

# Fiche n° 11. Principe fondamental de la dynamique

## Réponses

11.1 .....	$\frac{p + m_1 v_1 + m_2 v_2}{m_1 + m_2}$	11.9 c) .....	$(v_0 t + x_0) \vec{e}_x + y_0 \vec{e}_y + \frac{1}{2} g t^2 \vec{e}_z$
11.2 a) .....	$\sqrt{(mR\omega^2 - T)^2 + (mg)^2}$	11.10 a) .....	$\cos(\theta) \vec{e}_x + \sin(\theta) \vec{e}_y$
11.2 b) .....	$\arctan\left(\frac{mR\omega^2 - T}{mg}\right)$	11.10 b) .....	$-\sin(\theta) \vec{e}_x + \cos(\theta) \vec{e}_y$
11.3 a) .....	$a_0(t - t_0)$	11.10 c) .....	$-\dot{\theta} \sin(\theta) \vec{e}_x + \dot{\theta} \cos(\theta) \vec{e}_y$
11.3 b) .....	$0$	11.10 d) .....	$-\dot{\theta} \cos(\theta) \vec{e}_x - \dot{\theta} \sin(\theta) \vec{e}_y$
11.3 c) .....	$\frac{a_0}{k} [1 - e^{-k(t-t_0)}]$	11.10 e) .....	$\dot{\theta} \vec{e}_\theta$
11.4 a) .....	$a \cos(\alpha) \vec{e}_x + a \sin(\alpha) \vec{e}_y$	11.10 f) .....	$-\dot{\theta} \vec{e}_r$
11.4 b) .....	$b \sin(\alpha) \vec{e}_x + b \cos(\alpha) \vec{e}_y$	11.11 .....	$c$
11.4 c) .....	$c \cos(\alpha) \vec{e}_x - c \sin(\alpha) \vec{e}_y$	11.12 a) .....	$\dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\theta} \vec{e}_\theta$
11.4 d) .....	$-d \sin(\alpha) \vec{e}_x + d \cos(\alpha) \vec{e}_y$	11.12 b) .....	$(\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) \vec{e}_r + (2\dot{r}\dot{\theta} + r \ddot{\theta}) \vec{e}_\theta$
11.5 a) .....	$-P \sin(\alpha) \vec{e}_x - P \cos(\alpha) \vec{e}_y$	11.13 a) .....	$2,2 \text{ N}$
11.5 b) .....	$N \vec{e}_y$	11.13 b) .....	$0,46 \text{ rad}$
11.6 a) .....	$P \cos(\theta) \vec{e}_r - P \sin(\theta) \vec{e}_\theta$	11.14 a) .....	$(T' - T) \cos \theta$
11.6 b) .....	$-T \vec{e}_r$	11.14 b) .....	$(T' + T) \sin \theta - F$
11.6 c) .....	$(P \cos(\theta) - T) \vec{e}_r - P \sin(\theta) \vec{e}_\theta$	11.14 c) .....	$1,17 \text{ kN}$
11.7 a) .....	$P \vec{e}_x$	11.15 .....	$1,6 \text{ N}$
11.7 b) .....	$-T \cos(\theta) \vec{e}_x - T \sin(\theta) \vec{e}_y$	11.16 .....	$864 \text{ N}$
11.7 c) .....	$(P - T \cos(\theta)) \vec{e}_x - T \sin(\theta) \vec{e}_y$	11.17 a) .....	$P \cos \alpha$
11.8 a) .....	$\left(\frac{1}{2} a_0 t^2 + x_0\right) \vec{e}_x - v_0 t \vec{e}_y + z_0 \vec{e}_z$	11.17 b) .....	$-m \frac{dv}{dt} + P \sin \alpha$
11.8 b) .....	$a_0 t \vec{e}_x - v_0 \vec{e}_y$	11.18 a) .....	$\frac{T_1}{2m}$
11.8 c) .....	$a_0 \vec{e}_x$	11.18 b) .....	$g - \frac{T_2}{m}$
11.9 a) .....	$g \vec{e}_z$	11.18 c) .....	$\frac{g}{3}$
11.9 b) .....	$v_0 \vec{e}_x + g t \vec{e}_z$		

## Corrigés

**11.2 a)** Pour obtenir  $F$  il faut pouvoir éliminer  $\alpha$ . L'astuce consiste à utiliser l'identité

$$\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha = 1.$$

On a  $\begin{cases} F \sin \alpha = mR\omega^2 - T \\ F \cos \alpha = mg \end{cases}$  soit  $F^2(\sin^2 \alpha + \cos^2 \alpha) = F^2 = (mR\omega^2 - T)^2 + (mg)^2$ . Finalement, l'intensité d'une force étant positive, on trouve  $F = \sqrt{(mR\omega^2 - T)^2 + (mg)^2}$ .

**11.2 b)** Quand on écrit le système sous la forme  $\begin{cases} F \sin \alpha = mR\omega^2 - T \\ F \cos \alpha = mg \end{cases}$ , on s'aperçoit qu'il suffit de faire le rapport des deux équations pour éliminer  $F$ . On obtient

$$\tan \alpha = \frac{mR\omega^2 - T}{mg} \quad \text{d'où} \quad \alpha = \arctan \left( \frac{mR\omega^2 - T}{mg} \right).$$

**11.3 a)** La solution générale s'écrit  $v(t) = a_0 t + C_1$  où  $C_1$  est une constante d'intégration que l'on détermine à l'aide de la condition  $v(t_0) = 0$ . Cette condition donne  $C_1 = -a_0 t_0$  d'où la solution  $v(t) = a_0(t - t_0)$ .

**11.3 b)** La solution générale s'écrit  $v(t) = Ae^{-kt}$ . La condition initiale  $v(t_0) = 0$  implique  $A = 0$  puisque  $e^{-kt} > 0$  pour tout  $t$ . Ainsi la solution est  $v(t) = 0$ .

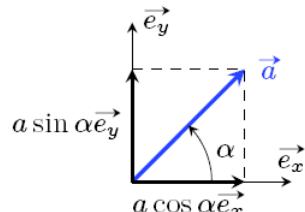
**11.3 c)** La solution de l'équation homogène est  $v(t) = Ae^{-kt}$ . Une solution particulière (constante) est  $v = \frac{a_0}{k}$ . Les solutions sont  $v(t) = Ae^{-kt} + \frac{a_0}{k}$ . La condition initiale  $v(t_0) = 0$  donne  $A = -\frac{a_0}{k} e^{kt_0}$ . Il en découle la solution générale :  $v(t) = \frac{a_0}{k} \left[ 1 - e^{-k(t-t_0)} \right]$ .

**11.4 a)**

La composante suivant  $\vec{e}_x$  correspond au produit scalaire

$$\vec{a} \cdot \vec{e}_x = a \times 1 \times \cos(\alpha).$$

De même la composante suivant  $\vec{e}_y$  est le produit scalaire  $\vec{a} \cdot \vec{e}_y = a \times 1 \times \cos(\pi/2 - \alpha) = a \sin(\alpha)$ . On peut retrouver ces résultats géométriquement (cf. ci-contre).



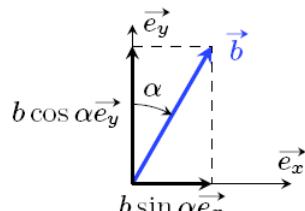
**11.4 b)**

La composante suivant  $\vec{e}_x$  vaut

$$b_x = \vec{b} \cdot \vec{e}_x = b \cos(\pi/2 - \alpha) = b \sin(\alpha).$$

De même, la composante suivant  $\vec{e}_y$  vaut

$$b_y = \vec{b} \cdot \vec{e}_y = b \cos(\alpha).$$



**11.4 c)**

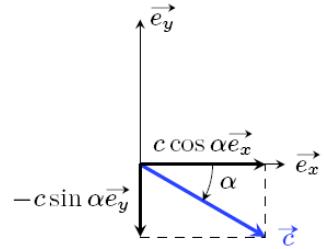
On a

$$c_x = \vec{c} \cdot \vec{e}_x = c \cos(\alpha)$$

et

$$c_y = \vec{c} \cdot \vec{e}_y = c \cos(\pi/2 + \alpha) = -c \sin(\alpha).$$

On retrouve ces projections à l'aide de la construction ci-contre.



**11.4 d)**

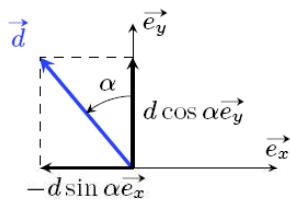
On trouve

$$d_x = \vec{d} \cdot \vec{e}_x = d \cos(\pi/2 + \alpha) = -d \sin(\alpha)$$

et

$$d_y = \vec{d} \cdot \vec{e}_y = d \cos(\alpha).$$

La construction ci-contre confirme ces projections.



**11.5 a)** La composante suivant  $\vec{e}_x$  du poids est  $P_x = \vec{P} \cdot \vec{e}_x = P \cos(\alpha + \pi/2) = -P \sin(\alpha)$ . De même, sa composante suivant  $\vec{e}_y$  s'écrit  $P_y = \vec{P} \cdot \vec{e}_y = P \cos(\alpha + \pi) = -P \cos(\alpha)$ . Ainsi, le poids s'écrit

$$\vec{P} = -P \sin(\alpha) \vec{e}_x - P \cos(\alpha) \vec{e}_y.$$

**11.5 b)** Le vecteur  $\vec{N}$  est colinéaire au vecteur unitaire  $\vec{e}_y$  et de même sens ; on a donc  $\vec{N} = N \vec{e}_y$ .

**11.6 a)** La composante suivant  $\vec{e}_r$  du poids est  $P_r = \vec{P} \cdot \vec{e}_r = P \cos(\theta)$ . De même, sa composante suivant  $\vec{e}_\theta$  s'écrit  $P_\theta = \vec{P} \cdot \vec{e}_\theta = P \cos(\alpha + \pi/2) = -P \sin(\theta)$ . Ainsi, le poids s'écrit

$$\vec{P} = P \cos(\theta) \vec{e}_r - P \sin(\theta) \vec{e}_\theta.$$

**11.6 b)** Le vecteur  $\vec{T}$  est colinéaire au vecteur unitaire  $\vec{e}_r$  et de sens opposé ; on a donc  $\vec{T} = -T \vec{e}_r$ .

**11.7 a)** Le poids  $\vec{P}$  est colinéaire et de même sens que le vecteur unitaire  $\vec{e}_x$  ; on a donc  $\vec{P} = P \vec{e}_x$ .

**11.7 b)** La composante suivant  $\vec{e}_x$  de la tension du fil  $\vec{T}$  est  $T_x = \vec{T} \cdot \vec{e}_x = T \cos(\pi - \theta) = -T \cos(\theta)$ .

De même, sa composante suivant  $\vec{e}_y$  vaut  $T_y = \vec{T} \cdot \vec{e}_y = T \cos(\pi/2 + \theta) = -T \sin(\theta)$ . Finalement, on trouve

$$\vec{T} = -T \cos(\theta) \vec{e}_x - T \sin(\theta) \vec{e}_y.$$

**11.8 a)** Le vecteur position est le vecteur  $\vec{OM} = x \vec{e}_x + y \vec{e}_y + z \vec{e}_z$ , d'où

$$\vec{OM} = \left( \frac{1}{2} a_0 t^2 + x_0 \right) \vec{e}_x - v_0 t \vec{e}_y + z_0 \vec{e}_z.$$

**11.8 b)** Dans le système de coordonnées cartésiennes, le vecteur vitesse s'écrit

$$\vec{v} = \dot{x} \vec{e}_x + \dot{y} \vec{e}_y + \dot{z} \vec{e}_z = a_0 t \vec{e}_x - v_0 \vec{e}_y.$$

**11.8 c)** Dans le système de coordonnées cartésiennes, le vecteur accélération s'exprime en fonction des dérivées secondes des coordonnées :  $\vec{a} = \ddot{x}\vec{e}_x + \ddot{y}\vec{e}_y + \ddot{z}\vec{e}_z = a_0\vec{e}_x$ .

**11.9 a)** D'après le PFD, on a  $m\vec{g} = m\vec{a}$  d'où  $\vec{a} = \vec{g}$ .

**11.9 b)** L'accélération s'écrit  $\vec{a} = \dot{v}_x\vec{e}_x + \dot{v}_y\vec{e}_y + \dot{v}_z\vec{e}_z$ . On en déduit

$$\begin{cases} \dot{v}_x = 0 \\ \dot{v}_y = 0 \\ \dot{v}_z = g \end{cases} \text{ donc } \begin{cases} v_x = C_1 \\ v_y = C_2 \\ v_z = gt + C_3. \end{cases}$$

Les conditions initiales imposent  $C_1 = v_0$ ,  $C_2 = 0$  et  $C_3 = 0$ . Finalement, on trouve  $\vec{v} = v_0\vec{e}_x + gt\vec{e}_z$ .

**11.9 c)** Le vecteur vitesse s'écrit  $\vec{v} = \dot{x}\vec{e}_x + \dot{y}\vec{e}_y + \dot{z}\vec{e}_z$ .

Par identification avec l'expression obtenue précédemment, on a

$$\begin{cases} \dot{x} = v_0 \\ \dot{y} = 0 \\ \dot{z} = gt \end{cases} \text{ donc } \begin{cases} x = v_0t + C_4 \\ y = C_5 \\ z = \frac{1}{2}gt^2 + C_6. \end{cases}$$

Les conditions initiales imposent  $C_4 = x_0$ ,  $C_5 = y_0$  et  $C_6 = 0$ . Finalement, on trouve

$$\overrightarrow{OM} = (v_0t + x_0)\vec{e}_x + y_0\vec{e}_y + \frac{1}{2}gt^2\vec{e}_z.$$

**11.10 a)** On a  $\vec{e}_r \cdot \vec{e}_x = \cos(\theta)$  et  $\vec{e}_r \cdot \vec{e}_y = \cos(\pi/2 - \theta) = \sin(\theta)$  d'où  $\vec{e}_r = \cos(\theta)\vec{e}_x + \sin(\theta)\vec{e}_y$ .

**11.10 b)** On a  $\vec{e}_\theta \cdot \vec{e}_x = \cos(\pi/2 + \theta) = -\sin(\theta)$  et  $\vec{e}_\theta \cdot \vec{e}_y = \cos(\theta)$  d'où  $\vec{e}_\theta = -\sin(\theta)\vec{e}_x + \cos(\theta)\vec{e}_y$ .

**11.10 c)** Il suffit de dériver le vecteur  $\vec{e}_r = \cos(\theta)\vec{e}_x + \sin(\theta)\vec{e}_y$ , en utilisant le fait que  $\vec{e}_x$  et  $\vec{e}_y$  sont des constantes (vectorielles). On a donc  $\frac{d\vec{e}_r}{dt} = \frac{d\cos(\theta)}{dt}\vec{e}_x + \frac{d\sin(\theta)}{dt}\vec{e}_y$ . Ici,  $\theta$  dépend du temps, par conséquent on a

$$\frac{d\cos(\theta)}{dt} = \frac{d\theta}{dt} \times \frac{d\cos(\theta)}{d\theta} = -\dot{\theta}\sin(\theta).$$

De même, on a  $\frac{d\sin(\theta)}{dt} = \dot{\theta}\cos(\theta)$ . Finalement, on trouve

$$\frac{d\vec{e}_r}{dt} = -\dot{\theta}\sin(\theta)\vec{e}_x + \dot{\theta}\cos(\theta)\vec{e}_y.$$

**11.10 d)** En partant de  $\vec{e}_\theta = -\sin(\theta)\vec{e}_x + \cos(\theta)\vec{e}_y$ , on trouve

$$\frac{d\vec{e}_\theta}{dt} = -\frac{d\sin(\theta)}{dt}\vec{e}_x + \frac{d\cos(\theta)}{dt}\vec{e}_y = -\dot{\theta}\cos(\theta)\vec{e}_x - \dot{\theta}\sin(\theta)\vec{e}_y.$$

**11.11** Le vecteur  $\overrightarrow{OM}$  est colinéaire et de même sens que  $\vec{e}_r$ . Sa norme étant égale  $r$ , on a  $\overrightarrow{OM} = r\vec{e}_r$ .

**11.12 a)** Il suffit de dériver le vecteur position en utilisant les résultats des exercices précédents : on trouve

$$\vec{v} = \frac{d\overrightarrow{OM}}{dt} = \frac{dr}{dt}\vec{e_r} + r\frac{d\vec{e_r}}{dt} = \dot{r}\vec{e_r} + r\dot{\theta}\vec{e_\theta}.$$

**11.12 b)** Dérivons le vecteur vitesse :

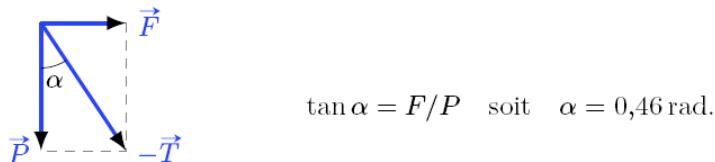
$$\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{d\dot{r}}{dt}\vec{e_r} + \dot{r}\frac{d\vec{e_r}}{dt} + \frac{d(r\dot{\theta})}{dt}\vec{e_\theta} + r\dot{\theta}\frac{d\vec{e_\theta}}{dt} = (\ddot{r} - r\dot{\theta}^2)\vec{e_r} + (2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta})\vec{e_\theta}.$$

**11.13 a)** Calculons le carré scalaire :

$$\vec{T}^2 = (-\vec{F} - \vec{P})^2 = F^2 + P^2 + 2\vec{F} \cdot \vec{P} = 5$$

car  $\vec{F} \cdot \vec{P} = 0$ . Par conséquent,  $T = \sqrt{5 \text{ N}^2} \simeq 2,2 \text{ N}$ .

**11.13 b)** Une construction géométrique permet de trouver immédiatement l'angle  $\alpha$  :



On peut aussi utiliser les produits scalaires. Par exemple,

$$\vec{T} \cdot \vec{F} = T \times F \cos(\pi/2 + \alpha) = -TF \sin \alpha.$$

De plus, compte tenu de l'équilibre des forces, on a

$$\vec{T} \cdot \vec{F} = (-\vec{F} - \vec{P}) \cdot \vec{F} = -F^2 - \vec{P} \cdot \vec{F} = -F^2.$$

Il en découle  $\sin \alpha = F/T$  soit  $\alpha = 0,46 \text{ rad}$  (c'est-à-dire  $\alpha = 26^\circ$ ).

**11.14 a)** On a  $\vec{R} = \vec{T} + \vec{T}' + \vec{F}$ . La composante horizontale de  $\vec{R}$  vaut

$$R_x = \vec{R} \cdot \vec{e_x} = \underbrace{\vec{T} \cdot \vec{e_x}}_{-T \cos \theta} + \underbrace{\vec{T}' \cdot \vec{e_x}}_{T' \cos \theta} + \underbrace{\vec{F} \cdot \vec{e_x}}_0 = (T' - T) \cos \theta.$$

**11.14 b)** La composante verticale de  $\vec{R}$  s'écrit

$$R_y = \vec{R} \cdot \vec{e_y} = \underbrace{\vec{T} \cdot \vec{e_y}}_{T \sin \theta} + \underbrace{\vec{T}' \cdot \vec{e_y}}_{T' \sin \theta} + \underbrace{\vec{F} \cdot \vec{e_y}}_{-F} = (T' + T) \sin \theta - F.$$

**11.14 c)** Résoudre l'équation vectorielle  $\vec{R} = \vec{0}$ , c'est résoudre le système d'équations suivant :

$$\begin{cases} (T' - T) \cos \theta = 0 \\ (T' + T) \sin \theta - F = 0 \end{cases} \text{ soit } \begin{cases} T' = T \\ T = \frac{F}{2 \sin \theta}. \end{cases}$$

Sachant que  $F = 800 \text{ N}$  et  $\theta = 20^\circ$ , on obtient  $T = 1,17 \text{ kN}$ .

**11.15** Le principe fondamental de la dynamique impose  $m\vec{g} + \vec{F} = m\vec{a}$ . En projetant la relation précédente suivant la verticale descendante, on obtient  $mg - F = ma$  ce qui donne  $F = m(g - a) = 1,6 \text{ N}$ .

**11.16** L'homme subit son poids  $\vec{P} = m\vec{g}$  et la force de contact dû à l'ascenseur  $-\vec{F}$  (principe des actions réciproques). Le principe fondamental de la dynamique donne  $m\vec{g} - \vec{F} = m\vec{a}$ . En projetant sur la verticale ascendante, on obtient  $ma = -mg + F$ , soit  $F = m(a + g) = 80 \text{ kg} \times 10,8 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2} = 864 \text{ N}$ .

**11.17 a)** Le principe fondamental de la dynamique donne  $\vec{P} + \vec{f}_n + \vec{f}_t = m\vec{a}$  avec  $\vec{a} = \frac{dv}{dt}\vec{e}_t$  ( $\vec{e}_t$  est le vecteur unitaire orienté suivant le vecteur vitesse ; c'est le vecteur tangent de la base de Frenet). Si l'on projette la relation suivant la normale  $\vec{e}_n$  au support on aboutit à

$$\underbrace{\vec{P} \cdot \vec{e}_n}_{P \cos(\pi - \alpha)} + \underbrace{\vec{f}_n \cdot \vec{e}_n}_0 + \underbrace{\vec{f}_t \cdot \vec{e}_n}_0 = m \frac{dv}{dt} \underbrace{\vec{e}_t \cdot \vec{e}_n}_0,$$

ce qui donne  $f_n = -P \cos(\pi - \alpha) = P \cos \alpha$ .

**11.17 b)** En projetant la relation fondamentale de la dynamique suivant la direction tangentielle au support, on obtient

$$\underbrace{\vec{P} \cdot \vec{e}_t}_{P \cos(\pi/2 - \alpha)} + \underbrace{\vec{f}_n \cdot \vec{e}_t}_0 + \underbrace{\vec{f}_t \cdot \vec{e}_t}_{-f_t} = m \frac{dv}{dt} \underbrace{\vec{e}_t \cdot \vec{e}_t}_1,$$

c'est-à-dire  $f_t = -m \frac{dv}{dt} + P \sin \alpha$ .

**11.18 a)** Le principe fondamental appliqué au bloc B<sub>1</sub> donne  $2m\vec{g} + \vec{R} + \vec{T}_1 = 2m\vec{a}_1$ . En projetant cette relation suivant le sens du mouvement, on obtient :

$$2m \underbrace{\vec{g} \cdot \vec{e}_x}_0 + \underbrace{\vec{R} \cdot \vec{e}_x}_0 + \underbrace{\vec{T}_1 \cdot \vec{e}_x}_{T_1} = 2m \underbrace{\vec{a}_1 \cdot \vec{e}_x}_{a_1} \quad \text{soit} \quad a_1 = \frac{T_1}{2m}.$$

**11.18 b)** Le principe fondamental appliqué au bloc B<sub>2</sub> donne  $m\vec{g} + \vec{T}_2 = m\vec{a}_2$ . En projetant cette relation suivant le sens du mouvement, on obtient :

$$m \underbrace{\vec{g} \cdot \vec{e}_y}_g + \underbrace{\vec{T}_2 \cdot \vec{e}_y}_{-T_2} = m \underbrace{\vec{a}_2 \cdot \vec{e}_y}_{a_2} \quad \text{soit} \quad a_2 = g - \frac{T_2}{m}.$$

**11.18 c)** On a les relations :

$$a_1 = \frac{T_1}{2m} \quad \text{et} \quad a_2 = g - \frac{T_2}{m}.$$

Multiplions la première relation par  $2m$ , et la deuxième par  $m$ , puis additionnons les. On trouve

$$2ma_1 + ma_2 = T_1 + mg - T_2.$$

Comme  $a_1 = a_2$  et  $T_1 = T_2$ , on obtient  $3ma_1 = mg$  soit  $a_1 = a_2 = g/3$ .

