

Chapitre 2

Dynamique d'un système de points matériels

La dynamique des systèmes matériels tient compte de l'effet des actions (forces) sur le mouvement.

1 Actions extérieures et intérieures

Pour un système matériel Σ , les actions mécaniques (forces) mises en jeu peuvent être classées en deux types :

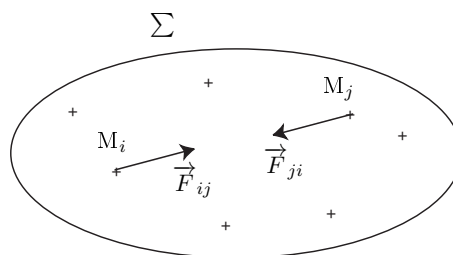
- les actions extérieures \vec{F}_{ext} : qui sont exercées par l'extérieur sur le système.
- Les action intérieures \vec{F}_{ext} : elles sont exercées par toute partie de Σ sur les autres parties.

D'après le principe de l'action et de la réaction, la force (intérieure) exercée par M_i sur M_j est opposée à celle exercée M_j sur M_i :

$$\vec{F}_{ij} = -\vec{F}_{ji}$$

donc la résultante des actions intérieures à un système est nulle :

$$\boxed{\sum_i \vec{F}_{\text{int}} = \vec{0}} \quad (24)$$



et le moment totale en un point A est aussi nulle :

$$\boxed{\sum_i \vec{M}_{A,\text{int}} = \vec{0}} \quad (25)$$

Exemple : Considérons un système constitué de deux corps A et B.

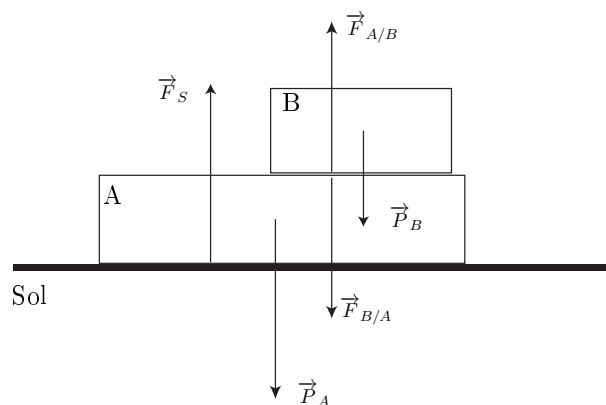
Pour le système $\Sigma = \{A + B\}$:

- les forces extérieures sont : \vec{P}_A , \vec{P}_B et \vec{F}_S .
- les forces intérieures sont : $\vec{F}_{A/B}$ et $\vec{F}_{B/A}$.

on a : $\vec{F}_{A/B} + \vec{F}_{B/A} = \vec{0}$.

Pour le système $\Sigma = \{A\}$:

- les forces : \vec{P}_A , $\vec{F}_{B/A}$ et \vec{F}_S sont des forces extérieures.



2 Théorème de la résultante cinétique (TRC)

2.1 Énoncé

✓ Dans un référentiel galiléen \mathcal{R}_g , la dérivée par rapport au temps de la quantité de mouvement \vec{P} d'un système fermé (de masse m) est égale à la somme des actions extérieures :

$$\boxed{\frac{d\vec{P}}{dt} / \mathcal{R}_g = m \vec{a}(G/\mathcal{R}_g) = \sum \vec{F}_{\text{ext}}}$$
 (26)

Remarque : Pour un système isolé ($\sum \vec{F}_{\text{ext}} = \vec{0}$) : $\vec{P} = \vec{cte}$ (conservation de la quantité de mouvement totale d'un système isolé)

✓ Dans un référentiel non galiléen \mathcal{R} , le TRC s'écrit :

$$\boxed{\frac{d\vec{P}}{dt} / \mathcal{R} = m \vec{a}(G/\mathcal{R}) = \sum \vec{F}_{\text{ext}} + \vec{F}_{ie} + \vec{F}_{ic}}$$
 (27)

avec :

— $\boxed{\vec{F}_{ie} = \sum_i -m_i \vec{a}_e(M_i) = -m \vec{a}_e(G)}$: Force d'inertie d'entraînement.

En effet :

$$\begin{aligned} \vec{F}_{ie} &= - \sum_i m_i \vec{a}_{ie}(M_i) \\ &= - \sum_i m_i \frac{d^2 \overrightarrow{OM}_i}{dt^2} /_{M_i \in R} \\ &= - \frac{d^2}{dt^2} \left(\sum_i m_i \overrightarrow{OM}_i \right) /_{M_i \in R} \\ &= - \frac{d^2}{dt^2} \left(m \overrightarrow{OG} \right) /_{G \in R} \\ &= -m \vec{a}_{ie}(G) \end{aligned}$$

— $\boxed{\vec{F}_{ic} = \sum_i -m_i \vec{a}_c(M_i) = -m \vec{a}_c(G)}$: Force d'inertie de CORIOLIS.

En effet :

$$\begin{aligned} \vec{F}_{ic} &= - \sum_i m_i \vec{a}_{ic}(M_i) \\ &= - \sum_i m_i 2\vec{\Omega} \wedge \vec{v}_i \\ &= -2\vec{\Omega} \wedge \left(\sum_i m_i \vec{v}_i \right) \\ &= -2\vec{\Omega} \wedge m \vec{v}(G) \\ &= -m \vec{a}_{ic}(G) \end{aligned}$$

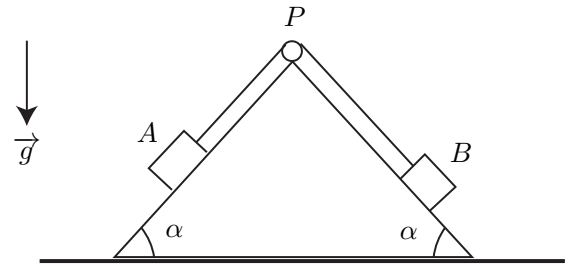
Remarque : Le TRC s'appelle aussi le théorème du centre de masse ou encore le théorème de la quantité de mouvement.

2.2 Application

Un prisme de masse M , dont la section droite a la forme d'un triangle isocèle d'angle α , peut glisser sans frottement sur le sol horizontal. Sur ce prisme, peuvent glisser sans frottement deux cubes A de masse $2m$ et B de masse m , reliés par un fil inextensible passant par une petite poulie P ; le fil et la poulie ont une masse négligeable et les deux brins de fil sont en permanence parallèles aux lignes de plus grande pente du prisme.

Calculer l'accélération a du prisme.

Réponse : $a = \frac{m \sin \alpha \cos \alpha}{M + 3m \sin^2 \alpha} g$



3 Théorème du moment cinétique (TMC)

3.1 Énoncé du TMC

Dans un référentiel galiléen \mathcal{R}_g , la dérivée par rapport au temps, du moment cinétique \vec{L}_A d'un système fermé, en un point A fixe dans \mathcal{R}_g , est égale au moment en A des actions extérieures.

$$\boxed{\frac{d\vec{L}_A}{dt} = \sum \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ext}}} \quad (28)$$

En effet, le TMC appliqué à un point M_i dans un référentiel galiléen est :

$$\frac{d\vec{L}_{i,A}}{dt} = \vec{\mathcal{M}}_{i,A}^{\text{ext}} + \vec{\mathcal{M}}_{i,A}^{\text{int}}$$

où A est un point fixe.

soit :

$$\sum_i \frac{d\vec{L}_{i,A}}{dt} = \sum_i \vec{\mathcal{M}}_{i,A}^{\text{ext}} + \sum_i \vec{\mathcal{M}}_{i,A}^{\text{int}}$$

et puisque $\sum_i \vec{\mathcal{M}}_{i,A}^{\text{int}} = \vec{0}$, il vient :

$$\frac{d\vec{L}_A}{dt} = \sum \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ext}}$$

Remarque 1 : Pour un système isolé ($\sum \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ext}} = \vec{0}$) : $\vec{L}_A = \text{cte}$ (il y a conservation du moment cinétique, en un point fixe, d'un système isolé).

Remarque 1 : si le point A n'est pas fixe on montre que :

$$\frac{d\vec{L}_A}{dt} + \vec{v}(A) \wedge m \vec{v}(G) = \sum \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ext}}$$

3.2 TMC en G

Dans un référentiel galiléen \mathcal{R}_g , le TMC appliqué en G (centre de masse du système) s'écrit :

$$\boxed{\frac{d\vec{L}_G}{dt} = \sum \vec{\mathcal{M}}_{G,\text{ext}}} \quad (29)$$

cette expression est valable même si G n'est pas fixe dans \mathcal{R}_g .

3.3 TMC dans un référentiel non galiléen

Dans un référentiel non galiléen \mathcal{R} , le TMC en un point A fixe dans \mathcal{R} s'écrit :

$$\boxed{\frac{d\vec{L}_A}{dt} = \sum \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ext}} + \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ie}} + \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ic}}} \quad (30)$$

avec :

$$\begin{aligned} - \quad & \boxed{\vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ie}} = - \sum_i \overrightarrow{AM}_i \wedge m_i \vec{a}_e(M_i)} && : \text{Moment des forces d'inertie d'entraînement} \\ - \quad & \boxed{\vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ic}} = - \sum_i \overrightarrow{AM}_i \wedge m_i \vec{a}_c(M_i)} && : \text{Moment des forces d'inertie de CORIOLIS} \end{aligned}$$

3.4 TMC dans le référentiel barycentrique

Dans le référentiel barycentrique \mathcal{R}^* , le TMC appliqué au point G s'écrit :

$$\boxed{\frac{d\vec{L}_G^*}{dt} = \sum \vec{\mathcal{M}}_{G,\text{ext}}} \quad (31)$$

cette expression est valable même si \mathcal{R}^* n'est pas galiléen.

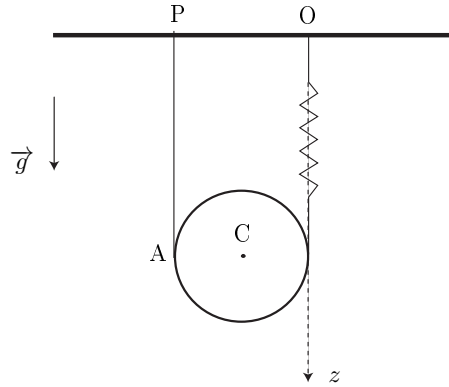
En effet, dans \mathcal{R}^* , qui est en translation, on a :

$$\begin{aligned} - \quad & \vec{\mathcal{M}}_{G,\text{ie}} = - \sum_i \overrightarrow{GM}_i \wedge m_i \vec{a}_e(M_i) = - \sum_i \overrightarrow{GM}_i \wedge m_i \vec{a}_e(G) = - \underbrace{\left(\sum_i m_i \overrightarrow{GM}_i \right)}_{=\vec{0}} \wedge \vec{a}_e(G) = \vec{0} \\ - \quad & \vec{\mathcal{M}}_{G,\text{ic}} = \vec{0} \text{ car } \mathcal{R}^* \text{ est en translation.} \end{aligned}$$

3.5 Applications

Considérons le système mécanique schématisé ci-contre. Le fil AP est inextensible, supposé sans masse, sans raideur et ne glisse pas sur le cylindre. Le ressort a une raideur k .

Calculer la période des oscillations verticales du centre C du cylindre homogène de masse m et de rayon R .



Réponse : $T = 2\pi\sqrt{\frac{3m}{8k}}$

4 Théorème de l'énergie cinétique (TEC)

4.1 TEC dans un référentiel galiléen

Dans un référentiel \mathcal{R}_g , l'énergie cinétique d'un système de points matériels $\Sigma\{M_i(m_i)\}$ est :

$$E_c = \sum_i \frac{1}{2} m_i \vec{v}_i^2 \quad \Longrightarrow \quad \frac{dE_c}{dt} = \sum_i m_i \vec{a}_i \cdot \vec{v}_i$$

le PFD appliqué au point M_i dans le référentiel **galiléen** \mathcal{R}_g est :

$$m_i \vec{a}_i = \vec{f}_{i,ext} + \vec{f}_{i,int}$$

donc :

$$\frac{dE_c}{dt} = \sum \vec{v}_i \cdot \vec{f}_{i,ext} + \sum \vec{v}_i \cdot \vec{f}_{i,int}$$

d'où le TEC pour un système quelconque dans un référentiel **galiléen** \mathcal{R}_g :

$$\boxed{\frac{dE_c}{dt} = \sum \mathcal{P}_{ext} + \sum \mathcal{P}_{int}} \quad (32)$$

avec :

✓ $\sum \mathcal{P}_{ext} = \sum_i \left(\vec{f}_{i,ext} \cdot \vec{v}_i \right)$ la somme des puissances des actions extérieures appliquées sur le système (Σ).

✓ $\sum \mathcal{P}_{int} = \sum_i \left(\vec{f}_{i,int} \cdot \vec{v}_i \right)$ la somme des puissances des actions intérieures à (Σ).

En intégrant entre deux instants t_1 et t_2 il vient :

$$\boxed{E_{c2} - E_{c1} = \sum W_{ext}(t_1, t_2) + \sum W_{int}(t_1, t_2)} \quad (33)$$

où $\sum W_{int}(t_1, t_2)$ est la somme des travaux des actions intérieures entre les instants t_1 et t_2 .
et $\sum W_{ext}(t_1, t_2)$ est la somme des travaux des actions extérieures entre les instants t_1 et t_2 .

Remarque 1 : Bien que la somme des actions intérieures est nulle, la puissance de ces actions n'est pas nulle à priori.

Remarque 2 : La puissance \mathcal{P}_{int} des actions intérieures est indépendante du référentiel dans lequel on fait les calculs. En effet :

- Dans un référentiel $\mathcal{R}(O, x, y, z)$, la puissance des actions intérieures est :

$$\mathcal{P}_{int} = \sum_i \left(\vec{f}_{i,int} \cdot \vec{v}_i \right)$$

- Dans un autre référentiel $\mathcal{R}'(O', x', y', z')$, elle s'écrit :

$$\mathcal{P}'_{int} = \sum_i \left(\vec{f}_{i,int} \cdot \vec{v}'_i \right)$$

car la force est indépendante du référentiel.

D'après la loi de composition des vitesses, on a :

$$\vec{v}_i = \vec{v}'_i + \vec{v}(O'/\mathcal{R}) + \vec{\Omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{O'M_i}$$

donc :

$$\mathcal{P}_{int} = \sum_i \left(\vec{f}_{i,int} \cdot \vec{v}'_i \right) + \left(\sum_i \vec{f}_{i,int} \right) \cdot \vec{v}(O'/\mathcal{R}) + \vec{\Omega} \cdot \sum_i \left(\overrightarrow{O'M_i} \wedge \vec{f}_{i,int} \right)$$

or :

$$\sum_i \vec{f}_{i,\text{int}} = \vec{0} \quad \text{et} \quad \sum_i \overrightarrow{O'M_i} \wedge \vec{f}_{i,\text{int}} = \vec{0}$$

d'où :

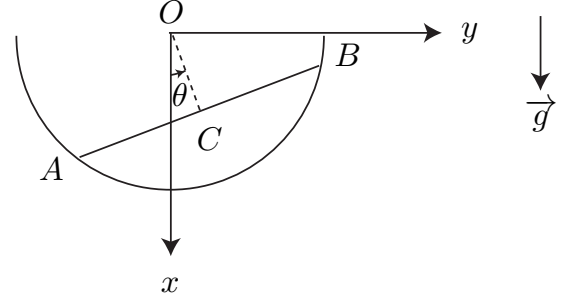
$$\mathcal{P}_{\text{int}} = \mathcal{P}'_{\text{int}}$$

Application :

Une tige homogène AB , de centre C , de longueur $2L$, de moment d'inertie $J = \frac{1}{3}mL^2$ par rapport à un axe perpendiculaire à la tige et passant par C , glisse sans frottement à l'intérieur d'un demi-cercle de centre O et de rayon $R = \frac{2}{\sqrt{3}}L$.

Ce demi-cercle est situé dans le plan vertical (Oxy) d'un référentiel galiléen.

1. En appliquant le théorème de l'énergie cinétique, déterminer l'équation différentielle vérifiée par l'angle $\theta = (\overrightarrow{Ox}, \overrightarrow{OC})$.



Réponse : $\ddot{\theta} + \frac{g}{R} \sin \theta$

4.2 TEC dans un référentiel non galiléen

Dans un référentiel non galiléen \mathcal{R}' , l'énergie cinétique d'un système de points matériels $\Sigma\{M_i(m_i)\}$ est :

$$E'_c = \sum_i \left(\frac{1}{2} m_i \vec{v}'_i \right) \implies \frac{dE'_c}{dt} = \sum_i (m_i \vec{a}'_i) \cdot \vec{v}'_i$$

le PFD appliquée au point M_i dans \mathcal{R}' est :

$$m_i \vec{a}'_i = \vec{f}_{i,\text{ext}} + \vec{f}_{i,\text{int}} + \vec{f}_{ie}(M_i) + \vec{f}_{ic}(M_i)$$

d'où :

$$\frac{dE'_c}{dt} = \sum \mathcal{P}'_{\text{ext}} + \sum \mathcal{P}'_{\text{int}} + \mathcal{P}_{ie} + \mathcal{P}_{ic}$$

avec :

- $\sum \mathcal{P}'_{\text{ext}} = \sum_i (\vec{f}_{i,\text{ext}} \cdot \vec{v}'_i)$ la puissance des actions extérieures.
- $\sum \mathcal{P}'_{\text{int}} = \sum_i (\vec{f}_{i,\text{int}} \cdot \vec{v}'_i)$ la puissance des actions intérieures.
- $\mathcal{P}_{ie} = \sum_i (\vec{f}_{ie}(M_i) \cdot \vec{v}'_i) = - \sum_i (m_i \vec{a}'_{ie}(M_i) \cdot \vec{v}'_i)$ la puissance des forces d'entraînement.
- $\mathcal{P}_{ic} = \sum_i (\vec{f}_{ic}(M_i) \cdot \vec{v}'_i) = -2 \sum_i m_i (\vec{\Omega}_{\mathcal{R}'/\mathcal{R}} \wedge \vec{v}'_i) \cdot \vec{v}'_i = \vec{0}$: la puissance des forces de CORIOLIS est nulle.

d'où le TEC pour un système quelconque dans un référentiel non galiléen :

$$\boxed{\frac{dE'_c}{dt} = \sum \mathcal{P}'_{\text{ext}} + \sum \mathcal{P}'_{\text{int}} + \mathcal{P}_{ie}} \quad (34)$$

4.3 TEC dans le référentiel barycentrique \mathcal{R}^*

Considérons un système de points matériels $\Sigma\{M_i(m_i)\}$ dans un référentiel \mathcal{R} et soit \mathcal{R}^* le référentiel barycentrique (a priori non galiléen) par rapport à \mathcal{R} .

Le TEC dans \mathcal{R}^* s'écrit :

$$\frac{dE_c^*}{dt} = \sum \mathcal{P}_{\text{ext}}^* + \sum \mathcal{P}_{\text{int}}^* + \mathcal{P}_{\text{ie}}^*$$

avec :

$$\mathcal{P}_{\text{ie}}^* = \sum_i \left[\vec{f}_{\text{ie}}(M_i) \cdot \vec{v}_i^* \right] = - \sum_i [m_i \vec{a}_{\text{ie}}^*(M_i) \cdot \vec{v}_i^*]$$

or :

$$\begin{aligned} \vec{a}_{\text{ie}}^*(M_i) &= \vec{a}(G/\mathcal{R}) + \frac{d\vec{\Omega}_{\mathcal{R}^*/\mathcal{R}}}{dt} \wedge \overrightarrow{GM_i} + \vec{\Omega}_{\mathcal{R}^*/\mathcal{R}} \wedge (\vec{\Omega}_{\mathcal{R}^*/\mathcal{R}} \wedge \overrightarrow{GM_i}) \\ &= \vec{a}_{G/\mathcal{R}} \quad \text{puisque } \vec{\Omega}_{\mathcal{R}^*/\mathcal{R}} = \vec{0} \end{aligned}$$

d'où :

$$\begin{aligned} \mathcal{P}_{\text{ie}}^* &= -\vec{a}_{G/\mathcal{R}} \cdot \sum_i [m_i \vec{v}_i^*] \\ &= -\vec{a}_{G/\mathcal{R}} \cdot \frac{d}{dt} \sum_i [m_i \overrightarrow{GM_i}] \\ &= \vec{0} \quad \text{par définition du centre d'inertie G} \end{aligned}$$

donc la puissance des forces d'inertie dans le référentiel barycentrique est nulle :

$$\boxed{\mathcal{P}_{\text{ie}}^* = 0} \tag{35}$$

Le TEC dans le référentiel barycentrique \mathcal{R}^* (qui n'est pas a priori galiléen) s'écrit comme dans un référentiel galiléen :

$$\boxed{\frac{dE_c^*}{dt} = \mathcal{P}_{\text{ext}}^* + \mathcal{P}_{\text{int}}^*} \tag{36}$$

4.4 TEC pour un solide

a/ Puissance des actions intérieures :

Considérons deux points M_i et M_j d'un solide. La puissance des forces intérieures \vec{F}_{ij} et \vec{F}_{ji} est :

$$\mathcal{P}_{\text{int}} = \vec{F}_{ij} \cdot \vec{v}_i + \vec{F}_{ji} \cdot \vec{v}_j$$

soit :

$$\mathcal{P}_{\text{int}} = \vec{F}_{ij} \cdot (\vec{v}_i - \vec{v}_j) \quad \text{car} \quad \vec{F}_{ij} = -\vec{F}_{ji} = F \frac{\overrightarrow{M_i M_j}}{M_i M_j} = \text{cte } \overrightarrow{M_i M_j}$$

d'où :

$$\mathcal{P}_{\text{int}} = \vec{F}_{ij} \cdot \frac{d\overrightarrow{M_i M_j}}{dt} = \text{cte } \overrightarrow{M_i M_j} \cdot \frac{d\overrightarrow{M_i M_j}}{dt} = \text{cte } \frac{1}{2} \frac{d\overrightarrow{M_i M_j}^2}{dt} = 0 \quad \text{car } \overrightarrow{M_i M_j}^2 = \text{cte (solide)}$$

Donc pour un système solide, la puissance des actions intérieures est nulle dans tout référentiel :

$$\boxed{\sum \mathcal{P}_{\text{int}} = 0} \quad (37)$$

b/ Puissance des actions extérieures :

Soit une force \vec{F} appliquée en un point M du solide et A un point quelconque de ce solide. La puissance de cette force dans une référentiel \mathcal{R} est :

$$\begin{aligned} \mathcal{P} &= \vec{F} \cdot \vec{v}(M) \\ &= \vec{F} \cdot (\vec{v}(A) + \vec{\Omega} \wedge \overrightarrow{AM}) \\ &= \vec{F} \cdot \vec{v}(A) + \vec{F} \cdot (\vec{\Omega} \wedge \overrightarrow{AM}) \\ &= \vec{F} \cdot \vec{v}(A) + \vec{\Omega} \cdot (\overrightarrow{AM} \wedge \vec{F}) = \vec{F} \cdot \vec{v}(A) + \vec{\Omega}_{S/\mathcal{R}} \cdot \vec{\mathcal{M}}_A(F) \end{aligned}$$

$$\boxed{\sum \mathcal{P}_{\text{ext}} = \sum \vec{F}_{\text{ext}} \cdot \vec{v}(A) + \sum \vec{\mathcal{M}}_{A,\text{ext}} \cdot \vec{\Omega}_{S/\mathcal{R}}} \quad (38)$$

A est un point quelconque du solide.

c/ TEC pour un solide :

Pour un solide, le TEC dans un référentiel galiléen \mathcal{R}_g , s'écrit alors :

$$\boxed{\frac{dE_c}{dt} = \sum \mathcal{P}_{\text{ext}}} \quad (39)$$

✓ E_c est l'énergie cinétique du solide dans \mathcal{R}_g .

✓ $\sum \mathcal{P}_{\text{ext}}$ est la somme des puissances des actions extérieures appliquées sur le solide.

En intégrant entre deux instants t_1 et t_2 il vient :

$$\boxed{E_{c2} - E_{c1} = \sum W_{\text{ext}}(t_1, t_2)} \quad (40)$$

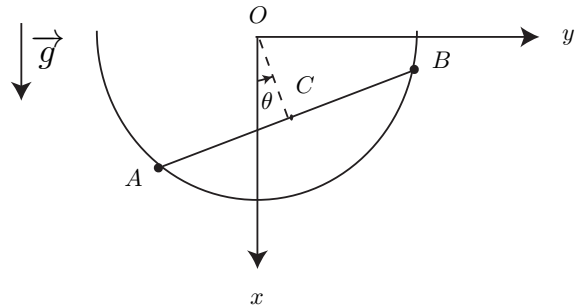
où $\sum W_{\text{ext}}(t_1, t_2)$ est la somme des travaux des actions extérieures entre les instants t_1 et t_2 .

Application :

Une tige homogène AB, de centre C, de longueur 2l, de moment d'inertie $J = \frac{1}{3} m l^2$ par rapport à un axe perpendiculaire à la tige et passant par C, glisse sans frottement à l'intérieur d'un demi-cercle de centre O et de rayon $R = \frac{2}{\sqrt{3}} L$.

Ce demi-cercle est situé dans le plan vertical (Oxy) d'un référentiel galiléen.

1. En appliquant le théorème de l'énergie cinétique, déterminer l'équation différentielle vérifiée par l'angle $\theta = (\overrightarrow{Ox}, \overrightarrow{OC})$.



Réponse : $\ddot{\theta} + \frac{g}{R} \sin \theta = 0$

5 Énergie mécanique d'un système de points matériels

5.1 Énergie potentielle

Dans un référentiel \mathcal{R} , l'énergie potentielle E_p dont dérive une force \vec{F} appliquée sur un point matériel M est telle que :

$$\boxed{dE_p = -\vec{F} \cdot \vec{v}(M/\mathcal{R}) dt = -\delta W(\vec{F})} \quad (41)$$

On dit que la force \vec{F} est une force **conservative**.

L'énergie potentielle d'un système $\Sigma\{M_i(m_i)\}$ est la somme des énergies potentielles de toutes les forces conservatives :

$$E_p = \sum_i E_{pi}$$

où E_{pi} est l'énergie potentielle de la force **conservative** f_i .

5.2 Théorème de l'énergie mécanique (TEM)

L'énergie mécanique du système $\Sigma\{M_i(m_i)\}$ dans \mathcal{R} est :

$$E_m = E_c + E_p = \sum_i \left(\frac{1}{2} m_i \vec{v}_i^2 \right) + \sum_i E_{pi}$$

d'où :

$$dE_m = dE_c + dE_p$$

or :

$$dE_c = \sum \delta W^c + \sum \delta W^{nc} \quad \text{et} \quad dE_p = -\delta W^c$$

avec δW^c et δW^{nc} sont respectivement les travaux élémentaires des forces conservatives et non conservatives.

d'où le théorème de l'énergie mécanique (TEM) :

$$\boxed{dE_m = \sum \delta W^{nc}} \quad (42)$$

5.3 Conservation de l'énergie mécanique

Si toutes les forces non conservatives appliquées sur un système ne travaillent pas, alors :

$$\delta W^{nc} = 0 \quad \Rightarrow \quad \boxed{E_m = \text{cte}}$$

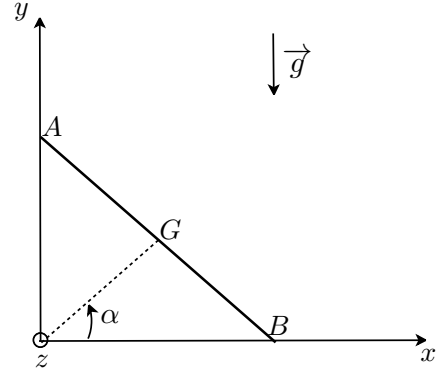
dans ce cas, et le système est dit **conservatif**.

L'équation $\boxed{E_m = E_c + E_p = \text{cte}}$ est une intégrale première du mouvement : c'est l'**intégrale première de l'énergie** .

Remarque : Dans un référentiel non galiléen, il faut tenir compte des forces d'inertie d'entraînement qui peuvent éventuellement dériver d'une énergie potentielle.

Application :

Le référentiel terrestre est supposé galiléen. Une barre AB homogène de masse m , de longueur $2b$ et de centre G , milieu de AB , est posée sur le sol horizontal et repose contre un mur vertical. Sa position est déterminée par l'angle $\alpha = (\vec{Ox}, \vec{OG})$. Les contacts en A et B sont supposés sans frottements.



1. Écrire l'intégrale première de l'énergie en supposant qu'à l'instant initial, la barre est immobile avec une inclinaison α_0 .
2. Calculer la réaction \vec{R}_A , du mur sur la barre, et en déduire pour quelle inclinaison α_1 , la barre quitte le mur. On donne le moment d'inertie de la barre par rapport à sa médiatrice $J = \frac{1}{3}mb^2$.

Réponses : $E_m = \frac{2}{3}mb^2\dot{\alpha}^2 + mgb \sin \alpha = mgb \sin \alpha_0$; $R_A = \frac{3}{2}mg \cos \alpha (\frac{3}{2} \sin \alpha - \sin \alpha_0)$; $\sin \alpha_1 = \frac{2}{3} \sin \alpha_0$

6 Notion de torseur

6.1 Définition

Considérons, dans un référentiel \mathcal{R} , un système de point matériels $\Sigma\{M_i(m_i)\}$. À chaque point matériel M_i est associé un vecteur $\vec{Q}_i (= \vec{v}_i, \vec{a}_i, \vec{F}_i, m_i \vec{v}_i, \dots)$.

On définit pour ce système de vecteur :

- la **résultante** : $\vec{R} = \sum_i \vec{Q}_i$
- le **moment** en un point A : $\vec{M}_A = \sum_i \overrightarrow{AM}_i \wedge \vec{Q}_i$

le moment en un autre point B est :

$$\vec{M}_B = \vec{M}_A + \vec{R} \wedge \overrightarrow{AB}$$

La résultante \vec{R} et le moment \vec{M}_A sont appelés **éléments de réduction en A** du **torseur** $\tau = [\vec{R}, \vec{M}_A]$ associé au système $\{\vec{Q}_i\}$.

6.2 Cas particuliers

- si la résultante d'un torseur est nulle ($\vec{R} = \vec{0}$), le torseur est appelé **un couple**.
- si le moment, en un point, d'un torseur est nul ($\vec{M}_A = \vec{0}$), le torseur est appelé **un glisseur**.

6.3 Exemples

✓ Torseur cinétique τ_c :

- Les éléments de réduction sont : $\vec{R} = \sum_i m_i \vec{v}_i = m \vec{v}(G) = \vec{P}$ et $\vec{M}_A = \sum_i \overrightarrow{AM}_i \wedge m_i \vec{v}_i = \vec{L}_A$

- On montre que :

$$\boxed{\vec{L}_B = \vec{L}_A + \vec{P} \wedge \overrightarrow{AB}}$$

- On note le torseur cinétique :

$$\boxed{\tau_c = [\vec{P}, \vec{L}_A]}$$

✓ Torseur dynamique τ_d :

• Les éléments de réduction sont : $\vec{R} = \sum_i m_i \vec{a}_i = m \vec{a}(G) = \vec{S}$ et $\vec{M}_A = \sum_i \overrightarrow{AM}_i \wedge m_i \vec{a}_i = \vec{D}_A$

• On montre que :

$$\vec{D}_B = \vec{D}_A + \vec{S} \wedge \overrightarrow{AB}$$

• On note le torseur dynamique :

$$\tau_d = [\vec{S}, \vec{D}_A]$$

Remarque : il est facile de montrer qu'en un point fixe A on a : $\vec{D}_A = \frac{d\vec{L}_A}{dt}$.

✓ Torseur des actions mécaniques (forces) τ_f :

• Les éléments de réduction sont : $\vec{R} = \sum_i \vec{F}_i$ et $\vec{M}_A = \sum_i \overrightarrow{AM}_i \wedge \vec{F}_i$

• On montre que pour une force \vec{F} appliquée en un point M, on a :

$$\vec{M}_B = \vec{M}_A + \vec{F} \wedge \overrightarrow{AB}$$

• On note le torseur des forces :

$$\tau_f = \left[\sum_i \vec{F}_i, \vec{M}_A(\vec{F}_i) \right]$$

✓ Torseur des vitesses d'un solide (cinématique) τ_v :

Pour deux points d'un solide on a : $\vec{v}_A = \vec{v}_B + \vec{\Omega} \wedge \overrightarrow{BA}$
d'où le torseur cinématique d'un solide :

$$\tau_v = [\vec{\Omega}, \vec{v}_A]$$

6.4 Formulation torsorielles des lois de la mécanique

6.4.1 Principe fondamental

Dans un référentiel galiléen \mathcal{R}_g , le torseur dynamique τ_d d'un système fermé est égal au torseur des actions mécaniques extérieures $\tau_{f,ext}$:

$$[\vec{S}, \vec{D}_A] = \left[\sum_i \vec{F}_{i,ext}, \vec{M}_A(\vec{F}_{i,ext}) \right]$$

d'où le TRC :

$$m \vec{a}(G) = \sum_i \vec{F}_{i,ext}$$

et le TMC en un point fixe A :

$$\vec{D}_A = \frac{d\vec{L}_A}{dt} = \sum_i \vec{M}_A(\vec{F}_{i,ext})$$

6.4.2 Principe de l'action et de la réaction

Le torseur des actions mécaniques exercées par un système Σ_1 sur un système Σ_2 est opposé à celui exercé par Σ_2 sur Σ_1 .

$$\tau_{f,1\rightarrow 2} = -\tau_{f,2\rightarrow 1}$$

d'où :

$$\vec{F}_{1\rightarrow 2} = -\vec{F}_{2\rightarrow 1}$$

et

$$\vec{\mathcal{M}}_A(\vec{F}_{1\rightarrow 2}) = -\vec{\mathcal{M}}_A(\vec{F}_{2\rightarrow 1})$$

Annexe B : Lois de composition des vitesses et des accélérations

Considérons un référentiel fixe $R(O, x, y, z)$ (celui du laboratoire) et un référentiel $R_1(O_1, x_1, y_1, z_1)$ mobile par rapport à R .

On va appeler :

- R le référentiel **absolu**.
- R_1 le référentiel **relatif**.

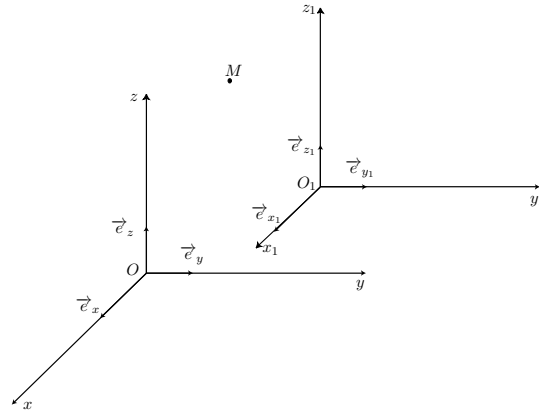


FIGURE 1 – Le référentiel R_1 est en mouvement par rapport à R .

La loi de composition des vitesses est :

$$\vec{v}_a(M) = \vec{v}_r(M) + \vec{v}_e(M)$$

La loi de composition des accélérations est :

$$\vec{a}_a(M) = \vec{a}_r(M) + \vec{a}_e(M) + \vec{a}_c(M)$$

avec :

$$\begin{aligned} \vec{v}_e(M) &= \vec{v}(O_1/R) + \vec{\omega}(R_1/R) \wedge \overline{O_1M} \\ \vec{a}_e(M) &= \vec{a}(O_1/R) + \vec{\omega}(R_1/R) \wedge \left(\vec{\omega}(R_1/R) \wedge \overline{O_1M} \right) + \frac{d}{dt} [\vec{\omega}(R_1/R)]_{/R} \wedge \overline{O_1M} \\ \vec{a}_c(M) &= 2\vec{\omega}(R_1/R) \wedge \vec{v}_r \end{aligned}$$