

Moment cinétique et solide en rotation.

I) Moment cinétique d'un point matériel:

1) Définition:

→ Le moment cinétique d'un point matériel m (de masse m) γ à un point O est:

$$\vec{L}_O = \vec{OM} \wedge \vec{p} = m \vec{OM} \wedge \vec{v}$$

Rmq:

→ Si le mv't du point m est plan, alors $\vec{L}_O \perp$ ce plan à tout instant. Sa direction est donc fixe. La réciproque est vraie.

→ On a: $\vec{L}_B = \vec{L}_A + \vec{BA} \wedge \vec{p}$

2) Moment cinétique γ à un axe orienté Δ :

Soit $\Delta = (O, \vec{u}_\Delta)$ un axe orienté. On définit par:

$$L_\Delta = \vec{L}_O \cdot \vec{u}_\Delta$$

3) Cas d'un mv't circulaire:

→ Si m effectue une rotation de rayon R autour d'un point O , alors on a: $\vec{OM} = R \cdot \vec{u}_r$ et $\vec{v} = R \dot{\theta} \vec{u}_\theta$

$$\vec{L}_O = m \cdot R^2 \dot{\theta} \cdot \vec{u}_z$$

4) Moment d'inertie:

→ On repère m par ses coordonnées cylindriques (r, θ, z) . Alors on appelle le moment d'inertie γ à (Oz) :

$$J_{(Oz)}^{(m)} = m \cdot r^2$$

→ Dans ce cas, on aura:

$$L_{(Oz)} = J_{(Oz)} \cdot \dot{\theta}$$

(Ceci valable \forall le mv't de m).

II) Moment cinétique d'un solide ou d'un système de point:

1) Cas d'un système déformable:

→ Soit un système de plusieurs points matériels M_i (de masses m_i) et de moments cinétiques γ à l'axe Δ : $L_\Delta(M_i)$. Alors le moment cinétique du système est:

$$L_\Delta = \sum_i L_\Delta(M_i)$$

Rmq: Dans le programme, on a la que rotation autour d'un axe fixe. C'est pourquoi on s'intéresse à L_Δ à la place de \vec{L}_O .

→ En coordonnées cylindriques d'axe (O, \vec{e}_z) :

$$\begin{aligned} L_{(Oz)} &= \sum_i J_{(Oz)}(M_i) \cdot \dot{\theta}_i \\ &= \sum_i m_i \cdot r_i^2 \cdot \dot{\theta}_i \end{aligned}$$

2) Cas d'un solide en rotation γ à un axe fixe:

→ Chaque point du solide a la même vitesse de rotation $\dot{\theta}$

→ De ce fait, on a:

$$\begin{aligned} L_{(Oz)} &= \sum_{M \in \mathcal{S}} J_{(Oz)}^{(M)} \dot{\theta} \\ &= J_{(Oz)} \cdot \dot{\theta} \end{aligned}$$

→ On définit ainsi le moment d'inertie du solide autour de l'axe (Oz) :

$$J_{(Oz)} = \sum_{M \in \mathcal{S}} J_{(Oz)}^{(M)}$$

Le moment d'inertie de quelques solides

homogènes:

- ① Cylindre vide de rayon R: $J = m.R^2$
- ② Cylindre plein de rayon R: $J = \frac{1}{2} m.R^2$
- ③ Boule de rayon R: $J = \frac{2}{5} m.R^2$
- ④ Barre de longueur L: $J = \frac{1}{12} m.L^2$

Rmq!

→ La contribution d'un point matériel (r, θ, z) , de masse m au moment d'inertie est $m.r^2$. Donc plus le point est éloigné, plus sa contribution est importante.

III) moment d'une force:

soit maintenant une force qui s'applique au point M.

1) moment d'une force γ à un point O:

$$\vec{\mathcal{M}}_O(\vec{F}) = \vec{OM} \wedge \vec{F}$$

2) moment d'une force γ à un axe orienté Δ :

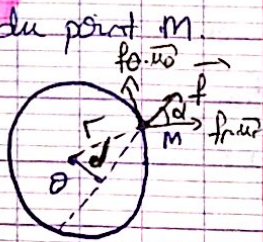
soit l'axe $\Delta = (O, \vec{u}_\Delta)$.

$$\mathcal{M}_\Delta(\vec{F}) = \mathcal{P}_O(\vec{F}) \cdot \vec{u}_\Delta$$

→ Si on exprime la force \vec{F} en coordonnées cylindriques $\vec{F} = f_r \vec{u}_r + f_\theta \vec{u}_\theta + f_z \vec{u}_z$
alors: $\mathcal{M}_{(Oz)}(\vec{F}) = (r) f_\theta$

→ D'après ce graphe, on obtient $f_\theta = f \cdot \sin(\alpha)$.

Donc: $\mathcal{M}_{(Oz)}(\vec{F}) = r \sin(\alpha) \cdot f$



→ On retrouve la notion du bras de levier

$d = |r \cdot \sin(\alpha)|$. Pour trouver d , on prend la distance entre l'axe (Oz) et la droite d'action de \vec{F} (sa direction).

Cas où $\mathcal{M}_\Delta(\vec{F}) = 0$:

→ Donc ceci implique que soit: ① $\vec{F} // \vec{u}_\Delta$ de \vec{F}
② la droite d'action coupe Δ

IV) Loi du moment cinétique pour un point matériel:

$$\frac{dL_O}{dt} = \sum_i \mathcal{M}_O(\vec{F}_i)$$

si γ à un axe fixe (Oz) :

$$\frac{dL_{(Oz)}}{dt} = \sum_i \mathcal{M}_{(Oz)}(\vec{F}_i)$$

V) Loi du moment cinétique pour un solide en rotation:

→ Du fait que $\frac{dL_{(Oz)}}{dt} = J_{(Oz)} \ddot{\theta}$
On obtient:

$$J_{(Oz)} \ddot{\theta} = \sum_i \mathcal{M}_{(Oz)}(\vec{F}_i)$$

Rmq!

→ Le moment d'inertie $J_{(Oz)}$ d'un solide γ à (Oz) mesure son aptitude à s'opposer aux variations de vitesse autour de cet axe.

Cas de conservation du moment cinétique:

$$\frac{dL_{(Oz)}}{dt} = 0 \iff \text{si} \sum_i \vec{F}_i = \vec{0}$$

Couple:

→ On appelle un couple le moment de deux forces opposées, c-à-d

$$\vec{F}_1 + \vec{F}_2 = \vec{0}$$

→ est d la distance entre les deux droites d'actions de \vec{F}_1 et \vec{F}_2 .

Alors le moment résultant de ces 2 forces est, $|\Sigma_{(O_3)}| = f \cdot d$

VI) Énergie d'un solide en rotation autour d'un axe fixe (O3)

1) Énergie cinétique:

$$\rightarrow E_c = \frac{1}{2} J_{(O_3)} \cdot \dot{\theta}^2$$

2) Puissance d'une force appliquée sur un solide en rotation:

$$P(\vec{F}_i) = \Sigma_{(O_3)}(\vec{F}_i) \cdot \dot{\theta}$$

3) Loi de l'énergie cinétique pour un solide indéformable:

$$\frac{dE_c}{dt} = \sum_i P(\vec{F}_i)$$

→ cette loi est équivalente, c-a-d donne les m résultats, à la loi du moment cinétique.

Lois du frottement solide.

I) Lois de Coulomb:

• Vitesse de glissement:

$$\vec{v}_{g_2/1} = \vec{v}_{g_2/R} - \vec{v}_{g_1/R} = \vec{v}_{g_2/1}$$

• Loi de Coulomb pour la composante normale:

→ lorsqu'il y a contact entre 2 solides, on a: $\vec{N} \cdot \vec{m} > 0$

• La composante tangentielle:

• Non-glissement:

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{v}_{g_2/1} = \vec{0} \\ \|\vec{T}\| \leq f_s \cdot \|\vec{N}\| \end{array} \right.$$

↳ coeff. de frottement statique.

• Glissement:

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{v}_{g_2/1} \neq \vec{0} \\ \|\vec{T}\| = f_d \cdot \|\vec{N}\| \\ \vec{T} \wedge \vec{v}_{g_2/1} = \vec{0} \text{ (}\hat{m} \text{ direction)} \\ \text{et } \vec{T} \cdot \vec{v}_{g_2/1} < 0 \text{ (sens opposé).} \end{array} \right.$$

coeff. de frottement dynamique

• Remq1

• $f_d < f_s$ toujours, car pour mettre en mvt un solide, on exerce une force > force pour maintenir son mvt.

II) Méthode de résolution d'un problème avec frottement solide:

→ On formule les hypothèses possibles (non-glissement ou glissement dans une direction).
 → On cherche à déterminer les actions de contact et ses conséquences.

Les conséquences de

→ On traduit mathématiquement ces hypothèses
(Par exemple si on est en non-glissement)
alors $\ddot{x}_i = 0$ et $\ddot{y}_i = 0$

→ On résout les Eq. obtenues par P.F.D
par exemple. On obtient T et N par
exemple.

→ On valide les résultats de l'hypothèse,
c-à-d quand est-ce que cette hypothèse
va être valable (Par exemple, on a non
glissement si l'angle d'inclinaison
du plan $<$ angle limite).

III) Aspect énergétique :

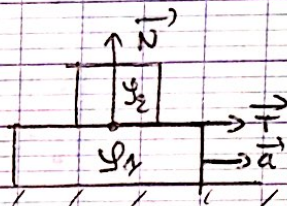
• Cas d'un freinage par frottement :

→ la puissance de la force d'action
de contact est toujours < 0 .

$$P(\vec{R}) = -T \cdot |\dot{y}_2| \quad \downarrow \text{sans}$$

• Cas d'une mise en mvt par frottement, →

→ si \dot{y}_1 bouge, \dot{y}_2 aussi
bouge. Ainsi la force
de contact a mis
en mvt \dot{y}_2 .



Sa puissance est donc positive.

$$P(\vec{R})_{1 \rightarrow 2} = T \cdot |\dot{y}_2|$$

• Puissance totale des forces de contact P_{contact}

$$P_{\text{contact}} = P(\vec{R}_{1 \rightarrow 2}) + P(\vec{R}_{2 \rightarrow 1})$$

$$\Rightarrow P_{\text{contact}} = \vec{T} \cdot \vec{v}_{2/1}$$

• $P_{\text{contact}} = 0$ si il y a non-glissement

→ Sinon : $P_{\text{contact}} < 0$