

Exam 04 Janvier 2023

Ex 1: Vrai ou Faux. (8x1/4) = 2.

- 1) Faux: rectiligne unif. ou repos. 2) Faux: forces.
 3) Faux: c'est le produit scalaire qui est nul. 4) Faux: $\vec{T} \perp$ déplacement $\Rightarrow \omega_F = 0$.
 5) Vrai: $\vec{L} = m\vec{r} \wedge \vec{v}$ 6) Faux: $\vec{T}_F = \vec{r} \wedge \vec{F}$.
 7) Faux: que s'il n'y a pas de f. au centre. 8) Faux: $\vec{T}_F = \vec{r} \wedge \vec{F} \forall m$.

Ex 2: Bases, ps, pv. (6x1/4) = 1.5.

- 1) Indirecte 2) Indirecte.
 3) $6\vec{u}_z + 3\vec{u}_y - \vec{u}_z - \vec{u}_x + 4\vec{u}_y - 8\vec{u}_x = -9\vec{u}_x + 7\vec{u}_y + 5\vec{u}_z$.
 4) $-2\vec{u}_0 + 3\vec{u}_0 = \vec{u}_0$. 5) $-3\vec{u}_y$ 6) $-2\vec{u}_z$.

Ex 3: Freinage d'une roue de vélo. (5.5)

1) Mouvement du point P.

- (a) $\vec{u}_r = \cos\theta \vec{u}_x + \sin\theta \vec{u}_y$
 (1/4) $\vec{u}_\theta = -\sin\theta \vec{u}_x + \cos\theta \vec{u}_y$.
 (1/4) (b) $\vec{OP} = r\vec{u}_r = r\cos\theta \vec{u}_x + r\sin\theta \vec{u}_y$.
 (1/2) (c) $\vec{v} = r\dot{\theta}\vec{u}_\theta = r\dot{\theta}(-\sin\theta \vec{u}_x + \cos\theta \vec{u}_y)$.
 (1/2) (d) $\vec{a} = r\ddot{\theta}\vec{u}_\theta - r\dot{\theta}^2\vec{u}_r = r\ddot{\theta}(-\sin\theta \vec{u}_x + \cos\theta \vec{u}_y) - r\dot{\theta}^2(\cos\theta \vec{u}_x + \sin\theta \vec{u}_y)$.

2) Moment d'inertie de la roue.

- (a) $I = \sum_i m_i r_i^2$ (1/4) (b) 0 (1/4) (c) Cylindre vide. (1/4)
 (d) $I = \eta R^2$. (1/2)

3) Freinage.

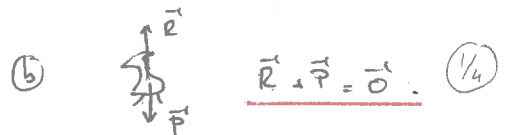
- (1/4) (a) $\vec{T}_F = R\vec{u}_y \wedge F\vec{u}_x = -RF\vec{u}_z$ (b) $I \frac{d\vec{\omega}}{dt} = \sum \vec{T}_{F_{ext}}$. (1/4)
 (1/2) (c) $I\ddot{\theta} = -RF$.
 (1) (d) $\dot{\theta} = -\frac{RF}{I}t + \omega_0$ $\theta = -\frac{RF}{2I}t^2 + \omega_0 t$.
 (1/2) (e) $\dot{\theta} = 0$ pour $t = \frac{I\omega_0}{RF}$ et alors $\theta = -\frac{RF}{2I} \frac{I^2\omega_0^2}{R^2F^2} + \frac{I\omega_0^2}{RF} = \frac{I\omega_0^2}{2RF}$.
 Si $\theta < 2\pi \Rightarrow F > \frac{I\omega_0^2}{4\pi R} = \frac{\eta R \omega_0^2}{4\pi} = 12.15 \text{ N}$.

(1/4) (f) Pour une roue lenticulaire de même masse, le moment d'inertie est plus faible $\Rightarrow F$ plus faible.

Ex 4 : Scrat dans sur la glace. (5)

1) Glissement de Scrat sur la glace.

(1/4) a) Si $\vec{F} = \vec{0} \Rightarrow$ movt rect. unif.



(1/2) c) alors $\vec{p}_{final} = \vec{p}_{ini} \Rightarrow (m_{glace} + m_s) v_f = m_s v_0 \Rightarrow v_f = \frac{m_s}{m_{glace} + m_s} v_0 \approx 4.95 \text{ m/s}$

2) Scrat s'accroche à son gland.

(1/4) a) \vec{T} suivant \vec{ur} et indpt de $r \Rightarrow$ c'est une f. centrale.

(1/4) b) $\vec{R} + \vec{F} + \vec{T} = \vec{T}$

(1/4) c) $\vec{L} = m \vec{r} \wedge \vec{v}$

(1/4) d) $\vec{\Gamma}_F = \vec{r} \wedge \vec{F}$

(1/4) e) $\frac{d\vec{L}}{dt} = \sum \vec{\Gamma}_F$

(1/2) f) $\vec{\Gamma}_F = \vec{0} \Rightarrow \frac{d\vec{L}}{dt} = \vec{0} \Rightarrow \vec{L} = \text{cste.}$

(1/2) g) Initialement $\vec{L} = m \vec{r} \wedge \vec{v}_0 \in Oxy \Rightarrow$ il le reste.

(1/4) h) Circulaire.

(1/2) i) $d\alpha = \frac{1}{2} r v dt = \frac{L}{2m_s} dt = d\alpha$

(1/2) j) $T = \frac{2m_s \pi R^2}{L} = \frac{2\pi R}{v} = T$

(1/2) k) $T = 0.75 \text{ s.}$

Ex 5 : Chute de Scrat. (5.5)

1) Chute libre.

(1/4) a) $\vec{a} = \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = \vec{g} = -g \vec{ur}$

(1/4) b) $\vec{v} = -gt \vec{ur}$

(1/2) d) $\|\vec{r}\| = R_N$ pour $t = \sqrt{\frac{2(R_T - R_N)}{g}} = 1002 \text{ s} = 16.7 \text{ min.}$

2) Chute libre sous attraction terrestre.

(1/4) a) $\vec{F} = -\frac{m_s \eta_T G}{r^2} \vec{ur}$

(1/4) b) $\frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = -\frac{\eta_T G}{r^2} \vec{ur}$

(1/2) c) $r \ddot{r} = -\frac{\eta_T G}{r^2} r \rightarrow \frac{1}{2} \dot{r}^2 = +\frac{\eta_T G}{r} - \frac{\eta_T G}{R_T} \rightarrow v = \sqrt{2\eta_T G \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{R_T} \right)}$

(1/2) d) Quand $r \searrow$, $F \nearrow \Rightarrow \vec{a} \nearrow \Rightarrow$ itesse + gde que celle trouvée en 1).
 Ls. Suppos que η_T inchangie...

3) Effet des frottements.

(1/2) a) $\vec{v} \nearrow \Rightarrow$ frottements fluides avec l'air $\nearrow \Rightarrow$ engendre un échauffement et une perte d'énergie par chauffage.

(1/2) b) $\vec{F} = m\vec{g} \Rightarrow E_p = mg(r - R_T)$

(1/4) c) $\Delta E_m = W_{F, non cons.}$

(1/2) d) $\Delta E_m = \Delta E_p + \Delta E_c = W_{frott} = m_s g (R_N - R_T) < 0$

(1) e) $\Delta T = \frac{W_{frott}}{m_0 c} = \frac{g(R_N - R_T)}{c} = 11'480 \text{ K} \Rightarrow$ Scrat amive carbonisé.

Ex 6: Equilibre instable (5)

$$\left(\frac{1}{4}\right) 1) 0g$$

$$\left(\frac{1}{2}\right) 2) \vec{T}_{g\text{land}} = -d_1 \vec{u}_z + (-m_B \text{land } g \vec{u}_z) = -d_1 m_B \text{land } g \vec{u}_z$$

$$\left(\frac{1}{2}\right) 3) \vec{T}_B = + d_2 m_B g \vec{u}_y$$

$$\begin{aligned} \left(1\right) 4) \vec{T}_a &= -\frac{d_1}{2} \frac{\Pi_a d_1}{d_1 + d_2} g \vec{u}_y + \frac{d_2}{2} \frac{\Pi_a d_2}{d_1 + d_2} g \vec{u}_y \\ &= \frac{\Pi_a g}{2(d_1 + d_2)} (d_2^2 - d_1^2) \vec{u}_y \end{aligned}$$

$$\vec{T}_a = \frac{1}{2} \Pi_a g (d_2 - d_1) \vec{u}_y$$

$$\left(\frac{1}{2}\right) 5) \vec{T}_s = 2 m_s g \vec{u}_y$$

$$\left(\frac{3}{4}\right) 6) \|\vec{T}_a + \vec{T}_B\| < 0$$

$$\frac{1}{2} \Pi_a g (d_2 - d_1) + d_2 m_B g < 0$$

$$\left(\frac{\Pi_a}{2} + m_B\right) d_2 < \frac{\Pi_a}{2} d_1$$

$$\left(1\right) 7) -d_1 m_B \text{land } g + d_2 m_B + \frac{\Pi_a}{2} (d_2 - d_1) + 2 m_s < 0$$

$$d_2 \left(m_B + m_s + \frac{\Pi_a}{2}\right) < d_1 \left(m_B \text{land } g + \frac{\Pi_a}{2}\right)$$

$$\left(\frac{1}{2}\right) 8) \text{ Tirer la bûche vers l'intérieur (i.e. } d_1 \nearrow)$$