

I) A) 1) R galiléen $\Rightarrow \sum \vec{F}_{ext}(M/R) = \vec{P} + \vec{R}$ (Poids et Réaction).

2) a - Une force est conservative si son travail est indép. du ch. suivi.

b - Seul le poids est conservatif -

c - si elle est conservative.

d - le Poids

e - $\int W(\vec{P}) = \vec{P} \cdot d\vec{l} = -mg dz = -dE_{pp} \Rightarrow E_{pp} = mgz + cte$

$E_{pp}(z=0) = 0$ et $\sin d = z/l \Rightarrow E_{pp} = mgl \sin d$.

3) TEM. $\Delta E_m = W(\vec{F}_{non\ cons}) = 0$ (car sans frottement)

$\Rightarrow E_m(B) = E_m(A) \Leftrightarrow E_c(B) + E_{pp}(B) = E_c(A) + E_{pp}(A)$

$\Leftrightarrow \frac{1}{2} m v_B^2 + mg(AB) \sin d = \frac{1}{2} m v_A^2$ et $\tan d = \frac{OB}{AB} = \frac{b}{AB} \Rightarrow v_B = \sqrt{v_A^2 + 2gb \cos d}$

4) Au pic, on arrive en B avec une vitesse nulle $\Rightarrow v_{A\ lim} = \sqrt{2gb \cos d}$

5) $\sum \vec{F} = \vec{P} + \vec{R} = m\vec{a} \rightarrow$ en projection perpendiculairement à

(AB), on a $a = -P \sin d = ma \Rightarrow a = -g \sin d$.

6) $a = -g \sin d = cte \Rightarrow v = -g t \sin d + v_A \Rightarrow v_B = -g t_{AB} \sin d + v_A$

$\rightarrow t_{AB} = \frac{v_A - v_B}{g \sin d} = \frac{v_A - \sqrt{v_A^2 - 2gb \cos d}}{g \sin d}$

B) 1) $\sum \vec{F}_{ext}(M/R) = \vec{P} + \vec{R} = -mg \vec{e}_z + R_N \vec{e}_r = m \frac{d^2 b \vec{e}_r}{dt^2} = mb (\ddot{\theta} \vec{e}_\theta - \dot{\theta}^2 \vec{e}_r)$

Par projection suivant \vec{e}_r : $-mg \cos \theta + R_N = -mb \dot{\theta}^2 \Rightarrow R_N = m(g \cos \theta - b \dot{\theta}^2)$

2) Pas de frottement $\Rightarrow E_m = cte \Rightarrow E_m(H) = \frac{1}{2} m v_H^2 + mgb = E_m(B)$.

$\Rightarrow \frac{1}{2} m v_H^2 + mgb = \frac{1}{2} m v_B^2 + mgb \cos d \Rightarrow v_H = \sqrt{v_B^2 + 2gb(\cos d - 1)}$

3) $R_N > 0$

4) $R_N(\theta=0) > 0 \Rightarrow g \cos \theta_H - b \dot{\theta}_H^2 > 0 \Leftrightarrow \dot{\theta}_H^2 < \frac{g}{b}$

$v_H^2 = (b \dot{\theta}_H)^2 \Leftrightarrow \frac{v_B^2 + 2gb(\cos d - 1)}{b^2} < \frac{g}{b}$

$\Leftrightarrow v_B^2 - 2gb \cos d + 2gb(\cos d - 1) < bg \Leftrightarrow v_B < \sqrt{3gb}$

5) $R_N = 0 \Leftrightarrow g \cos \theta_{lim} - b \dot{\theta}_{lim}^2 = 0 \Leftrightarrow (b \dot{\theta}_{lim})^2 = gb \cos \theta_{lim}$

TEM $\Rightarrow \frac{1}{2} m v^2 + mgb \cos \theta = \frac{1}{2} m v_H^2 + mgb \Rightarrow v_{lim}^2 = v_H^2 + 2gb - 2gb \cos \theta_{lim}$

$\Rightarrow v_H^2 + 2gb(1 - \cos \theta_{lim}) = gb \cos \theta_{lim} \Rightarrow \theta_{lim} = \cos^{-1} \left(\frac{v_H^2 + 2gb}{3gb} \right)$

$\Rightarrow \theta_{lim} = \cos^{-1} \left(\frac{v_A^2}{3gb} \right)$

II

1) $\vec{F}_{grav} = - \frac{G M_T M_{sat}}{r^2} \vec{e}_r$, avec $\vec{e}_r = \frac{\overrightarrow{OG}}{OG}$

2) $\vec{P} = \vec{F}_{grav} + \vec{F}_{ie}(S, R_g/R_e)$

↳ Force d'inertie due à la rotation de la Terre.

Or, $R_g \equiv$ réf. galiléen $\Rightarrow \vec{F}_{ie}$ négligée $\Rightarrow \vec{P} \approx \vec{F}_{grav}$

3) $\vec{P} = M_{sat} \vec{g}(r) \Rightarrow \vec{g}(r) = - \frac{G M_T}{r^2} \vec{e}_r \Rightarrow g(r) = \frac{G M_T}{r^2}$

$g_0 = g(r=R) = \frac{G M_T}{R^2} \Rightarrow G M_T = g_0 R^2 \Rightarrow g(r) = \frac{R^2}{r^2} g_0$

4) $\overrightarrow{OG} = r \vec{e}_r \Rightarrow \vec{v} = r \omega \vec{e}_\theta \Rightarrow \vec{a} = r(\dot{\omega} \vec{e}_\theta - \omega^2 \vec{e}_r)$

Mvt plan \Rightarrow base cylindrique polaire $(\vec{e}_r, \vec{e}_\theta, \vec{e}_z)$, avec $\vec{e}_\theta = \frac{\vec{v}}{v}$.

5) $\sum \vec{F} = \vec{P} = m \vec{a} \Rightarrow \begin{cases} \dot{\omega} = 0 \Rightarrow \omega = \text{cte.} \\ - M_{sat} \frac{R^2}{r^2} g_0 = - M_{sat} r \omega^2 \Rightarrow \omega = \sqrt{\frac{R^2 g_0}{r^3}} \end{cases}$

B) 1) $R_c =$ réf. lié au centre de masse du syst. solaire et dt les 3 axes sont dirigés vers des étoiles suffisamment éloignées pr être considérées c fixes (x_0, y_0, z_0)

$R_g =$ réf. lié au centre de la Terre $+ (x_0, y_0, z_0)$.

Réf galiléen = Réf fixe ou en transl. rect et unif.) / R_c .

2) R en rotation \Rightarrow non galiléen.

3) $\vec{P} = m \vec{g} = -m g \vec{e}_z$, $\vec{R} = R_x \vec{e}_x + R_y \vec{e}_y$ (ss flott $\Rightarrow \vec{R} \perp$ déplacement)

$\vec{F}_{ie} = -m [\vec{a}^0(O \in R_g/R_c) + \frac{d\vec{\Omega}(O \in R_g/R_c)}{dt} \times \overrightarrow{OM} + \vec{\Omega} \times (\vec{\Omega} \times \overrightarrow{OM})]$
 $= -m \omega \vec{e}_x + [\omega \vec{e}_x \times (r+z) \vec{e}_z] = m \omega^2 (r+z) \vec{e}_z$

$\vec{F}_{ic} = -2m \vec{\Omega} \times \vec{v}(M/R) = -2m \omega \vec{e}_x \times \dot{z} \vec{e}_z = 2m \omega \dot{z} \vec{e}_y$

4) $\sum \vec{F} = m \vec{a} = m \ddot{z} \vec{e}_z \Rightarrow$ En proj // $\vec{e}_z = -m g(r+z) + m \omega^2 (r+z) = m \ddot{z}$
 $D'a_i = \ddot{z} - \omega^2 (r+z) = -g(r+z) \approx -g(r) = -\frac{R^2}{r^2} g_0$ ($z \ll r$)
 $\Rightarrow \ddot{z} - \omega^2 z = \omega^2 r - \frac{R^2}{r^2} g_0 = 0$

5) $z(t) = A \cosh \omega t + B \sinh \omega t = \frac{a}{2} \cosh \omega t$

6) $z(T) = a = \frac{a}{2} \cosh \omega T \Rightarrow T = \frac{1}{\omega} \cosh^{-1} 2$

7) Proj // $\vec{e}_x \Rightarrow R_x = 0$ et Proj // $\vec{e}_y \Rightarrow R_y = -2m \omega \dot{z} = -m a \omega^2 \sinh \omega t$

8) P.A.R = $\vec{F} = -\vec{R} = + m a \omega^2 \sinh \omega t \vec{e}_y$