

EXM6.3 Satellite

1) $\vec{L}_{O/R_2}(S) \equiv \vec{OS} \times m \vec{v}_{S/R_2}$
 $= OS \cdot m \cdot v \cdot \sin \alpha \vec{e}_3$

On $\sin \alpha = \frac{CS}{OS}$

$\vec{L}_{O/R_2}(S) = m v CS \vec{e}_3 = L \vec{e}_3$

Requ en notation $L_{O/R_2}(S) = m v a \vec{e}_3$ avec $a \equiv$ distance entre le centre de feu et le support de \vec{v}_{S/R_2} pour un inst. plan (cf M6)

AN: $L = m v CS = 10^3 \cdot \frac{14650}{3,6} \cdot 16715 \cdot 10^3$

$\Delta 1t = 10^3 \text{ kg}$ et $1 m \cdot s^{-1} = 3,6 \text{ km} \cdot h^{-1}$

Requ: $2a = CA + CP = AA' + 2R_T + P'P = 48180 \text{ km} \rightarrow OC = a - PP' - R_T = 17325 \text{ km}$

• Thm de Pythagore: $OS = \sqrt{OC^2 + CS^2} = 24074 \text{ km}$

• $\tan \alpha = \frac{CS}{CO} \rightarrow \alpha = \arctan \frac{CS}{CO} = 44^\circ$

$\rightarrow L = m v CS = OS m v \sin \alpha = 6,8 \cdot 10^{13} \text{ kg} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{s}^{-1}$ On retrouve le m résultat bien sûr.

2) $\{S, m\}$ de R_2 soumis à $\vec{F} = -F \vec{e}_r$

Thm du moment cinétique en O: $\left(\frac{dL_{O/R_2}(S)}{dt}\right)_{R_2} = \vec{M}_O(\vec{F}) = \vec{OS} \times \vec{F} = \vec{0}$

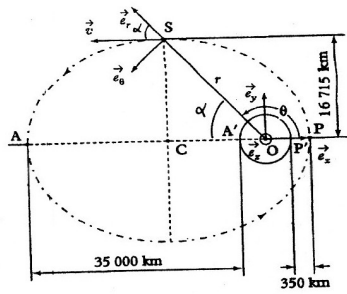
d'où $\vec{L}_{O/R_2}(S) = cte = \vec{OS} \times m \vec{v}_{S/R_2} = m r^2 \dot{\theta} \vec{e}_3$

d'où $L = cte = m r^2 \dot{\theta} = OS m v \sin \alpha$ où $\alpha = (\vec{OS}, \vec{v}_{S/R_2})$.

• Pour $S=A$ $\alpha = \frac{\pi}{2} \rightarrow L = OA m v_A = OP m v_P$
 S=P

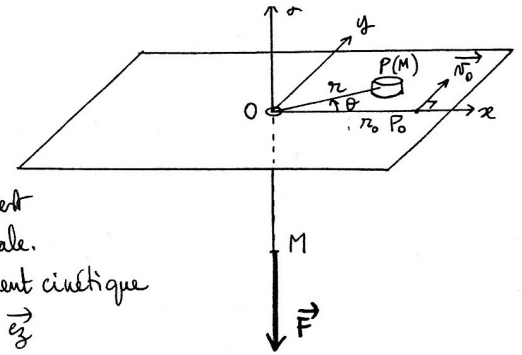
d'où $v_A = \frac{L}{m OA} = \frac{L}{m (AA' + R_T)} = 1,6 \cdot 10^3 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} \approx 5,9 \cdot 10^3 \text{ km} \cdot \text{h}^{-1}$
 $v_P = \frac{L}{m OP} = \frac{L}{m (R_T + P'P)} = 1,0 \cdot 10^4 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} \approx 3,6 \cdot 10^4 \text{ km} \cdot \text{h}^{-1}$

⊗ car r_A et r_P correspondent aux extrema de $r \rightarrow \dot{r} = 0$ en θ_A et θ_P
 $\rightarrow \vec{v} = \dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\theta} \vec{e}_\theta \perp \vec{OM} = r \dot{\theta} \vec{e}_\theta$



Ex-M7.1

1) $\{P, \text{palet de masse } M\}$:
 soumis à \vec{P} (poids), \vec{R} (résult. du plan horizontal, sans frottement) et la tension du fil: $\vec{T} = F \vec{e}_r$
 $\vec{P} + \vec{R} + \vec{T} = -F \vec{e}_r$: le mouvement est un mouvement à force centrale.



Il y a donc conservation du moment cinétique (cf Gues)

$\vec{L}_{O/R}(P) = cte = m r^2 \dot{\theta} \vec{e}_3$

d'où $r^2 \dot{\theta} = cte = r_0 v_0$

Or initialement, la vitesse étant orthoradiale: $\vec{v}_0 = (\dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\theta} \vec{e}_\theta)_{(t=0)} = r_0 \dot{\theta}_0 \vec{e}_\theta_{(t=0)}$

d'où $r^2 \dot{\theta} = C = r_0 v_0 = cte \text{ des axes}$

• Comme $r(t) = r_0 - vt$, on en déduit:

$\dot{\theta}(t) = \frac{r_0 v_0}{(r_0 - vt)^2}$

le PFD appliqué au palet donne $M \vec{a}_{app} = \vec{P} + \vec{R} + \vec{T}$

posit, selon \vec{e}_r :

$M(\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) = -F$
 avec $\ddot{r} = \frac{d^2(r_0 - vt)}{dt^2} = 0$

$F = M r \dot{\theta}^2 = \frac{MC^2}{r^3} = \frac{M r_0^2 v_0^2}{(r_0 - vt)^3}$

Cl: $F \rightarrow \infty$ lorsque $r \rightarrow 0$
 $t \rightarrow \frac{r_0}{v}$
 le palet atteint O

\Rightarrow l'opérateur sera limité par la force maximale qu'il peut exercer, à moins que le fil ne casse avant!

2) On a vu que l'opérateur exerce à l'instant t la force $F(t) = \frac{M r_0^2 v_0^2}{r^3}$
 le travail élémentaire fourni par cet opérateur est: $\delta W(\vec{F}) = \vec{F} \cdot d\vec{OM} = -F \vec{e}_r \cdot d_3 \vec{e}_r$
 avec $|\vec{e}_r| = dr$ (le fil est toujours tendu)

$dz < 0 \rightarrow dz = d(r_0 - vt) = v dt$

d'où $W(\vec{F})_{r_1 \rightarrow r_2} = \int \delta W(\vec{F}) = \int_{r_1}^{r_2} -\frac{M r_0^2 v_0^2}{r^3} dr = \frac{M r_0^2 v_0^2}{2} \left| r^{-2} \right|_{r_1}^{r_2}$

Or, le théorème de l'énergie cinétique appliqué à P donne $\Delta E_k = W(\vec{P}) + W(\vec{R}) + W(\vec{F})$
 car $W(\vec{P}) = W(\vec{T})$ pour un fil tendu!

d'où $W(\vec{F}) = \Delta E_k = \frac{1}{2} M v_1^2 - \frac{1}{2} M v_0^2 = \frac{1}{2} M (r_1^4 \dot{\theta}_1^2 - r_0^4 \dot{\theta}_0^2) = \frac{1}{2} M \left(\frac{r_1^4 \dot{\theta}_1^2}{r_1^2} - \frac{r_0^4 \dot{\theta}_0^2}{r_0^2} \right)$

d'où $W(\vec{F}) = \frac{1}{2} M r_0^2 v_0^2 \left(\frac{1}{r_1^2} - \frac{1}{r_0^2} \right)$ on retrouve bien la même expression.