

Notations utilisées dans ce memento

- $\forall i$: $\mathcal{B}_i = (\vec{x}_i, \vec{y}_i, \vec{z}_i)$ base orthonormée directe ;
 S_i , ou plus simplement \mathbf{i} , solide de repère lié $\mathcal{R}_i = (Q_i, \vec{x}_i, \vec{y}_i, \vec{z}_i)$ avec Q_i point fixe de S_i , G_i son centre d'inertie et m_i sa masse.

Généralités

- $\exists!$ $\vec{\Omega}_{1/0}$ tq. $\forall \vec{A}$ $\boxed{\frac{d\vec{A}}{dt} |_{\mathcal{R}_0} = \frac{d\vec{A}}{dt} |_{\mathcal{R}_1} + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \vec{A}}$ ($\vec{\Omega}_{1/0}$: vecteur vitesse de rotation de $\mathcal{R}_1 / \mathcal{R}_0$)
 – Propriétés : $\vec{\Omega}_{1/0} = -\vec{\Omega}_{0/1} = \vec{\Omega}_{1/2} + \vec{\Omega}_{2/0}$
- Si : \mathcal{B}_0 $\xrightarrow[n \text{ rotations d'angle } \theta_i \text{ (orienté de } \mathcal{B}_{i-1} \text{ vers } \mathcal{B}_i) \text{ et d'axe } \vec{k}_i \text{ (vecteur de base commun à } \mathcal{B}_{i-1} \text{ et } \mathcal{B}_i)]{\mathcal{B}_n}$ alors $\boxed{\vec{\Omega}_{n/0} = \sum_{i=1}^n \vec{\Omega}_{i/i-1} = \sum_{i=1}^n \dot{\theta}_i \vec{k}_i}$
- Si la solution \vec{X} de $\vec{A} \wedge \vec{X} = \vec{B}$ existe : $\vec{X} = -\frac{\vec{A} \wedge \vec{B}}{\|\vec{A}\|^2} + \lambda \vec{A} \quad \forall \lambda$

Cinématique

- Vitesse absolue de M / \mathcal{R}_0 :

$$\boxed{\vec{V}(M/0) = \frac{d\overrightarrow{Q_0M}}{dt} |_{\mathcal{R}_0} \quad \forall Q_0 \in \mathcal{R}_0}$$

- Vitesse d'entraînement en M de $\mathbf{1} / \mathcal{R}_0$:

$$\boxed{\vec{V}(M \in 1/0) = \vec{V}(Q \in 1/0) + \overrightarrow{MQ} \wedge \vec{\Omega}_{1/0} \quad \forall Q}$$

- Propriétés :

$$\boxed{\vec{V}(M \in 1/0) = -\vec{V}(M \in 0/1)}$$

$$\boxed{\vec{V}(M \in 1/0) = \vec{V}(M \in 1/i) + \vec{V}(M \in i/0) \quad \forall i}$$

- Définition : à tout instant, le champ des vitesses des points de $\mathbf{1}$ en mouvement par rapport à \mathcal{R}_0 est un torseur, appelé *torseur distributeur des vitesses* ou *torseur cinématique* :

$$\left\{ \mathcal{V}_{1/0} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{\Omega}_{1/0} \\ \vec{V}(M \in 1/0) \end{array} \right\}_{\mathbf{M}}$$

- Propriétés :

$$\boxed{\left\{ \mathcal{V}_{1/0} \right\} = -\left\{ \mathcal{V}_{0/1} \right\}}$$

$$\boxed{\left\{ \mathcal{V}_{1/0} \right\} = \left\{ \mathcal{V}_{1/i} \right\} + \left\{ \mathcal{V}_{i/0} \right\} \quad \forall i}$$

- Accélération absolue de M / \mathcal{R}_0 :

$$\boxed{\vec{\Gamma}(M/0) = \frac{d\vec{V}(M/0)}{dt} |_{\mathcal{R}_0}}$$

- Cas des mouvements plan sur plan $\mathcal{R}_1 / \mathcal{R}_0$:

- Définition : $\exists \Pi$ tq. $\forall M, \vec{V}(M \in 1/0) // \Pi$

- Propriété : $\vec{\Omega}_{1/0} \perp \Pi$ (ou $\vec{\Omega}_{1/0} = \vec{0}$)

Actions mécaniques, contact entre solides

- *Torseur des actions mécaniques* en M de $\mathbf{1}$ sur $\mathbf{0}$:

$$\left\{ \mathbf{1} \rightarrow \mathbf{0} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{\mathcal{F}}(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{0}) \\ \vec{\mathcal{M}}_M(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{0}) \end{array} \right\}_M$$

- Propriété :

$$\boxed{\left\{ \mathbf{1} \rightarrow \mathbf{0} \right\} = - \left\{ \mathbf{0} \rightarrow \mathbf{1} \right\}} \quad (\text{principe des actions mutuelles})$$

- Soit P un point de la surface de contact entre les solides $\mathbf{1}$ et $\mathbf{2}$, \vec{n}_P vecteur unitaire et normal au plan Π tangent en P aux deux surfaces en contact. On appelle :

- Vecteur vitesse de pivotement de $\mathbf{2}/\mathbf{1}$: $\vec{\Omega}_{2/1}^n = (\vec{\Omega}_{2/1} \cdot \vec{n}_P) \vec{n}_P$
- Vecteur vitesse de roulement de $\mathbf{2}/\mathbf{1}$: $\vec{\Omega}_{2/1}^t = \vec{\Omega}_{2/1} - \vec{\Omega}_{2/1}^n$
- Vecteur vitesse de glissement en P de $\mathbf{2}/\mathbf{1}$: $\vec{\mathcal{G}}(P \in 2/1) = \vec{V}(P \in 2/1)$
 $\vec{\mathcal{G}}(P \in 2/1) \perp \vec{n}_P$ $\vec{\mathcal{G}}(P \in 2/1) = 0$ **en cas de non-glissement**

- Lois de Coulomb, frottement sec

- si il y a non-glissement ou **adhérence** au point P de la surface de contact $\mathbf{2}/\mathbf{1}$:

$$\text{Norme : } \quad \|\vec{f}_P^t(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2})\| \leq f_0 \|\vec{f}_P^n(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2})\| \quad \vec{f}_P(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2}) \text{ est « à l'intérieur » du cône d'adhérence}$$

- si il y a **glissement** au point P de la surface de contact $\mathbf{2}/\mathbf{1}$:

$$\text{Direction : } \quad \vec{f}_P^t(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2}) \wedge \vec{V}(P \in 2/1) = \vec{0}$$

$$\text{Sens : } \quad \vec{f}_P^t(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2}) \cdot \vec{V}(P \in 2/1) < 0$$

$$\text{Norme : } \quad \|\vec{f}_P^t(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2})\| = f \|\vec{f}_P^n(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2})\| \quad \vec{f}_P(\mathbf{1} \rightarrow \mathbf{2}) \text{ est « sur » le cône de frottement}$$

On distingue rarement en pratique le coefficient d'adhérence f_0 du coefficient de frottement f .

Centre et matrice d'inertie d'un solide

- Le centre d'inertie G_1 d'un ensemble matériel E_1 de masse m_1 est définie par :

$$\forall Q : \quad m_1 \vec{QG}_1 = \int_{P \in E_1} \vec{QP} dm$$

- Opérateur d'inertie du solide $\mathbf{1}$ au point Q_1 :

$$\vec{u} \longrightarrow \vec{\mathcal{J}}_{Q_1}(\mathbf{1}, \vec{u}) = [\mathcal{I}_{Q_1}(\mathbf{1})] \vec{u} = \int_{P \in \mathbf{1}} \vec{Q_1P} \wedge (\vec{u} \wedge \vec{Q_1P}) dm_{(P)}$$

- Moment d'inertie de $\mathbf{1}$ par rapport à un axe $\Delta = (Q_1, \vec{i})$ (\vec{i} unitaire) :

$$I_\Delta = \vec{i} \cdot \vec{\mathcal{J}}_{Q_1}(\mathbf{1}, \vec{i})$$

- $[\mathcal{I}_{Q_1}^{(1)}]$ la matrice d'inertie de $\mathbf{1}$ au point Q_1 exprimée dans une base $\mathcal{B}_1 = (\vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$:

$$[\mathcal{I}_{Q_1}^{(1)}] = \begin{bmatrix} A & -F & -E \\ -F & B & -D \\ -E & -D & C \end{bmatrix}_{Q_1}^{\mathcal{B}_1}$$

$$\begin{matrix} \vec{\mathcal{J}}_{Q_1}(1, \vec{x}_1) & \uparrow & \vec{\mathcal{J}}_{Q_1}(1, \vec{y}_1) & \uparrow & \vec{\mathcal{J}}_{Q_1}(1, \vec{z}_1) \end{matrix}$$

avec, si $\vec{Q_1P} = \begin{vmatrix} x \\ y \\ z \end{vmatrix}_{\mathcal{B}_1}$

$$\begin{cases} A = \int_{P \in \mathbf{1}} (y^2 + z^2) dm_{(P)} & D = \int_{P \in \mathbf{1}} yz dm_{(P)} \\ B = \int_{P \in \mathbf{1}} (x^2 + z^2) dm_{(P)} & E = \int_{P \in \mathbf{1}} xz dm_{(P)} \\ C = \int_{P \in \mathbf{1}} (x^2 + y^2) dm_{(P)} & F = \int_{P \in \mathbf{1}} xy dm_{(P)} \end{cases}$$

- Simplifications avant calcul de la matrice d'inertie :

– symétrie plane

Plan de symétrie	Simplifications
$(Q_1, \vec{x}_1, \vec{y}_1)$	$D = E = 0$
$(Q_1, \vec{x}_1, \vec{z}_1)$	$D = F = 0$
$(Q_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$	$E = F = 0$

– symétrie axiale

Axe de symétrie	Simplifications
(Q_1, \vec{x}_1)	$E = F = 0$
(Q_1, \vec{y}_1)	$D = F = 0$
(Q_1, \vec{z}_1)	$D = E = 0$

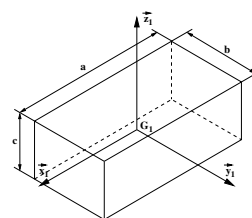
– symétrie de révolution

Axe de symétrie de révolution	Simplifications	La matrice reste inchangée dans *
(Q_1, \vec{x}_1)	$D = E = F = 0$ et $B = C$	$(\vec{x}_1, -, -)$
(Q_1, \vec{y}_1)	$D = E = F = 0$ et $A = C$	$(-, \vec{y}_1, -)$
(Q_1, \vec{z}_1)	$D = E = F = 0$ et $A = B$	$(-, -, \vec{z}_1)$

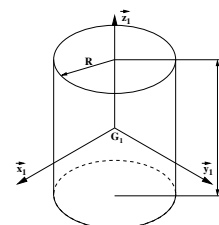
* à ne **jamais** oublier dans les calculs

- Matrices d'inertie les plus courantes

$$[\mathcal{I}_{G_1}^{(s)}] = \begin{bmatrix} \frac{1}{12} m_1 (b^2 + c^2) & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{12} m_1 (a^2 + c^2) & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{12} m_1 (a^2 + b^2) \end{bmatrix}_{G_1}^{\mathcal{B}_1}$$



$$[\mathcal{I}_{G_1}^{(s)}] = \begin{bmatrix} m_1 (\frac{R^2}{4} + \frac{h^2}{12}) & 0 & 0 \\ 0 & m_1 (\frac{R^2}{4} + \frac{h^2}{12}) & 0 \\ 0 & 0 & m_1 \frac{R^2}{2} \end{bmatrix}_{G_1}^{\mathcal{B}_1}$$



- Théorème de Huyghens :

$$[\mathcal{I}_M^{(1)}]_{\mathcal{B}_1} = [\mathcal{I}_{G_1}^{(1)}]_{\mathcal{B}_1} + [\mathcal{I}_M(\{G_1, m_1\})]_{\mathcal{B}_1}$$

où $[\mathcal{I}_M(\{G_1, m_1\})]_{\mathcal{B}_1} = m_1 \begin{bmatrix} b^2 + c^2 & -ab & -ac \\ -ab & a^2 + c^2 & -bc \\ -ac & -bc & a^2 + b^2 \end{bmatrix}_M^{\mathcal{B}_1}$ avec $\vec{MG_1} = \begin{vmatrix} a \\ b \\ c \end{vmatrix}_{\mathcal{B}_1}$

Résultante et moment cinétique

- *Résultante cinétique* d'un solide $\mathbf{1}/\mathcal{R}_0$:

$$\vec{P}(1/0) = m_1 \vec{V}(G_1/0)$$

- *Moment cinétique* en M d'un solide $\mathbf{1}/\mathcal{R}_0$:

$$\forall M, \forall Q \quad \vec{\sigma}_M(1/0) = \vec{\sigma}_Q(1/0) + \overline{MQ} \wedge m_1 \vec{V}(G_1/0)$$

$$\text{En un point fixe } Q_1 \text{ de } \mathbf{1} : \quad \vec{\sigma}_{Q_1}(1/0) = [\mathcal{I}_{Q_1}^{(1)}] \vec{\Omega}_{1/0} + \overline{Q_1 G_1} \wedge m_1 \vec{V}(Q_{01}/0)$$

$$\text{Au centre d'inertie } G_1 \text{ de } \mathbf{1} : \quad \vec{\sigma}_{G_1}(1/0) = [\mathcal{I}_{G_1}^{(1)}] \vec{\Omega}_{1/0}$$

$$\text{En un point fixe } Q_{01} \text{ de } \mathbf{0} \text{ et } \mathbf{1} : \quad \vec{\sigma}_{Q_{01}}(1/0) = [\mathcal{I}_{Q_{01}}^{(1)}] \vec{\Omega}_{1/0}$$

- *Torseur cinétique* en M de $\mathbf{1}/\mathcal{R}_0$:

$$\left\{ \mathcal{C}_{1/0} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{P}(1/0) \\ \vec{\sigma}_M(1/0) \end{array} \right\}_M$$

Résultante et moment dynamique

- *Résultante dynamique* d'un solide $\mathbf{1}/\mathcal{R}_0$:

$$\vec{\mathcal{R}}_D(1/0) = m_1 \vec{\Gamma}(G_1/0)$$

- *Moment dynamique* en M d'un solide $\mathbf{1}/\mathcal{R}_0$:

$$\forall M, \forall Q \quad \vec{\delta}_M(1/0) = \vec{\delta}_Q(1/0) + \overline{MQ} \wedge m_1 \vec{\Gamma}(G_1/0)$$

$$\forall M \quad \vec{\delta}_M(1/0) = \frac{d \vec{\sigma}_M(1/0)}{dt} \Big|_{\mathcal{R}_0} + \vec{V}(M/0) \wedge m_1 \vec{V}(G_1/0)$$

$$\text{En un point fixe } Q_1 \text{ de } \mathbf{1} : \quad \vec{\delta}_{Q_1}(1/0) = \frac{d [\mathcal{I}_{Q_1}^{(1)}] \vec{\Omega}_{1/0}}{dt} \Big|_{\mathcal{R}_0} + \overline{Q_1 G_1} \wedge m_1 \vec{\Gamma}(Q_{01}/0)$$

$$\text{Au centre d'inertie } G_1 \text{ de } \mathbf{1} : \quad \vec{\delta}_{G_1}(1/0) = \frac{d \vec{\sigma}_{G_1}(1/0)}{dt} \Big|_{\mathcal{R}_0} = \frac{d [\mathcal{I}_{G_1}^{(1)}] \vec{\Omega}_{1/0}}{dt} \Big|_{\mathcal{R}_0}$$

$$\text{En un point fixe } Q_{01} \text{ de } \mathbf{0} \text{ et } \mathbf{1} : \quad \vec{\delta}_{Q_{01}}(1/0) = \frac{d \vec{\sigma}_{Q_{01}}(1/0)}{dt} \Big|_{\mathcal{R}_0} = \frac{d [\mathcal{I}_{Q_{01}}^{(1)}] \vec{\Omega}_{1/0}}{dt} \Big|_{\mathcal{R}_0}$$

- *Torseur dynamique* en M de $\mathbf{1}/\mathcal{R}_0$:

$$\left\{ \mathcal{D}_{1/0} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \vec{\mathcal{R}}_D(1/0) \\ \vec{\delta}_M(1/0) \end{array} \right\}_M$$

Énergie cinétique

- *Énergie cinétique* d'un solide **1** dans son mouvement par rapport à un repère \mathcal{R}_0 :

$$\mathcal{T}(1/0) = \frac{1}{2} \{ \mathcal{C}_{1/0} \} \times \{ \mathcal{V}_{1/0} \}$$

$$\begin{array}{l}
 G_1 \text{ centre d'inertie de } \mathbf{1} : \quad \mathcal{T}(1/0) = \frac{1}{2} m_1 \left[\vec{V}(G_1/0) \right]^2 + \frac{1}{2} \vec{\Omega}_{1/0} \cdot \underbrace{\left(\left[\mathcal{I}_{G_1}^{(1)} \right] \vec{\Omega}_{1/0} \right)}_{\vec{\sigma}_{G_1}(1/0)} \\
 Q_{01} \text{ point fixe de } \mathbf{0} \text{ et } \mathbf{1} : \quad \mathcal{T}(1/0) = \frac{1}{2} \vec{\Omega}_{1/0} \cdot \underbrace{\left(\left[\mathcal{I}_{Q_{01}}^{(1)} \right] \vec{\Omega}_{1/0} \right)}_{\vec{\sigma}_{Q_{01}}(1/0)}
 \end{array}$$

- *Énergie cinétique* d'un ensemble \mathcal{S} de solides en mouvement par rapport à un repère \mathcal{R}_0 :

$$\text{Si : } \mathcal{S} = \bigcup_{i=1}^n S_i \quad \mathcal{T}(\mathcal{S}/0) = \sum_{i=1}^n \mathcal{T}(i/0)$$

Puissance

- Puissance développée par les actions de **1** sur **2**, dans le mouvement de **2** par rapport à un repère \mathcal{R}_3 :

$$\mathcal{P}(1 \rightarrow 2/3) = \{ 1 \rightarrow 2 \} \times \{ \mathcal{V}_{2/3} \}$$

- Relation :

$$\mathcal{P}(1 \rightarrow 2/3) - \mathcal{P}(1 \rightarrow 2/4) = \{ 1 \rightarrow 2 \} \times \{ \mathcal{V}_{4/3} \}$$

- Puissance des inter-efforts entre deux solides **1** et **2** :

$$\begin{array}{l}
 \mathcal{P}(1 \leftrightarrow 2) = \mathcal{P}(1 \rightarrow 2/i) + \mathcal{P}(2 \rightarrow 1/i) \quad \forall \mathcal{R}_i \\
 = \{ 1 \rightarrow 2 \} \times \{ \mathcal{V}_{2/1} \}
 \end{array}$$

Remarque : dans le cas d'une liaison parfaite **1/2** :

$$\mathcal{P}(1 \leftrightarrow 2) = \mathcal{P}(1 \rightarrow 2/1) = \mathcal{P}(2 \rightarrow 1/2) = 0 \quad (\text{rien d'autre !})$$

Théorèmes et principes généraux

Cas d'un solide :

- *Principe fondamental de la dynamique* appliqué au solide **1** dans son mouvement par rapport à un **référentiel galiléen** \mathcal{R}_g :

$$\{ \bar{1} \rightarrow 1 \} = \{ \mathcal{D}_{1/g} \}$$

Le *principe fondamental de la statique* est un cas particulier du principe fondamental de la dynamique pour lequel les caractéristiques du mouvement ou du solide conduisent à $\{ \mathcal{D}_{1/g} \} = \{ 0 \}$.

- *Théorème de l'énergie cinétique* appliqué à **1** dans son mouvement par rapport à un **référentiel galiléen** \mathcal{R}_g :

$$\mathcal{P}(\bar{1} \rightarrow 1/g) = \frac{d\mathcal{T}(1/g)}{dt}$$

Cas d'un ensemble de solides :

- **Principe fondamental de la dynamique** appliqué a un ensemble \mathcal{S} de solides en mouvement par rapport à un référentiel galiléen \mathcal{R}_g :

$$\{\bar{\mathcal{S}} \rightarrow \mathcal{S}\} = \sum_{i=1}^n \{\mathcal{D}_{i/g}\} \quad \text{avec} \quad \mathcal{S} = \bigcup_{i=1}^n S_i$$

- **Théorème de l'énergie cinétique** appliqué à un ensemble \mathcal{S} de solides dans son mouvement par rapport à un référentiel galiléen \mathcal{R}_g :

$$\underbrace{\mathcal{P}(\bar{\mathcal{S}} \rightarrow \mathcal{S}/g)}_{\text{puissance galiléenne des efforts extérieurs à } \mathcal{S}} + \underbrace{\sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^{i-1} \mathcal{P}(j \leftrightarrow i)}_{\text{puissance des inter-efforts entre les solides de } \mathcal{S}} = \frac{d\mathcal{T}(\mathcal{S}/g)}{dt} \quad \text{avec} \quad \mathcal{S} = \bigcup_{i=1}^n S_i$$

Torseurs

- Tout champs vectoriel équiprojectif est un torseur qui se note au point A :

$$\{\mathcal{T}\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{R} \\ \vec{\mathcal{M}}_A \end{array} \right\}_A = \left\{ \begin{array}{cc} Rx & M_Ax \\ Ry & M_Ay \\ Rz & M_Az \end{array} \right\}_A^B$$

- \vec{R} est la résultante du torseur, $\vec{\mathcal{M}}_A$ son moment en A . Ils constituent les *éléments de réduction* du torseur en A . \vec{R} est unique et $\forall A, B$:

$$\vec{\mathcal{M}}_B = \vec{\mathcal{M}}_A + \vec{BA} \wedge \vec{R} \quad \text{et} \quad \vec{AB} \cdot \vec{\mathcal{M}}_A = \vec{AB} \cdot \vec{\mathcal{M}}_B$$

- L'*automoment d'un torseur* est le produit scalaire de ses éléments de réduction :

$$\forall A, B : \quad \vec{R} \cdot \vec{\mathcal{M}}_A = \vec{R} \cdot \vec{\mathcal{M}}_B$$

Propriété : l'automoment d'un torseur est un invariant scalaire.

- Le *comoment de deux torseurs* est :

$$\{\mathcal{T}_1\} \times \{\mathcal{T}_2\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{R}_1 \\ \vec{\mathcal{M}}_{1A} \end{array} \right\}_A \times \left\{ \begin{array}{c} \vec{R}_2 \\ \vec{\mathcal{M}}_{2B} \end{array} \right\}_B = \vec{R}_1 \cdot \vec{\mathcal{M}}_{2C} + \vec{R}_2 \cdot \vec{\mathcal{M}}_{1C} \quad \forall C$$

Propriété : le comoment de deux torseurs est un invariant scalaire.

- L'*axe central* du torseur, s'il existe, est l'ensemble des points I tel que :

$$\vec{\mathcal{M}}_I = \lambda \vec{R} \quad \lambda \text{ est appelé } \textit{pas du torseur}$$

L'*axe central* est alors une droite de vecteur directeur \vec{R} .

Propriété : le moment du torseur est **minimal** sur son axe central.