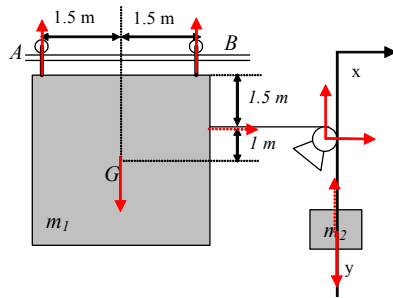


1.

Système {Porte (m_1)} : Théorème de la résultante cinétique suivant

$$x : \frac{d}{dt} \bar{R} \Big|_x = \sum \bar{F}_e \Big|_x \Rightarrow m_1 \ddot{x} = F \quad (1)$$

Système {Contrepoids (m_2)} : Théorème de la résultante cinétique

$$\text{suivant } y : \frac{d}{dt} \bar{R} \Big|_y = \sum \bar{F}_e \Big|_y \Rightarrow m_2 \ddot{y} = -F + m_2 g \quad (2)$$

$$(1) + (2) \Rightarrow (m_1 + m_2) a = m_2 g \text{ avec } \ddot{x} = \ddot{y} = a$$

! : Système {($m_1 + m_2$)} : Théorème de la résultante cinétique :

$$\frac{d}{dt} \bar{R} \Big|_y = m_1 \ddot{x} = \sum \bar{F}_e \Big|_y \quad (X_O)$$

 \Rightarrow Pas intéressant.

$$\frac{d}{dt} \bar{R} \Big|_y = m_2 \ddot{x} = \sum \bar{F}_e \Big|_y \quad (R_A, R_B, m_1 g, m_2 g, Y_O)$$

Système {Porte (m_1)} :

$$\text{Théorème de la résultante cinétique suivant } y : \frac{d}{dt} \bar{R} \Big|_y = \sum \bar{F}_e \Big|_y \Rightarrow 0 = -R_A - R_B + m_1 g \quad (3)$$

Théorème du moment cinétique en G : (en un autre point P, le terme $m \bar{v}_G \times \bar{v}_P$ ne sera pas nul)

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_G = m \bar{v}_G \times \bar{v}_G + \sum \bar{m}_{e,G} \Rightarrow 0 = R_A \cdot 1,5 - R_B \cdot 1,5 + F \cdot 1 \text{ car } \bar{\omega} = 0 \quad (4)$$

$$(3) + (4) : R_B = \frac{m_1 g}{2} + \frac{F}{3} = m_1 g \left(\frac{8}{15} \right) = 2354,4 \text{ N et } R_A = 2060,1 \text{ N}$$

Remarque : Nous pouvons dire que la force de tension dans le câble est la même de part et d'autre de la poulie car la poulie est sans masse. Cela se vérifie en appliquant le théorème du moment cinétique sur la poulie seule.

2. P l'intersection de la barre uniforme avec l'axe AB : $Px'y'z'$ = repère lié à la barre avec x' suivant la barre.

$$\frac{d\bar{M}_O}{dt} = \bar{m}_{e,O} \text{ avec } \bar{M}_O = \bar{M}_P + \overline{OP} \times \bar{R}$$

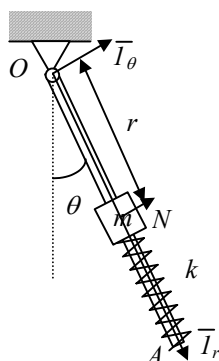
$$\bar{M}_P = -P_{x'z'} \omega \bar{l}_z - P_{y'z'} \omega \bar{l}_y + I_z \omega \bar{l}_z \text{ avec } \bar{\omega} = \dot{\theta} \bar{l}_z \text{ et } P_{x'z'} = P_{y'z'} = 0 \text{ car } z' = 0$$

$$\Rightarrow \bar{M}_P = \frac{mL^2}{3} \dot{\theta} \bar{l}_z \text{ et } \bar{R} = m \frac{d\bar{OG}}{dt} = m \frac{L}{2} \dot{\theta} \bar{l}_y ; \overline{OP} = -b \bar{l}_z \Rightarrow \bar{M}_O = \frac{mL^2}{3} \dot{\theta} \bar{l}_z + mb \frac{L}{2} \dot{\theta} \bar{l}_x$$

$$\Rightarrow \frac{d\bar{M}_O}{dt} = \bar{m}_{e,O} : m \frac{bL}{2} \dot{\theta}^2 \bar{l}_y = cR_{Bx} \bar{l}_y - cR_{By} \bar{l}_x \Rightarrow m \frac{bL}{2} \dot{\theta}^2 (\cos \theta \bar{l}_y - \sin \theta \bar{l}_x) = cR_{Bx} \bar{l}_y - cR_{By} \bar{l}_x$$

$$\Rightarrow R_{Bx} = m \frac{bL}{2c} \dot{\theta}^2 \cos \theta \text{ et } R_{By} = m \frac{bL}{2c} \dot{\theta}^2 \sin \theta \Rightarrow \bar{R}_B = m \frac{bL}{2c} \dot{\theta}^2 (\cos \theta \bar{l}_x + \sin \theta \bar{l}_y) \text{ avec } R_B = m \frac{bL}{2c} \dot{\theta}^2$$

3.1

Système {masse (m)} : Théorème de la résultante cinétique suivant \bar{l}_r :

$$\frac{d}{dt} \bar{R} = \sum \bar{F}_e \Big|_{\bar{l}_r} \Rightarrow m(\ddot{r} - r\dot{\theta}^2) = \underbrace{-k(r-r_0)}_{-k((L-r)-(L-r_0))(-\bar{l}_r)} + mg \cos \theta \quad (1)$$

Système {Tige (M) + masse (m)} : Théorème du moment cinétique en O :

$$\frac{d}{dt} \bar{M}_O = m \bar{v}_G \times \bar{v}_O + \sum \bar{m}_{e,O} \text{ où } \bar{M}_O = \bar{M}_{O(m)} + \bar{M}_{O(M)}$$

$$\bar{M}_{O(M)} = \frac{ML^2}{3} \dot{\theta} \bar{l}_z \text{ et } \bar{M}_{O(m)} = \underbrace{\bar{M}_G}_{=0 \text{ masse ponctuelle}} + \overline{OG} \times m \bar{v}_G = mr^2 \dot{\theta} \bar{l}_z$$

$$\Rightarrow \left(\frac{ML^2}{3} + mr^2 \right) \ddot{\theta} + m2r\dot{r}\dot{\theta} = -\frac{L}{2} \sin \theta Mg - mgr \sin \theta \quad (2)$$

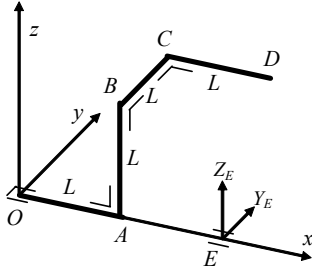
3.2 Système {Tige (M)} : Théorème du moment cinétique en O :

$$\frac{d}{dt} \overline{M}_O = m \overline{v}_G \times \underbrace{\overline{v}_O}_{=0} + \sum \overline{m}_{e,O} \Rightarrow \frac{ML^2}{3} \ddot{\theta} = -\frac{L}{2} \sin \theta Mg - rN \quad (3) \Rightarrow N = -ML \frac{\frac{L}{3} \ddot{\theta} + \frac{g}{2} \sin \theta}{r}$$

OU Système {masse (m)} : Théorème de la résultante cinétique suivant I_θ :

$$\frac{d}{dt} \overline{R} = \sum \overline{F}_e \Big|_{\overline{I}_\theta} \Rightarrow m(r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta}) = N - mg \sin \theta \Rightarrow N = m(r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta}) + mg \sin \theta \stackrel{(2)}{=} -\frac{\frac{ML^2}{3} \ddot{\theta} + \frac{L}{2} \sin \theta Mg}{r}$$

4.



Système {système complet (4m)} : Théorème du moment cinétique en O :

$$\frac{d}{dt} \overline{M}_O = m \overline{v}_G \times \overline{v}_O + \sum \overline{m}_{e,O} \text{ où } \overline{\omega} = \dot{\theta} \overline{I}_x \text{ et } \overline{M}_O = I_x \dot{\theta} \overline{I}_x - P_{xy} \dot{\theta} \overline{I}_y - P_{xz} \dot{\theta} \overline{I}_z$$

$$\sum \overline{m}_{e,O} = \overline{OE} \times (\overline{Y}_E + \overline{Z}_E) + \overline{OG}_1 \times m\overline{g} + \overline{OG}_2 \times m\overline{g} + \overline{OG}_3 \times m\overline{g} + \overline{OG}_4 \times m\overline{g}$$

Dans le système d'axe $Oxyz$ lié au solide :

$$\overline{OG}_1 \left(\frac{L}{2}, 0, 0 \right); \overline{OG}_2 \left(L, 0, \frac{L}{2} \right); \overline{OG}_3 \left(L, \frac{L}{2}, L \right); \overline{OG}_4 \left(L + \frac{L}{2}, L, L \right);$$

$$m\overline{g} = -mg \overline{I}_z = -mg (\sin \theta \overline{I}_y + \cos \theta \overline{I}_z)$$

$$I_x = \underbrace{0}_{\overline{OA}} + \underbrace{\frac{mL^2}{12} + m \left(\frac{L}{2} \right)^2}_{\overline{AB}} + \underbrace{\frac{mL^2}{12} + m \left[\left(\frac{L}{2} \right)^2 + L^2 \right]}_{\overline{BC}} + \underbrace{0 + m[L^2 + L^2]}_{\overline{CD}} = \frac{11}{3} mL^2$$

$$P_{xy} = m \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot 0}_{\overline{OA}} + m \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot 0}_{\overline{AB}} + m \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot L}_{\overline{BC}} + m \cdot \underbrace{\frac{3L}{2} \cdot L}_{\overline{CD}} = 2mL^2 \text{ et } P_{xz} = m \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot 0}_{\overline{OA}} + m \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot \frac{L}{2}}_{\overline{AB}} + m \cdot \underbrace{\frac{L}{2} \cdot L}_{\overline{BC}} + m \cdot \underbrace{\frac{3L}{2} \cdot L}_{\overline{CD}} = 3mL^2$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \frac{11}{3} mL^2 \ddot{\theta} = \frac{5}{2} mLg \sin \theta - \frac{3}{2} mLg \cos \theta & (1) \\ -2mL^2 \ddot{\theta} + 3mL^2 \dot{\theta}^2 = -2LZ_E + 4mLg \cos \theta & (2) \\ -3mL^2 \ddot{\theta} - 2mL^2 \dot{\theta}^2 = 2LY_E - 4mLg \sin \theta & (3) \end{cases}$$

$$(1) : \dot{\theta}^2 = \frac{3}{11} \frac{g}{L} (5(-\cos \theta + 1) - 3(\sin \theta - 0)) = \frac{3}{11} \frac{g}{L} (-3 \sin \theta - 5 \cos \theta + 5) \quad (4)$$

$$(1)+(2)+(4) : Z_E = \frac{mg}{22} (42 \sin \theta + 80 \cos \theta - 45)$$

$$(1)+(3)+(4) : Y_E = \frac{mg}{44} (79 \sin \theta + 87 \cos \theta - 60)$$

5.1

$$\sum \overline{F}_e = \frac{d\overline{R}}{dt} = 0 \text{ car } \overline{R} = 0 \text{ et } \sum \overline{m}_{e,O} = \frac{d\overline{M}_O}{dt} \text{ car } O \text{ est un point fixe}$$

$$\overline{M}_O = \begin{pmatrix} \frac{mH^2}{12} & 0 & - \\ 0 & \frac{mB^2}{12} & - \\ 0 & 0 & - \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega \sin \theta \\ \omega \cos \theta \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{mH^2}{12} \omega \sin \theta \overline{I}_x + \frac{mB^2}{12} \omega \cos \theta \overline{I}_y$$

Dans les axes $OXYZ$ liés à la plaque

$$\begin{aligned}\frac{d\bar{M}_O}{dt} &= \frac{mH^2}{12} \omega \sin \theta \frac{d\bar{l}_x}{dt} + \frac{mB^2}{12} \omega \cos \theta \frac{d\bar{l}_y}{dt} = \frac{mH^2}{12} \omega \sin \theta (-\omega \cos \theta \bar{l}_z) + \frac{mB^2}{12} \omega \cos \theta (+\omega \sin \theta \bar{l}_z) \\ &= \left(-\frac{mH^2}{24} \omega^2 \sin 2\theta + \frac{mB^2}{24} \omega^2 \sin 2\theta \right) \bar{l}_z = \frac{m}{24} \omega^2 \sin 2\theta (B^2 - H^2) \bar{l}_z = \sum \bar{m}_{e,O}\end{aligned}$$

Ou directement dans les $Oxyz$ tournant avec la plaque :

$$\bar{M}_O = \begin{pmatrix} - & -P_{xy} & - \\ & I_y & - \\ - & 0 & - \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ \omega \\ 0 \end{pmatrix} = -P_{xy} \omega \bar{l}_x + I_y \omega \bar{l}_y \quad \text{et} \quad \begin{cases} \bar{l}_x = \cos \theta \bar{l}_X - \sin \theta \bar{l}_Y \\ \bar{l}_y = \sin \theta \bar{l}_X + \cos \theta \bar{l}_Y \end{cases} ; I_X = \frac{mH^2}{12} ; I_Y = \frac{mB^2}{12}$$

$$\begin{cases} I_{y,plaque} = \sin^2 \theta I_X + \cos^2 \theta I_Y - 2 \sin \theta \cos \theta P_{XY} = \sin^2 \theta \frac{mH^2}{12} + \cos^2 \theta \frac{mB^2}{12} \\ P_{xy,plaque} = \sin \theta \cos \theta (I_Y - I_X) = \left(\frac{mB^2}{12} - \frac{mH^2}{12} \right) \frac{\sin 2\theta}{2} \end{cases}$$

$$\bar{M}_O = - \left(\frac{mB^2}{12} - \frac{mH^2}{12} \right) \frac{\sin 2\theta}{2} \omega \bar{l}_x + \left(\sin^2 \theta \frac{mH^2}{12} + \cos^2 \theta \frac{mB^2}{12} \right) \omega \bar{l}_y \Rightarrow \frac{d\bar{M}_O}{dt} = \left(\frac{mB^2}{12} - \frac{mH^2}{12} \right) \frac{\sin 2\theta}{2} \omega^2 \bar{l}_z$$

5.2 Dans les axes $Oxyz$.

$$\boxed{\sum \bar{m}_{e,O} = \frac{d\bar{M}_O}{dt} \quad \text{car } O \text{ est un point fixe}} \quad \text{avec} \quad \bar{M}_O = -P_{xy} \omega \bar{l}_x + I_y \omega \bar{l}_y$$

$$P1(X_1, d); P2(-X_2, d)$$

$$\begin{cases} I_y = I_{y,plaque} - I_{y,r1} - I_{y,r2} = \sin^2 \theta \frac{mH^2}{12} + \cos^2 \theta \frac{mB^2}{12} - \left(\frac{\rho \pi r^4}{4} + \rho \pi r^2 X_1^2 \right) - \left(\frac{\rho \pi r^4}{4} + \rho \pi r^2 X_2^2 \right) \\ P_{xy} = P_{xy,plaque} - P_{xy,r1} - P_{xy,r2} = \left(\frac{mB^2}{12} - \frac{mH^2}{12} \right) \frac{\sin 2\theta}{2} - (0 + \rho \pi r^2 X_1 d) - (0 + \rho \pi r^2 X_2 d) \end{cases}$$

$$\bar{M}_O = \left(-\frac{m}{24} (B^2 - H^2) \sin 2\theta + \rho \pi r^2 (X_1 + X_2) d \right) \omega \bar{l}_x + \left(\frac{m}{12} (H^2 \sin^2 \theta + B^2 \cos^2 \theta) - \rho \pi r^2 \left(\frac{r^2}{2} + X_1^2 + X_2^2 \right) \right) \omega \bar{l}_y$$

A l'équilibre statique et dynamique :

$$\boxed{\sum \bar{m}_{e,Oz} = 0} \Rightarrow -(\rho \pi r^2 g X_1) - (\rho \pi r^2 g X_2) = 0 \Rightarrow X_1 = X_2 \quad \left(// \quad \sum \bar{F}_{e,O} = \frac{d\bar{R}}{dt} = 0 \right)$$

$$\text{De plus, } \boxed{\sum \bar{m}_{e,O} = \frac{d\bar{M}_O}{dt} = 0} = \left(-\frac{m}{24} (B^2 - H^2) \sin 2\theta + \rho \pi r^2 (X_1 + X_2) d \right) \omega \frac{d\bar{l}_x}{dt}$$

$$\Rightarrow - \left(-\frac{m}{24} (B^2 - H^2) \sin 2\theta + \rho \pi r^2 (X_1 + X_2) d \right) \omega^2 \bar{l}_z = 0$$

$$\Rightarrow X_1 = \frac{m (B^2 - H^2) \sin 2\theta}{48 \rho \pi r^2 d}$$

Pour les problèmes relatifs au Tps et aux laboratoires, contactez Emmanuelle.Vin@ulb.ac.be

Les énoncés et les corrigés sont accessibles et mis à jour sont sur le site de méca :

<http://beams.ulb.ac.be/beams/teaching/meca200/tps.html>