

COUPS 14 - REVISIONS -

Three types of people in exams

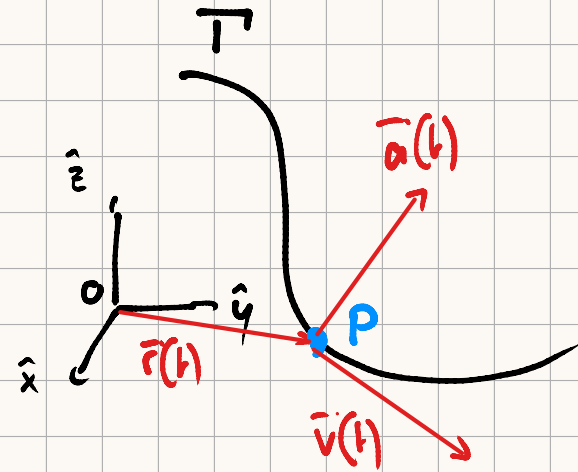


INFORMATIONS EXAMEN

- 16 janvier, 9h¹⁵ → 12h⁴⁵ (3h³⁰), Swiss Tech.
- Formulaire A4 recto écrit à la main/tablette (imprimé)
- Partie QCM "conceptuels" sans points négatifs (~20% de la note)
- Partie ouverte similaire aux séries & anciens examens (~80%)
- RAQ le 14 janvier ? **A CONFIRMER PAR EMAIL!**

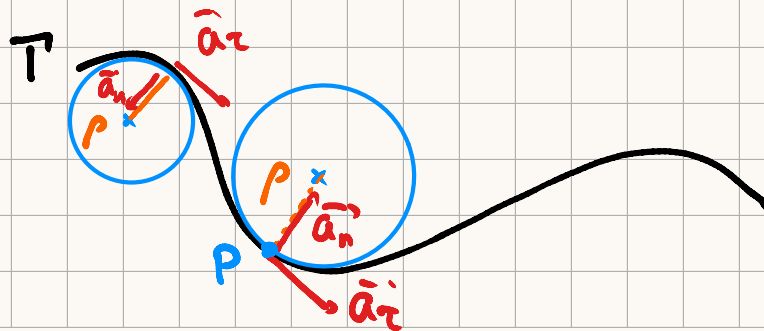
I. Cinématique

- * Vecteurs position $\vec{r}(t)$, vitesse $\vec{v}(t) = \frac{d\vec{r}}{dt} = \dot{\vec{r}}$
et accélération $\vec{a}(t) = \frac{d^2\vec{r}}{dt^2} = \ddot{\vec{r}}$



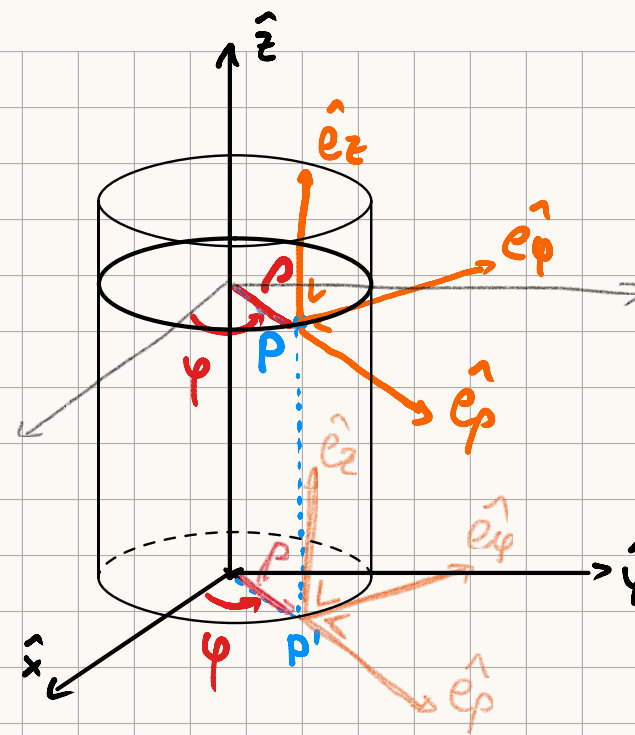
- * Coordonnées cartésiennes $(O, \hat{e}_x, \hat{e}_y, \hat{e}_z)$, $\vec{a} = (\ddot{x}, \ddot{y}, \ddot{z})$

- * Coordonnées curvilignes $(P, \hat{e}_\tau, \hat{e}_n)$, $\vec{a} = (a_\tau, a_n) = (\dot{v}, \frac{v^2}{\rho})$



* Coordonnées cylindriques $(P, \hat{e}_\rho, \hat{e}_\varphi, \hat{e}_z)$

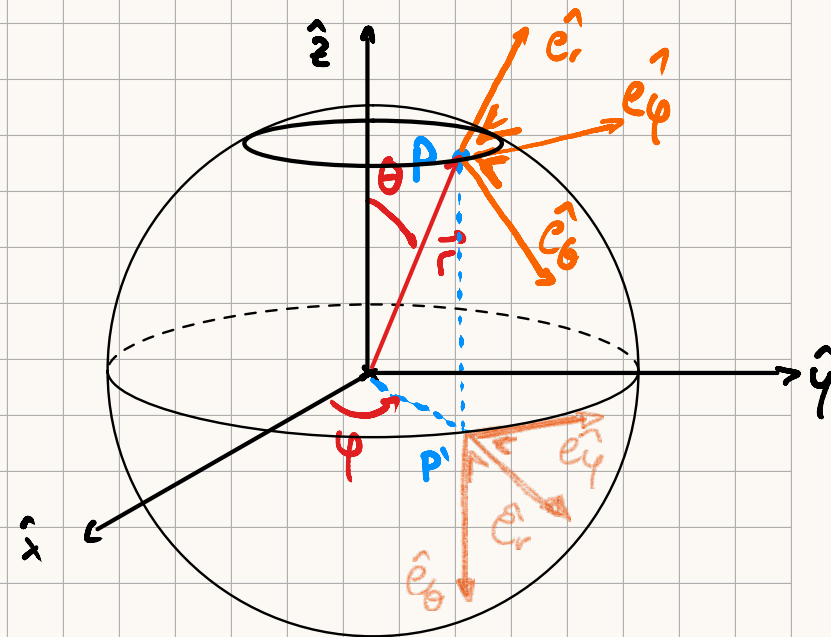
$$\vec{a} = (\ddot{\rho} - \rho\dot{\varphi}^2)\hat{e}_\rho + (\rho\ddot{\varphi} + 2\dot{\rho}\dot{\varphi})\hat{e}_\varphi + \ddot{z}\hat{e}_z$$



* Coordonnées polaires ($z = \text{cst} = 0$)

* Coordonnées sphériques $(P, \hat{e}_r, \hat{e}_\theta, \hat{e}_\varphi)$

$$\begin{aligned} \vec{a} = & (\ddot{r} - r\dot{\theta}^2 - r\dot{\varphi}^2 \sin^2 \theta) \hat{e}_r \\ & + (r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta} - r\dot{\varphi}^2 \cos \theta \sin \theta) \hat{e}_\theta \\ & + (r\ddot{\varphi} \sin \theta + 2r\dot{\varphi}\dot{\theta} \cos \theta + 2\dot{r}\dot{\varphi} \sin \theta) \hat{e}_\varphi \end{aligned}$$



* Evolution d'un vecteur en rotation : $\frac{d\vec{u}}{dt} = \vec{\omega} \wedge \vec{u}$

* Mouvement circulaire ~~uniforme~~, de rotation $\vec{\omega} = \dot{\theta} \hat{e}_z$:

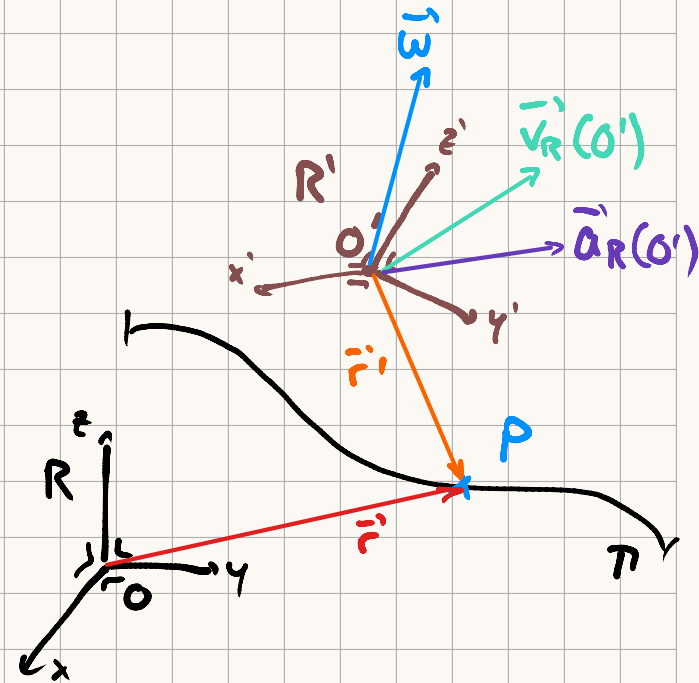
$$\vec{v} = \vec{\omega} \wedge \vec{r}, \quad \vec{a} = (a_t, a_n) = (\ddot{\theta} r, r\dot{\theta}^2)$$

si $\vec{\omega} \perp \vec{r}$, $\underline{v = \omega r}$

* Mouvement relatif: description du mouvement d'un PM selon un référentiel R' en déplacement.

$$\rightarrow \vec{v}_R(P) = \vec{v}_R(O') + \vec{v}_{R'}(P) + \vec{\omega} \wedge \vec{O'P}$$

$$\rightarrow \vec{a}_R(P) = \vec{a}_{R'}(P) + \vec{a}_R(O') + \dot{\vec{\omega}} \wedge \vec{O'P} + 2\vec{\omega} \wedge \vec{v}_{R'}(P) + \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{O'P})$$



2. Dynamique

* Approximation du point matériel

→ toute la masse est concentrée en un point

→ pas de mt. de rotation

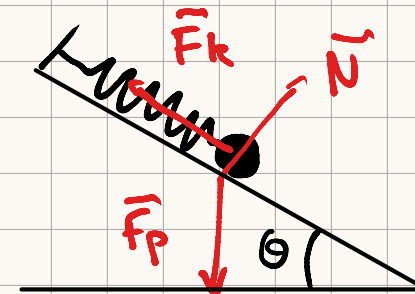
→ les forces s'appliquent au "CDM"

* Quantité de mouvement: $\vec{p} = m \cdot \vec{v}$

* 1^e loi de Newton: repos $\Rightarrow \sum \vec{F} = \vec{0}$

* 2^e loi de Newton: $\sum \vec{F} = \frac{d\vec{p}}{dt} = m \vec{a}$ ^{masse}

* 3^e loi de Newton: $\vec{F}_{1 \rightarrow 2} = -\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$



Méthodologie

- 0) Imaginer ce qu'il va se passer
- 1) Faire un schéma
- 2) Identifier le système
- 3) Choisir un référentiel (d'inertie si possible)
- 4) Choisir le repère approprié (+ coordonnées)
- 5) Identifier les forces en jeu & projections dans le repère
- 6) Prendre en compte les contraintes & conditions initiales du système
- 7) Intégrer les équations du mouvement (2^e loi de Newton)

* Force de réaction \vec{N}

→ \perp à la surface, de la surface vers l'objet

→ décrochage $\Rightarrow N=0$

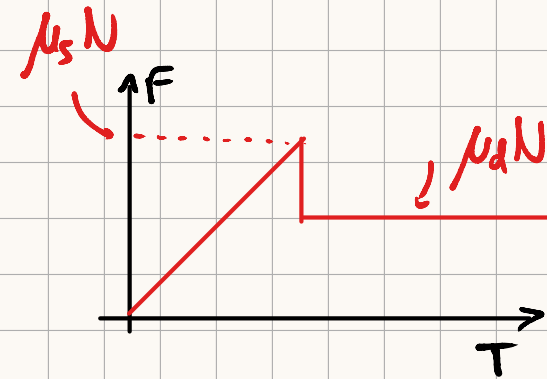
* Force de pesanteur (poids) $\vec{F}_p = m \cdot \vec{g}$

* Force de frottements secs, s'oppose au mouvement \vec{F}_μ

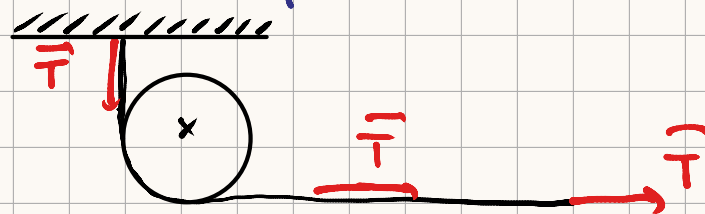
→ $v=0$ ($\sum \vec{F} = \vec{0}$) $\Rightarrow \vec{F}_\mu < \vec{F}_{\mu, \max} = -\mu_s N \cdot \hat{e}_v$

→ $v \neq 0$ $\Rightarrow \vec{F}_\mu = -\mu_d \cdot N \cdot \hat{e}_v$

→ Roulement sans glissement : $v_{\text{contact}} = 0 \Rightarrow v_G = \omega R$

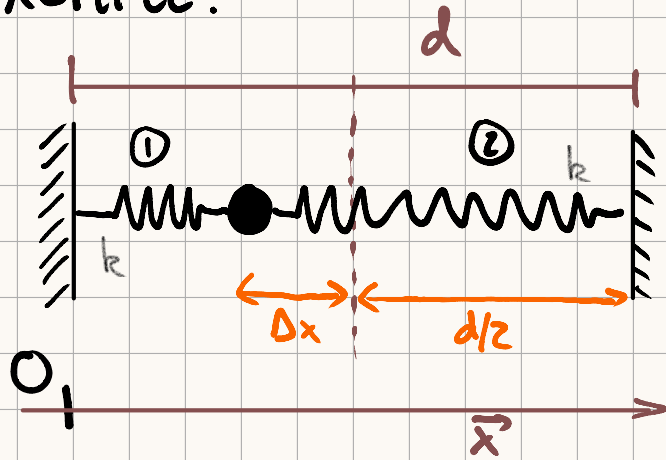


* Force de tension \vec{T} , poulie sans masse charge la direction, pas la norme



- Force de rappel $\vec{F}_k = -k(\vec{x} - \vec{x}_0)$, où \vec{x} , \vec{x}_0 vont de l'origine du ressort à la masse
ou $\vec{F}_k = -k(P - P_0)\hat{u}$, avec \hat{u} le vecteur unitaire qui va du ressort à la masse

EXEMPLE:



Les deux ressorts ont une longueur au repos $d/2$

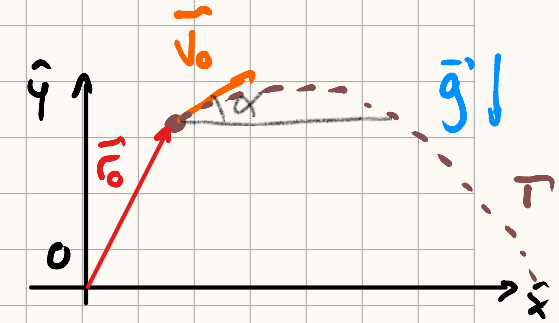
$$\begin{aligned} \vec{F}_{k,1} &= -k \left[\left(\frac{d}{2} - \Delta x \right) \hat{e}_x - \left(\frac{d}{2} \right) \hat{e}_x \right] = -k(-\Delta x) \hat{e}_x \\ &= k \Delta x \hat{e}_x \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{F}_{k,2} &= -k \left[\left(\frac{d}{2} + \Delta x \right) (-\hat{e}_x) - \left(\frac{d}{2} \right) (-\hat{e}_x) \right] = -k(\Delta x)(-\hat{e}_x) \\ &= k \Delta x \hat{e}_x \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \vec{F}_{k,1} = \vec{F}_{k,2} = k \Delta x \hat{e}_x$$

* Force de frottement fluide : $\vec{F}_b = -b \cdot \vec{v}$

* Balistique : $\vec{a} = (0, -g) \Rightarrow \vec{v}(t) = \vec{g} \cdot t + \vec{v}_0$
 $\vec{r}(t) = \frac{1}{2} \vec{g} t^2 + \vec{v}_0 \cdot t + \vec{r}_0$



* Balistique avec frottements $\approx v(t) = v_0 \cdot e^{-\frac{b}{m} \cdot t}$

* Référentiel non-galiléen : $\sum \vec{F} = m \cdot \vec{a}_R(P)$

\Rightarrow Si on cherche $\vec{a}_R(P)$, il faut exprimer

$$m \cdot \vec{a}_R(P) = \underbrace{m \cdot \vec{a}_R(P)}_{= \sum \vec{F}^{at}} - m \cdot \vec{a}_R(O') - m \dot{\vec{\omega}} \wedge \vec{O'P} - m \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge \vec{O'P}) - 2m \vec{\omega} \wedge \vec{v}_R(P)$$

\rightarrow Forces d'inertie "non-physiques"

3. Energie

* Travail d'une force pour un déplacement infinitésimal

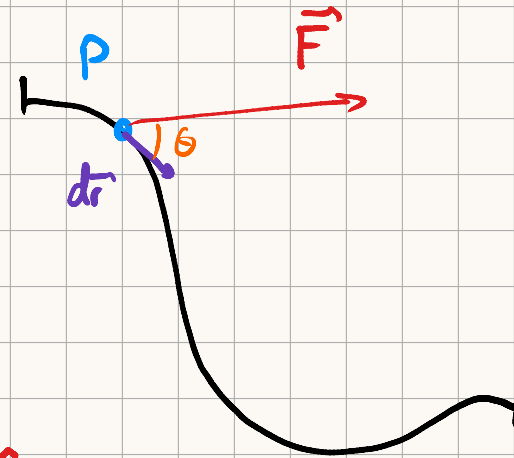
$$\delta W^{\vec{F}} = \vec{F} \cdot d\vec{r}$$

* Travail total d'une force

$$W_{AB}^{\vec{F}} = \int_T \delta W^{\vec{F}} = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{r}$$

* Energie cinétique $E_{cin} = K = T = \frac{1}{2}mv^2$

* Thm. de l'énergie cinétique : $W_{AB}^{\vec{F}} = E_{cin,B} - E_{cin,A}$



* Energie potentielle: pour des forces conservatives

$$W_{AB}^{\vec{F}_c} = E_{\text{pot},A} - E_{\text{pot},B}$$

→ la force "dérivée du potentiel", $\vec{F} = -\frac{dE_{\text{pot}}(x)}{dx}$.

* Pesanteur: $E_{\text{pot}} = mgz \Rightarrow \vec{F}_p = -mg \hat{e}_z$

* Rappel: $E_{\text{pot}} = \frac{1}{2} k \Delta x^2 \Rightarrow F_k = -k \Delta x \hat{u}$

* Equilibre $\Leftrightarrow \frac{d}{dq} E_{\text{pot}}(q_0) = 0$, où q est la grandeur considérée (x, θ, φ , etc.)

↳ "stable" $\Leftrightarrow \frac{d^2}{dq^2} E_{\text{pot}}(q_0) > 0$

↳ "instable" $\Leftrightarrow \frac{d^2}{dq^2} E_{\text{pot}}(q_0) < 0$

* Energie mécanique: $E_{\text{mec}} = E_{\text{cin}} + E_{\text{pot}}$

→ Forces conservatives $\Leftrightarrow E_{\text{mec}}$ conservée. Sinon, $E_{\text{diss}} = \int_A^B \vec{F}_{nc} \cdot d\vec{r}$

4. Chocs et réf. CDM

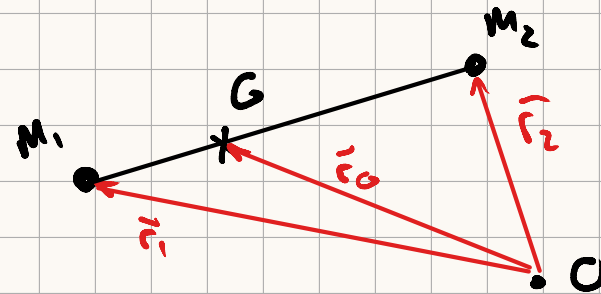
* Choc = quantité de mouvement conservée: $\vec{p}_{\text{initial}} = \vec{p}_{\text{final}}$

* Choc: (i) élastique $\rightarrow \Delta E_{\text{cin}} = 0 \rightarrow$ si $v_2 = 0$, $v_2' = \frac{2m_1}{m_1 + m_2} v_1$
 (ii) inélastique $\rightarrow \Delta E_{\text{cin}} \neq 0$
 (iii) mou $\rightarrow \Delta E_{\text{cin}} \text{ max}$

$$v_1' = \frac{m_1 - m_2}{m_1 + m_2} v_1$$

* Position CDM: $\vec{r}_G = \frac{1}{M} \sum_i m_i \cdot \vec{r}_i$

* Qté de mov. CDM: $\vec{p}_G = M \cdot \vec{v}_G$



* Référentiel CDM \rightarrow référentiel en mov. se déplaçant à \vec{v}_G . Les forces d'interaction entre les différents constituants sont des forces internes.

\rightarrow problème à 2 corps: \vec{r}_G et $\vec{r}_{ij} = \vec{r}_j - \vec{r}_i$

$$\sum \vec{F}_j = m_j \ddot{\vec{r}}_j$$

$$\sum \vec{F}_c = m_c \ddot{\vec{r}}_c$$

5. Oscillateurs harmoniques

* Libre $\Rightarrow \ddot{x} + \Omega_0^2 x = 0$, où Ω_0 est la pulsation propre et la période vaut $T_0 = \frac{2\pi}{\Omega_0}$.

$$\begin{aligned} \rightarrow x(t) &= x_0 \cos(\Omega_0 t) + \frac{v_0}{\Omega_0} \sin(\Omega_0 t) \\ &= \sqrt{x_0^2 + \frac{v_0^2}{\Omega_0^2}} \cos\left(\Omega_0 t - \arctan\left(\frac{v_0}{\Omega_0 x_0}\right)\right) \end{aligned}$$

* amorti $\Rightarrow \ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \Omega_0^2 x = 0$

↳ cas 1 : $\gamma^2 > \Omega_0^2$ (amortissement fort)

$$\rightarrow x(t) = A e^{\lambda_1 t} + B e^{\lambda_2 t}, \text{ où } \lambda_{1,2} = -\gamma \pm \sqrt{\gamma^2 - \Omega_0^2}$$

↳ cas 2 : $\gamma^2 < \Omega_0^2$ (amortissement faible)

$$\rightarrow x(t) = e^{-\gamma t} \cdot C \cos(\omega t + \varphi), \text{ où } \omega^2 = \Omega_0^2 - \gamma^2$$

↳ cas 3 : $\gamma^2 = \Omega_0^2$ (amortissement critique)

$$\rightarrow x(t) = (A + Bt) e^{-\lambda t}, \text{ où } \lambda = \Omega_0$$

4 oscillateur forcé $\Rightarrow \ddot{x} + 2\gamma\dot{x} + \Omega_0^2 x = f_0 \cos(\omega_e t)$

$\hookrightarrow x(t) = \underbrace{x_h(t)}_{\text{amorti}} + x_F(t)$, avec $x_F(t) = \frac{f_0}{\sqrt{(\Omega_0^2 - \omega_e^2)^2 + (2\gamma\omega_e)^2}} \cos\left[\omega_e t - \arctan\left(\frac{2\gamma\omega_e}{\Omega_0^2 - \omega_e^2}\right)\right]$



7. Solide indéformable

* Moment d'inertie par rapport à un axe $I_D = \int_{\text{Vol}} \rho(\vec{r}) \cdot r_{\perp}^2 dV$

→ point matériel $I_D = MR^2$

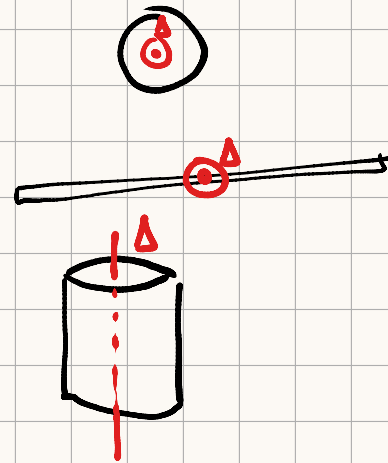
→ boule homogène $I_D = \frac{2}{5} MR^2$

→ tige mince $I_D = \frac{1}{12} m l^2$

→ cylindre plein $I_D = \frac{1}{2} m R^2$

→ cylindre creux $I_D = m R^2$

→ disque plein $I_D = \frac{1}{2} m R^2$



* Théorème de Steiner $I_D = I_G + md^2$

* Énergie cinétique de rotation $E_{cin, \omega} = \frac{1}{2} I_D \omega^2$

* Comparaison translation - rotation

	Translation	Rotation (solide)
"capacité à bouger"	m	I_0
"caractérise le mov"	$\vec{p} = m\vec{v}$	$\vec{L}_0 = I_{0,0} \vec{\omega}$ *
"modifie le mov"	\vec{F}	$\vec{M}_0 = \vec{OP} \wedge \vec{F}$
"décrit le mov"	$\sum \vec{F} = \frac{d\vec{p}}{dt}$	$\sum \vec{M}_0 = \frac{d\vec{L}_0}{dt}$ **

* Attention, que si $\vec{\omega} \parallel$ axe de symétrie!

** valable si (i) O fixe, (ii) O=G, (iii) $\vec{v}_0 \parallel \vec{v}_G$

* Collisions. Le moment cinétique est généralement conservé.

Utiliser $\frac{d\vec{L}_O}{dt} = \vec{M}_O$, et choisir O de manière appropriée

* Effet gyroscopique : un moment de force sur un solide en rotation propre très rapide entraine la mise en rotation d'un solide
 \Rightarrow précession $\vec{\Omega}$

