

# Leçon M2/M3 – Méthodes

## ■ Comment démarrer un problème de mécanique ?

- **Méthode 1.**— Toujours commencer, dans l'ordre, par :
- Recopier le schéma de l'énoncé pour y faire apparaître les données du problème.
  - Définir le système  $\mathcal{S}$  (assimilé à un point matériel  $M$  de masse  $m$  :  $\mathcal{S} = \{M, m\}$ )
  - Choisir un référentiel d'étude  $\mathcal{R}$ , bien préciser le caractère galiléen ou non de  $\mathcal{R}$
  - Choisir la base de projection adaptée au problème (base qui facilite la description du mouvement ; → Cf **Méthode 2**)
  - Faire un bilan complet des forces qui s'exercent sur  $\mathcal{S}$  :
    - forces de contact et interactions à distances (« forces vraies »)
    - si le référentiel est non galiléen, ajouter les forces d'inertie d'entraînement et de Coriolis (→ Cf Cours **M8**).

**Attention !** Le poids d'un corps n'existe que dans le référentiel terrestre pour lequel la verticale associée au sol terrestre a un sens.

Il est donc interdit d'introduire le poids dans un autre référentiel que le référentiel terrestre. Pour éviter cette horrible erreur, il suffit de respecter la démarche suivante :

- ① Toujours commencer à définir le référentiel dans lequel on étudie le système  $\mathcal{S}$
- ② Lorsqu'il s'agit du référentiel terrestre, faire immédiatement le schéma du repère cartésien  $(Oxyz)$  associé à  $\mathcal{R}$  et y placer le vecteur champ de pesanteur  $\vec{g}$
- ③ Ce n'est que lorsque  $\vec{g}$  apparaît sur le schéma à la suite des étapes ① et ② qu'on peut introduire le poids  $\vec{P} = m\vec{g}$  de  $\mathcal{S}$ . Sinon, cela n'a pas de sens !

## ■ Comment choisir la base adaptée ?

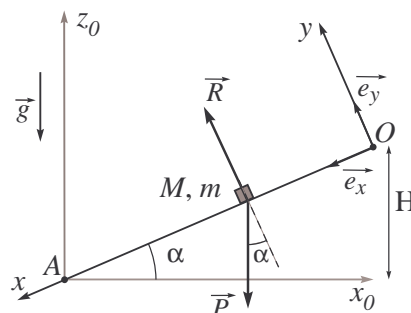
- **Méthode 2.**— Pour choisir une base adaptée au problème il faut considérer la nature du mouvement ou le point de vue « naturel » du problème ; on choisira :
- une base cartésienne pour un mouvement rectiligne (cf. **Ex-M2.2-3, 6-7, 9**) ou balistique (cf. **Ex-M2.13-14**)
  - la base polaire pour un mouvement circulaire (cf. **Ex-M2.4, 10, DM2, Ex-M3.6, 9, 11**)
  - la base cylindrique pour un mouvement qui privilégie un axe  $Oz$  (cf. **Ex-M2.12, DL6**)

**Ex1 :** Soit un palet assimilé à un point matériel  $M$  de masse  $m$  descendant sans vitesse initiale depuis le point  $O$  sur une pente faisant l'angle  $\alpha$  avec l'horizontale. On néglige les frottements et le référentiel lié au sol (= référentiel terrestre) est supposé galiléen. On note  $g$  l'intensité du champ de pesanteur terrestre.

♦ **Q :** Déterminer  $v(t)$ , l'évolution de sa vitesse au cours du temps.

**Rép :** • Le système  $\mathcal{S} = \{M, m\}$  est étudié dans le référentiel  $\mathcal{R}$  terrestre supposé galiléen.

• Il est soumis à son poids  $\vec{P} = m\vec{g}$  et à la réaction  $\vec{R}$  de la piste. Comme il n'y a pas de frottements,  $\vec{R}$  est orthogonale à la vitesse, donc au mouvement qui a lieu selon l'axe  $Ox$ .



• Puisque  $\vec{v}_{M/\mathcal{R}} = v_x \vec{e}_x$  et que  $\vec{R} = R_y \vec{e}_y$  on devine qu'il sera plus facile de travailler dans le repère  $(Oxy)$  que dans le repère  $(Ox_0z_0)$ .

→ On projette donc les forces et le **P.F.D.** dans la base  $(\vec{e}_x, \vec{e}_y)$ .

Comme la verticale  $Oz_0$  donne la direction de  $\vec{P}$  et que  $Ox_0$  fait un angle  $\alpha$  avec  $\vec{e}_x$ ,  $\vec{P}$  fait un angle  $\alpha$  avec  $\vec{e}_y$  :  $\vec{P} = P_x \vec{e}_x + P_y \vec{e}_y = mg \sin \alpha \vec{e}_x - mg \cos \alpha \vec{e}_y$

Par ailleurs :  $\vec{R} = R_y \vec{e}_y$

• La seconde loi de Newton (**P.F.D.**) s'écrit :  $m \begin{vmatrix} \ddot{x} \\ \ddot{y} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} mg \sin \alpha \\ -mg \cos \alpha \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} 0 \\ R_y \end{vmatrix}$

En projetant cette équation vectorielle selon  $\vec{e}_x$ , et en remarquant que  $\ddot{x} = \dot{v}_x$ , on obtient :

$$m \dot{v}_x = mg \sin \alpha \quad \text{d'où} \quad \boxed{v(t) = v_x(t) = g \sin \alpha \cdot t}$$

### ■ Comment déterminer les composantes de la réaction d'un support solide sur un point matériel ?

□ **Méthode 3.**— Après avoir appliqué la **Méthode 1** :

- on projette le **P.F.D.** dans la base adaptée au problème et
- on applique les lois de COULOMB lorsqu'il y a des frottements solide/solide.

■ **Rappel des lois de Coulomb** : • Lorsqu'on écrit  $\vec{R} = \vec{R}_N + \vec{R}_T$  avec :

-  $\vec{R}_N$  : la **composante normale** (au support) de la réaction  $\vec{R}$  du support solide sur le point matériel  $M$

-  $\vec{R}_T$  : la **composante tangentielle** (au support et au vecteur vitesse) de la réaction  $\vec{R}$

• Tant que le solide modélisé par le point matériel  $M$  ne glisse pas par rapport au support :  $\|\vec{R}_T\| \leq \mu_S \|\vec{R}_N\|$  où  $\mu_S$  est le coefficient de frottement statique pour le contact solide/support étudié.

• Lorsque le solide  $M$  glisse par rapport au support :  $\|\vec{R}_T\| = \mu_D \|\vec{R}_N\|$  où  $\mu_D = \mu$  est le **coefficient de frottement** dynamique pour le contact solide/support étudié.

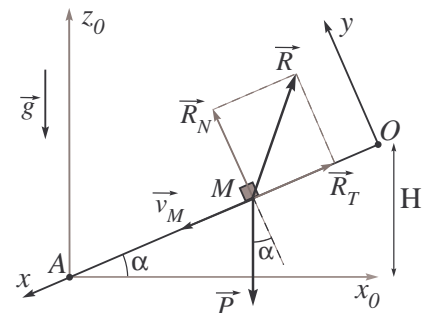
**Rq** : en toute rigueur  $\mu_S > \mu_D$ , mais lorsqu'un énoncé parle d'un seul coefficient de frottement  $\mu$ , il s'agit du coefficient de frottement dynamique :  $\mu = \mu_D$ .

**Ex2** : On modifie l'exemple précédent en supposant, cette fois, que le coefficient de frottement  $\mu$  du palet contre le plan incliné n'est pas nul.

♦ **Q** : Déterminer la réaction  $\vec{R}$  du support en fonction de  $m, g, \mu$  et  $\alpha$ .

**Rép** : On commence par modifier et compléter le schéma.

Comme  $R_x = -\|\vec{R}_T\| = -R_T$  et  $R_y = \|\vec{R}_N\| = R_N$  :



La seconde loi de Newton (**P.F.D.**) s'écrit :  $m \begin{vmatrix} \ddot{x} \\ \ddot{y} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} mg \sin \alpha \\ -mg \cos \alpha \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} -R_T \\ R_N \end{vmatrix}$

La projection de cette équation vectorielle selon  $\vec{e}_x$  et  $\vec{e}_y$  donne, puisque  $y = \text{Cste}$  (soit :  $\ddot{y} = 0$ ) :

$$\begin{cases} m \ddot{x} = mg \sin \alpha - R_T & \text{①} \\ 0 = -mg \cos \alpha + R_N & \text{②} \end{cases} \quad \text{Soit : } \boxed{R_N = mg \cos \alpha} \quad \text{et} \quad \boxed{R_T = \mu \cdot R_N = \mu \cdot mg \cos \alpha}$$

### ■ Comment utiliser les conditions initiales pour déterminer les constantes d'intégration de l'équation horaires du mouvement ?

**Ex3 :** On suppose que dans l'exemple précédent,  $M$  est propulsé, à  $t = 0$ , depuis un point  $M_0$  d'abscisse  $OM_0 = x_0$  avec la vitesse initiale  $v_0$ .

♦ **Q :** En déduire la position  $OM = x(t)$  au cours du temps.

**Rép :** • L'équation ① devient, après simplification par  $m$  et factorisation par  $g$  :

$$\ddot{x} = g(\sin \alpha - \mu \cos \alpha) \quad (= \text{Cste : mouvement uniformément accéléré})$$

• **L'intégration de l'accélération donne la vitesse :**

$$v(t) = \dot{x}(t) = g(\sin \alpha - \mu \cos \alpha)t + A \quad (\text{où } A \text{ est une constante à déterminer})$$

Comme  $\dot{x}(0) = \begin{cases} v_0 & \text{d'après la 2}^{\text{e}} \text{ Condition Initiale de l'énoncé} \\ A & \text{d'après le calcul littéral} \end{cases}$  on en déduit  $A = v_0$ ,

soit : 
$$v(t) = \dot{x}(t) = g(\sin \alpha - \mu \cos \alpha)t + v_0$$

• **L'intégration de la vitesse donne la position :**

$$x(t) = g(\sin \alpha - \mu \cos \alpha)\frac{t^2}{2} + v_0.t + B \quad (\text{où } B \text{ est une constante à déterminer})$$

Comme  $x(0) = \begin{cases} x_0 & \text{d'après la 1}^{\text{e}} \text{ Condition Initiale de l'énoncé} \\ B & \text{d'après le calcul littéral} \end{cases}$  on en déduit  $B = x_0$ ,

soit : 
$$x(t) = g(\sin \alpha - \mu \cos \alpha)\frac{t^2}{2} + v_0.t + x_0$$

### ■ Comment déterminer un coefficient de frottement ?

□ **Méthode 4.**— On se place à la limite de glissement pour laquelle : - le solide est sur le point de quitter sa position d'équilibre on a encore  $\vec{F}_{\text{ext}} \cong \vec{0}$   
- le solide commence tout juste de glisser :  $R_T = \mu.R_N$

**Ex4 :** Dans le cas de l'exemple **Ex2**, on suppose que le palet commence à glisser pour  $\alpha_0 = 30^\circ$ .

**Q :** En déduire la valeur de  $\mu$ .

**Rép :**  $\mathcal{S} = \{M, m\}$  est étudié dans le référentiel  $\mathcal{R}$  terrestre supposé galiléen n'est soumis qu'à son poids et à la réaction du support.

- Au moment où  $M$  est sur le point de quitter sa position d'équilibre, on a encore  $\vec{a}_{M/\mathcal{R}} = \vec{0}$ . La 2<sup>e</sup> loi de Newton s'écrit :

$$\vec{P} + \vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \begin{cases} mg \sin \alpha - R_T = 0 \\ -mg \cos \alpha + R_N = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} R_T = mg \sin \alpha \\ R_N = mg \cos \alpha \end{cases}$$

- Comme par ailleurs, le palet commence tout juste de glisser :  $R_T = \mu.R_N$

Soit : 
$$\mu = \frac{R_T}{R_N} = \tan \alpha_0 \Rightarrow \text{A.N. : } \mu = \tan \frac{\pi}{6} = 0,58$$

### ■ Comment calculer le travail d'une force conservative/dérivant d'une $\mathcal{E}_p$ connue ?

□ **Méthode 5.**— On revient à la définition d'une force conservative :  
$$\delta W(\vec{F}_C) = -d\mathcal{E}_p \Rightarrow W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_C) = -\Delta \mathcal{E}_p \Leftrightarrow W_{A \rightarrow B}(\vec{F}_C) = \mathcal{E}_p(A) - \mathcal{E}_p(B)$$

**Ex5 :** Si on reprend **Ex2** avec  $M$  se déplaçant de  $O$  vers  $A$ , le travail du poids est :

$$W(\vec{P}) = -\Delta \mathcal{E}_{p,g} = -(mgz_{0,A} - mgz_{0,O}) \text{ soit } W(\vec{P}) = mgH \quad (> 0 : \text{travail moteur})$$

**Rq :** Ici,  $\mathcal{E}_{p,g}(M) = +mgz_{0,M}$  car la verticale  $Oz_0$  est ascendante (cf. schéma, p. 2!)

## ■ Comment calculer le travail d'une force quelconque ?

□ **Méthode 6.**— Pour calculer le travail d'une force quelconque, on revient à la définition :

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \int_A^B \delta W = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{OM}$$

(l'expression de la force  $\vec{F}$  ou la nature de la trajectoire entre  $A$  et  $B$  permettant de savoir dans quelle base exprimer le déplacement élémentaire)

**Ex6 :** Si on reprend **Ex2** avec  $M$  se déplaçant de  $O$  vers  $A$ , le travail de la réaction  $\vec{R}$  est :

$$W(\vec{R}) = W(\vec{R}_N) + W(\vec{R}_T) = \int_O^A \underbrace{R_N \vec{e}_y \cdot d\vec{OM}}_{=0 \text{ car } \vec{R}_N \perp d\vec{OM}} + \int_O^A -R_T \vec{e}_x \cdot d\vec{OM}$$

$$\text{Soit : } W(\vec{R}) = \int_O^A -\mu \cdot mg \cos \alpha \vec{e}_x \cdot dx \cdot \vec{e}_x = \int_0^{x_A} -\mu \cdot mg \cos \alpha dx = -\mu \cdot mg \cdot x_A \cos \alpha$$

$$\text{Comme } x_A = OA = \frac{H}{\sin \alpha}, \text{ on peut aussi écrire : } \boxed{W(\vec{R}) = -\mu \cdot mg \cdot H \cotan \alpha}.$$

## ■ Quand utiliser le théorème de l'énergie cinétique ?

□ **Méthode 7.**— On peut appliquer le **Thm de l' $\mathcal{E}_k$**  :

- lorsque, connaissant la norme de la vitesse d'un point en une position  $A$ , on cherche la norme de sa vitesse en  $B$
- lorsqu'on le travail de chacune des forces extérieures est facilement calculable.

**Ex7 :** Si on reprend **Ex2**, on peut facilement exprimer la vitesse de  $M$  en  $A$  en appliquant le **Thm de l' $\mathcal{E}_k$**  car :

- la vitesse initiale en  $O$  est connue ( $v_O = 0$ ),
- on peut facilement calculer le travail du poids (cf. **Ex5**) et celui de la réaction du support (cf. **Ex6**). D'où :

$$\Delta \mathcal{E}_{k,O \rightarrow A} = W(\vec{F}_{\text{ext}}) \Leftrightarrow \frac{1}{2} m v_A^2 - \frac{1}{2} m v_O^2 = W(\vec{P}) + W(\vec{R})$$

$$\text{On en déduit : } \boxed{v_A = \sqrt{2gH(1 - \mu \cotan \alpha)}}$$

**Rq :** Pour que  $v_A$  existe, il faut que  $\tan \alpha > \mu$ , soit, d'après **Ex4** :  $\alpha > \alpha_0 = 30^\circ$ .

## ■ Quand est-il préférable d'utiliser plutôt le théorème de l'énergie mécanique ?

□ **Méthode 8.**— Le **Thm de l' $\mathcal{E}_m$**  est très utile lorsqu'il n'y a pas de forces dissipatives (pas de frottements). L'application du **Thm de l' $\mathcal{E}_m$**  conduit alors à :

$$\delta \mathcal{E}_m = \delta W_{NC} = 0 \Leftrightarrow \mathcal{E}_m = \text{Cte}$$

$\Rightarrow$  L'énergie mécanique est une constante du mouvement et le système est qualifié de conservatif.

$\Rightarrow$  La dérivation temporelle de l'équation  $\mathcal{E}_m = \text{Cte}$  (avec  $\mathcal{E}_m = \mathcal{E}_k + \mathcal{E}_p$ ) donne alors accès à l'équation du mouvement.

$$\Delta \mathcal{E}_{m,A \rightarrow B} = W_{NC} = 0$$

$$\Leftrightarrow \mathcal{E}_m(A) = \mathcal{E}_m(B) \Leftrightarrow \mathcal{E}_k(A) + \mathcal{E}_p(A) = \mathcal{E}_k(B) + \mathcal{E}_p(B)$$

**Rq :** Pour appliquer le **Thm de l' $\mathcal{E}_m$**  ou bien le **Thm de l' $\mathcal{E}_k$**  pour un point  $M$  évoluant entre un état  $A$  et un état  $B$ , il faut prendre soin de correctement définir l'état initial (position de  $A$ , vitesse de  $A$ ) et l'état final (position de  $B$ , vitesse de  $B$ ).

**Ex8 :** On lâche un point matériel  $\{M, m\}$  de la hauteur  $h$  dans le référentiel terrestre. On néglige les frottements dus à l'air.

■ **Comment utiliser le théorème de l'énergie mécanique ?**

$$\Delta \mathcal{E}_m = W_{NC} \text{ avec } W_{NC} = W(\vec{R})$$

Comme  $\vec{R} \perp \vec{v}_{M/\mathcal{R}}$  (aucun frottements) on a :  $\delta W(\vec{R}) = \vec{R} \cdot d\vec{OM} = \vec{R} \cdot \vec{v}_{M/\mathcal{R}} dt = 0$ , donc :  $W_{NC} = 0$ .

On en conclut :  $\Delta \mathcal{E}_m = 0$  soit :  $\mathcal{E}_m(M) = \mathcal{E}_m(A)$  (en l'absence de frottements, l'énergie mécanique est constante et le système est conservatif).

$$\text{Avec : } \begin{cases} \mathcal{E}_m(A) = \frac{1}{2}mv_A^2 + mgz_A = 0 + mgh \\ \mathcal{E}_m(M) = \frac{1}{2}mv_M^2 + mgz_M = \frac{1}{2}mv^2 + mga(1 - \cos \theta) \end{cases}$$

$$\text{Donc : } \mathcal{E}_m(M) = \mathcal{E}_m(A) \Rightarrow \frac{1}{2}mv^2 + mga(1 - \cos \theta) = mgh \Rightarrow \boxed{v = \sqrt{2g(h - a(1 - \cos \theta))}}$$