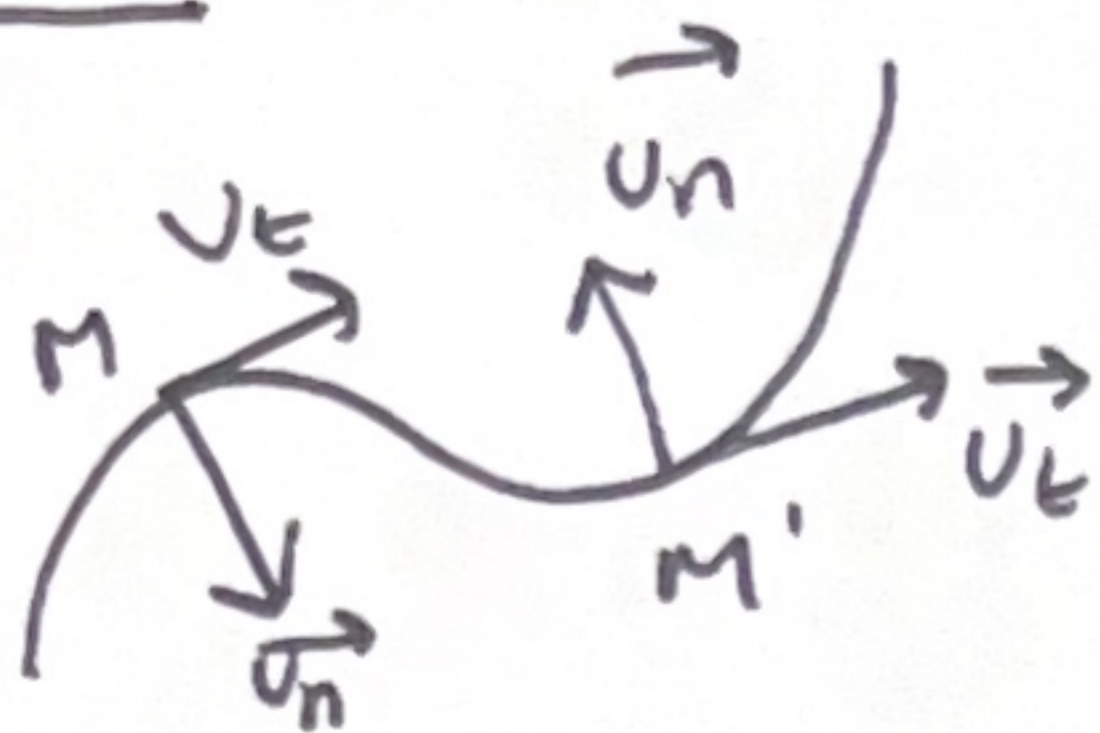


Frenet



s : abaisse curviligne de M

$$\frac{dv'_t}{ds} = \frac{v_n}{R}$$

accélération $\vec{a} = \frac{dv^2}{dt} = \frac{dv}{dt} \vec{v}_t + \frac{v^2}{R} \vec{v}_n$

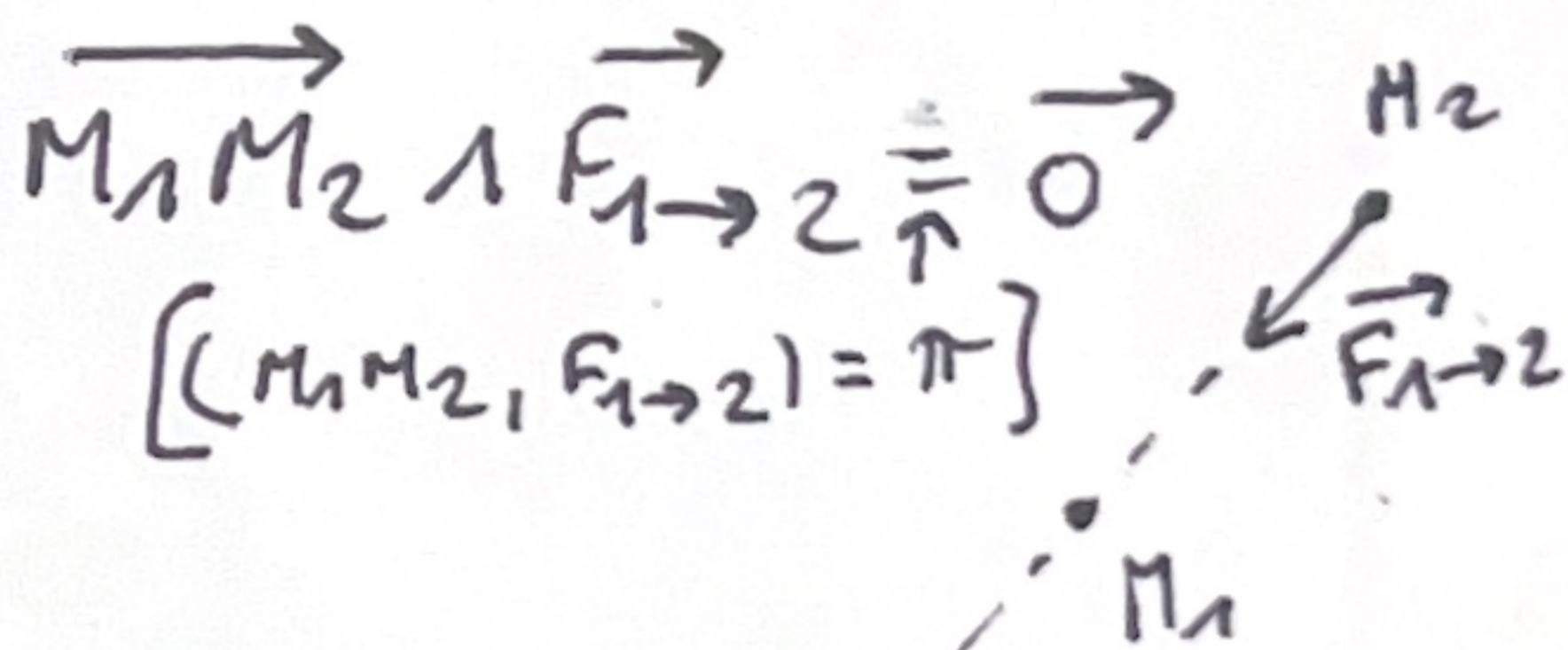
mvtr circulaire uniforme: $\dot{\theta} = \omega$
 $v = R\omega$

Newton 1 $\left(\frac{d\vec{p}}{dt}\right)_R = \vec{0}$

q de mouvement
 $\vec{p} = m\vec{v}$

Newton 2 PFD $\left(\frac{d\vec{p}_{MIR}}{dt}\right)_R = \vec{F}_{ext \rightarrow M}$

Newton 3 actions réciproques

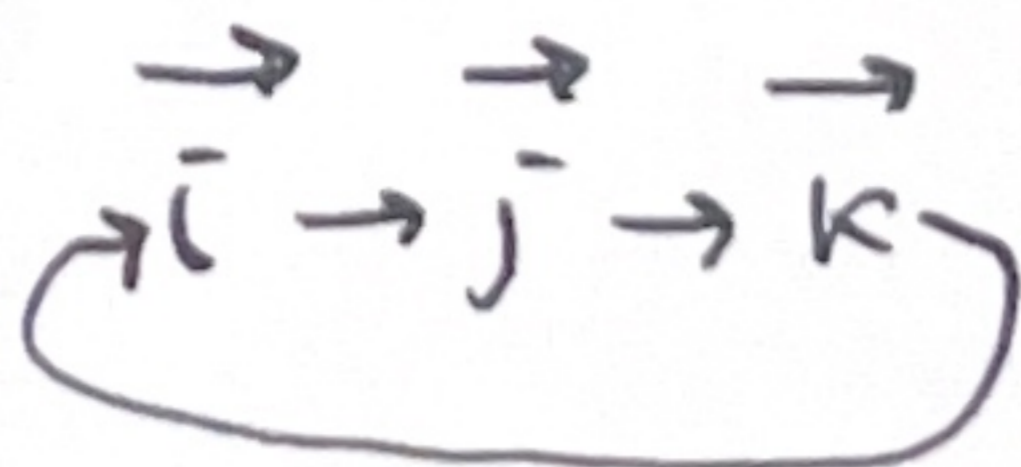


Produit vectoriel $\vec{P} = \vec{v}_1 \wedge \vec{v}_2$

$\|\vec{P}\| = v_1 v_2 \sin \alpha$

$$v_1 \wedge v_2 = \begin{pmatrix} x_1 & x_2 \\ y_1 & y_2 \\ z_1 & z_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} y_1 z_2 - z_1 y_2 \\ z_1 x_2 - x_1 z_2 \\ x_1 y_2 - y_1 x_2 \end{pmatrix}$$

v_1 et v_2
exprimés dans
 $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ base orth. directe



$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{OM} = \vec{F} \cdot \vec{v} dt$$

$$W_{M_1 \rightarrow M_2}(\vec{F}) = \int_{M_1}^{M_2} \delta W$$

$$P = \vec{F} \cdot \vec{v} = \frac{\delta W}{dt}$$

Puissance Travail

$$E_c = \frac{1}{2} m v^2$$

$$\frac{dE_c}{dt} = P(\vec{F}_{\text{ext} \rightarrow M}) \Rightarrow dE_c = \delta W$$

$$\text{et donc } \Delta E_c = W_{M_1 \rightarrow M_2}(\vec{F}_{\text{ext}})$$

E_c

force conservative = dérivée d'une E_p

$$\boxed{F = - \text{grad } E_p} \Rightarrow \delta W = - dE_p$$

$$\Rightarrow \Delta E_p = - \int \delta W = -W$$

E_p

$$E_m = E_c + E_p$$

(loi de conservation): $\Delta E_m = 0$

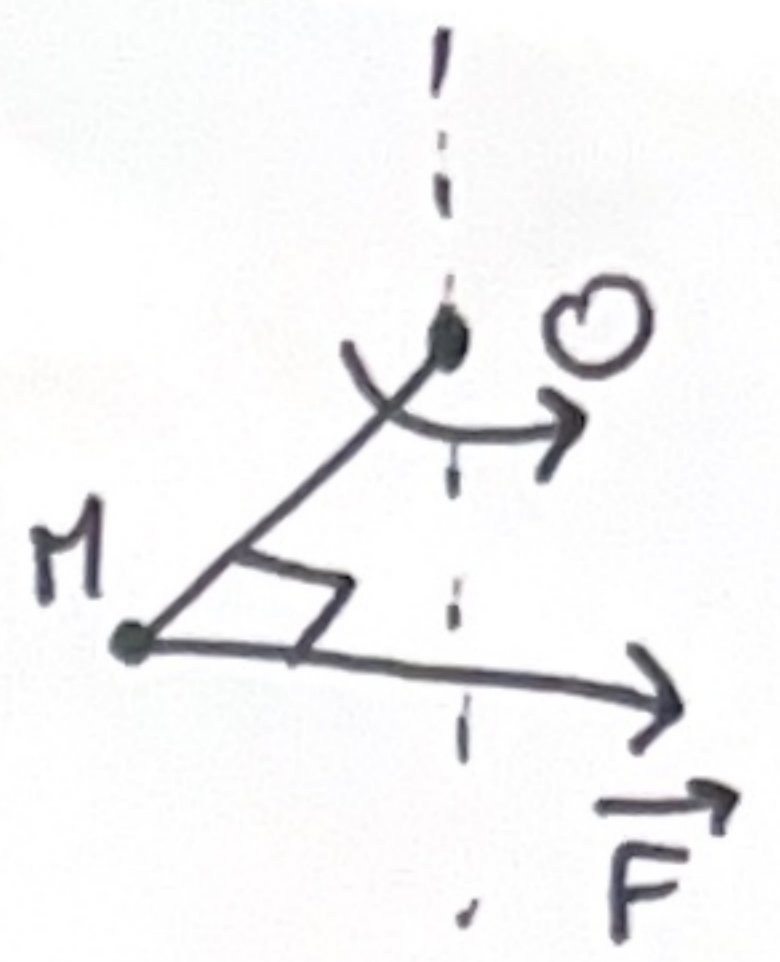
(non conservation de l' E_m): $\Delta E_m = \int \delta W_{nc}$

$$\Leftrightarrow dE_m = \delta W_{nc}$$

E_m

- Moment en point O de \vec{F} appliqué en M

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



- Moment cinétique

$$\sigma_{O/R}(M) = \vec{OM} \wedge \vec{p}_{M/R} = \vec{OM} \wedge m \vec{v}_{M/R}$$

T.M.C.
$$\left(\frac{d\sigma_{O/R_q}(M)}{dt} \right)_{R_q} = \vec{M}_O(\vec{f}_{ext})$$

\Rightarrow dans un ref non galiléen :

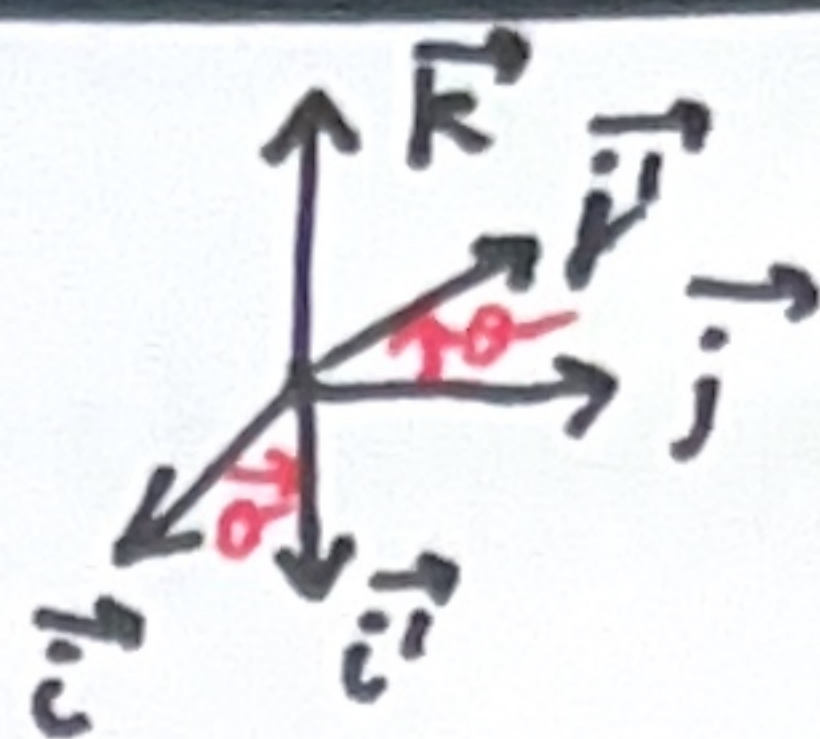
$$\left(\frac{d\sigma_{O/R'}(M)}{dt} \right)_{R'} = \vec{M}_O(\vec{F}) + \vec{M}_O(\vec{F}_{ie}) + \vec{M}_O(\vec{F}_c)$$

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

démo : repartir de $\sigma_{O/R'} = \vec{OM} \wedge m \vec{v}_{M/R'}$

et faire apparaître $\vec{a}_{M/R'}$.

• Mvt de rotation entre R et R' :



$$\vec{\Omega}_{R'/R} = \dot{\theta} \vec{k}$$

• Formule de Varignon :

$$\left(\frac{d\vec{U}}{dt} \right)_R = \left(\frac{d\vec{U}}{dt} \right)_{R'} + \vec{\Omega}_{R'/R} \wedge \vec{U}$$

↙ "absolue"

L.C.V.

$$\vec{v}_{M/R} = \underbrace{\vec{v}_{O'/R}}_{\text{vitesse de translation de } R'} + \underbrace{\vec{v}_{M/R'}}_{v_r} + \underbrace{\vec{\Omega}_{R'/R} \wedge \vec{OM}}_{\text{effet de rotation de } R'/R}$$

a "absolue"

L.C.A.

$$\vec{a}_{M/R} = \underbrace{\vec{a}_{M/R'}}_{a_r} + \underbrace{\vec{a}_{O'/R}}_{a_e} + \underbrace{\vec{\Omega} \wedge (\vec{\Omega} \wedge \vec{OM})}_{a_c \text{ (Coriolis)}} + \underbrace{\frac{d\vec{\Omega}}{dt} \wedge \vec{OM}}_{\text{force d'inertie d'entraînement}}$$

PFD ref non gal:

$$m \vec{a}_{M/R'} = \underbrace{\vec{F}}_{\text{résultante "forces vraies"}} + \underbrace{\vec{F}_{ie}}_{\text{force d'inertie d'entraînement}} + \underbrace{\vec{F}_c}_{\text{force d'inertie de Coriolis}}$$

avec

$$\vec{F}_{ie} = -m \vec{a}_e (M)$$

$$\vec{F}_c = -m \vec{a}_c (M)$$

Énergie dans un ref non galiléen

T.E.C.

$$\frac{dE_{c/R'}}{dt} = P_{/R'}(\vec{F}) + P_{/R'}(\vec{F}_{ie})$$

forces vraie

forces d'inertie d'entraînement

comme $P = \frac{\delta W}{dt} : dE_{c/R'} = \delta W(\vec{F}) + \delta W(\vec{F}_{ie})$

rappel $P_{/R'}(\vec{F}) = \vec{F} \cdot \vec{v}_{m/R'}$

contrairement à précédemment on va préciser le repère dans lequel on prend \vec{v} .

$$\begin{aligned} \bullet dE_{c/R'} &= \delta W(\vec{F}) + \delta W(\vec{F}_{ie}) \\ &= \delta W_c + \delta W_{Nc} \\ &\downarrow \\ &= -dE_p + \delta W_{Nc} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow dE_{c/R'} + dE_p &= \delta W_{Nc} \\ \Rightarrow dE_{m/R'} &= \delta W_{Nc} \end{aligned}$$

regroupe les forces "vraies" et les forces d'inertie d'entraînement qui sont conservatives.

systèmes de points matériels

R^* ref barycentrique

• centre de masse : $\sum_i m_i \overrightarrow{OM_i} = \vec{0}$

$\Rightarrow \overrightarrow{OG} = \frac{\sum_i m_i \overrightarrow{OM_i}}{M}$ où $M = \sum_i m_i$

contient forces intérieures qui s'annulent + forces extérieures

• $M \vec{a}_G = \sum_i m_i \vec{a}_i = \sum_i \vec{F}_i = \vec{R}_{ext}$ (résultante)

preuve: écrire \vec{a}_G comme $\frac{d^2 \overrightarrow{OG}}{dt^2}$

• $\vec{p} = \sum_i \vec{p}_i = \sum_i m_i \vec{v}_i$

donc $\vec{p} = M \vec{v}_G$ et $\frac{d\vec{p}}{dt} = M \vec{a}_G = \vec{R}_{ext}$
(à démontrer)

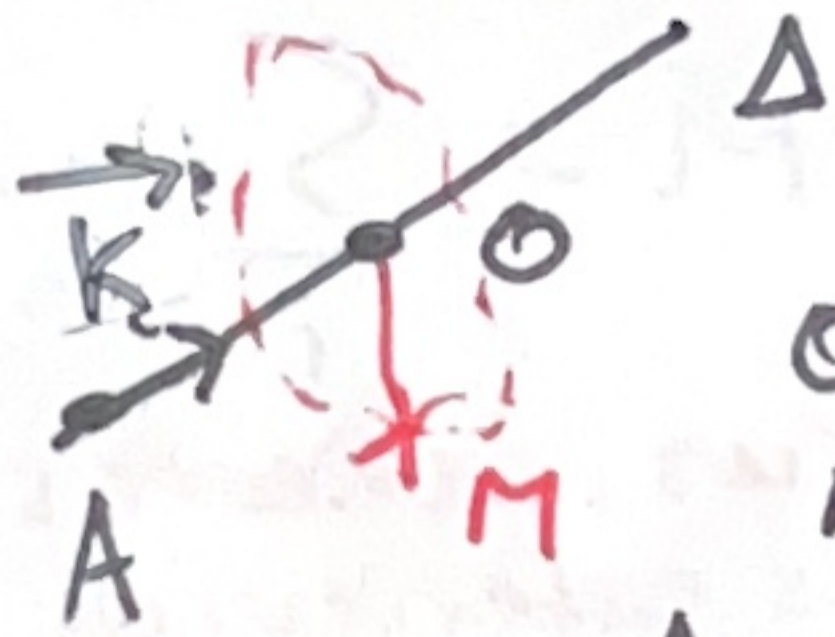
• $\vec{\sigma}_O = \sum \overrightarrow{OM_i} \wedge m_i \vec{v}_i \Rightarrow \frac{d\vec{\sigma}_O}{dt} = \sum \overrightarrow{OM_i} \wedge \vec{F}_{i,ext}$
= " $\vec{M}_{O,ext}$ ".

• $\vec{\sigma}_G^* = \vec{\sigma}_O^* = \vec{\sigma}_G$

• Koenig 1^e thm : $\vec{\sigma}_O = M \vec{O}_G \wedge \vec{v}_G + \vec{\sigma}_G^*$

2^e thm : $E_c = \frac{1}{2} M v_G^2 + E_c^*$

• M en rotation autour d'un axe : $\vec{v}(M) = \vec{\Omega} \wedge \vec{OM}$
 $= \omega \vec{k} \wedge \vec{OM}$



O est le proj de M sur Δ .

Δ est porté par \vec{k}

et même

$$= \omega \vec{k} \wedge \vec{AM}$$

car $\vec{k} \wedge \vec{AO} = \vec{0}$.

• $E_c = \frac{1}{2} \sum_i m_i v_i^2 \Rightarrow \frac{dE_c}{dt} = [P_{ext} + P_{int}]$ (somme des résultantes)

$\Rightarrow \Delta E_c = [W_{ext} + W_{ext}]$

• $\Delta E_{pint} = E_{pint}(B) - E_{pint}(A) = -W_{int}$ (pareil pour E_{pext})

et donc $E_p = E_{pint} + E_{pext}$

$\Rightarrow E_m = E_c + E_{pint} + E_{pext}$

• **Rappels:** $\Delta E_m = W_{nc}$ et $\Delta E_c = W$

donc $E_m = E_c + E_p \Rightarrow W_{nc} = W + \Delta E_p$