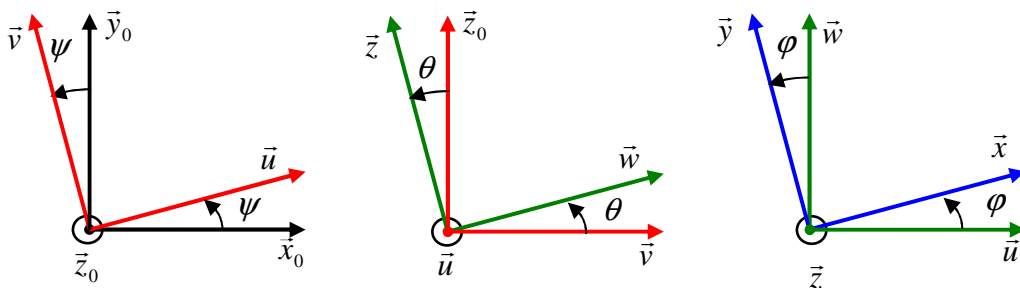
**Application pédagogique n° 3 : cône en mouvement sur un plan**

On considère un cône  $(S)$  d'axe de symétrie de révolution  $(O, \vec{z})$  dont le point  $O$  reste immobile sur un plan  $(\pi)$ .



Soit  $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$  un repère orthonormé direct lié à  $(\pi)$  dont l'axe  $(O, \vec{z}_0)$  est dirigé suivant la verticale ascendante. Soit  $R(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$  un repère lié à  $(S)$ .

La position de la base de  $(R)$  par rapport à la base de  $(R_0)$  est définie par les trois angles d'Euler  $(\psi, \theta, \varphi)$ .



1- Montrer que la matrice d'inertie de  $(S)$  au point  $O$  est de la forme :

$$M_o^{(S)} = \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & A & 0 \\ 0 & 0 & C \end{pmatrix}_{(-, -, \vec{z})}$$

- 2- Déterminer le moment cinétique au point  $O$  de  $(S)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- 3- Déterminer le moment dynamique au point  $O$  de  $(S)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .
- 4- Calculer l'énergie cinétique de  $(S)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$ .

### Solution détaillée

1- La forme de la matrice d'inertie de  $(S)$  en  $O$  se justifie par le fait que l'axe  $(O, \vec{z})$  est un axe de symétrie de révolution. Par ailleurs cette forme est valable pour toute base se terminant par  $\vec{z}$ , c'est le cas par exemple des bases  $(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$  et  $(\vec{u}, \vec{w}, \vec{z})$  (deuxième base intermédiaire).

2- Le moment cinétique au point  $O$  de  $(S)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$\vec{\sigma}_o(S/R) = M_o^{(S)} \cdot \vec{\Omega}(S/R)$$

Avec

$$\vec{\Omega}(S/R) = \dot{\psi}\vec{z}_0 + \dot{\theta}\vec{u} + \dot{\phi}\vec{z} = \dot{\theta}\vec{u} + \dot{\psi} \sin \theta \vec{w} + (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \vec{z}$$

D'où :

$$\vec{\sigma}_o(S/R) = M_o^{(S)} \cdot \vec{\Omega}(S/R) = \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & A & 0 \\ 0 & 0 & C \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}$$

$$= A\dot{\theta}\vec{u} + A\dot{\psi} \sin \theta \vec{w} + C(\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \vec{z}$$

3- Le moment dynamique au point  $O$  de  $(S)$  dans son mouvement par rapport à  $(R_0)$  est :

$$\vec{\delta}_o(S/R) = \left[ \frac{d\vec{\sigma}_o(S/R)}{dt} \right]_R = \left[ \frac{d\vec{\sigma}_o(S/R)}{dt} \right]_{(\vec{u}, \vec{w}, \vec{z})} + \vec{\Omega}((\vec{u}, \vec{w}, \vec{z})/R) \wedge \vec{\sigma}_o(S/R)$$

Avec

$$\left[ \frac{d\vec{\sigma}_o(S/R)}{dt} \right]_R = A\ddot{\theta}\vec{u} + A(\ddot{\psi} \sin \theta + \dot{\psi}\dot{\theta} \cos \theta) \vec{w} + C(\ddot{\phi} + \ddot{\psi} \cos \theta - \dot{\psi}\dot{\theta} \sin \theta) \vec{z}$$

Et

$$\vec{\Omega}((\vec{u}, \vec{w}, \vec{z}) / R) \wedge \vec{\sigma}_o(S / R) = \begin{vmatrix} \dot{\theta} & A\dot{\theta} \\ \dot{\psi} \sin \theta & A\dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\psi} \cos \theta & C(\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} C\dot{\psi} \sin \theta (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) - A\dot{\psi}^2 \sin \theta \cos \theta \\ A\dot{\psi}\dot{\theta} \cos \theta - C\dot{\theta}(\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \\ 0 \end{vmatrix}$$

D'où :

$$\vec{\delta}_o(S / R) = \begin{vmatrix} A\ddot{\theta} + C\dot{\psi} \sin \theta (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) - A\dot{\psi}^2 \sin \theta \cos \theta \\ A\ddot{\psi} \sin \theta + 2A\dot{\psi}\dot{\theta} \cos \theta - C\dot{\theta}(\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \\ C(\ddot{\phi} + \ddot{\psi} \cos \theta - \dot{\psi}\dot{\theta} \sin \theta) \end{vmatrix}_{(\vec{u}, \vec{w}, \vec{z})}$$

4- L'énergie cinétique de (S) dans son mouvement par rapport à (R<sub>0</sub>) est :

$$T(S / R) = \underbrace{\frac{1}{2} m \vec{V}^2(O / R_0)}_{\dot{0}} + \frac{1}{2} \vec{\Omega}(S / R) M_o^{(S)} \vec{\Omega}(S / R)$$

$$= \frac{1}{2} (\dot{\theta}, \dot{\psi} \sin \theta, \dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta) \begin{pmatrix} A & 0 & 0 \\ 0 & A & 0 \\ 0 & 0 & C \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \sin \theta \\ \dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta \end{pmatrix}$$

$$= \frac{A}{2} (\dot{\theta}^2 + \dot{\psi}^2 \sin^2 \theta) + \frac{C}{2} (\dot{\phi} + \dot{\psi} \cos \theta)^2$$