



Mécanique des systèmes

Version 2024

Etude n°2

Cette étude porte sur les rotations.

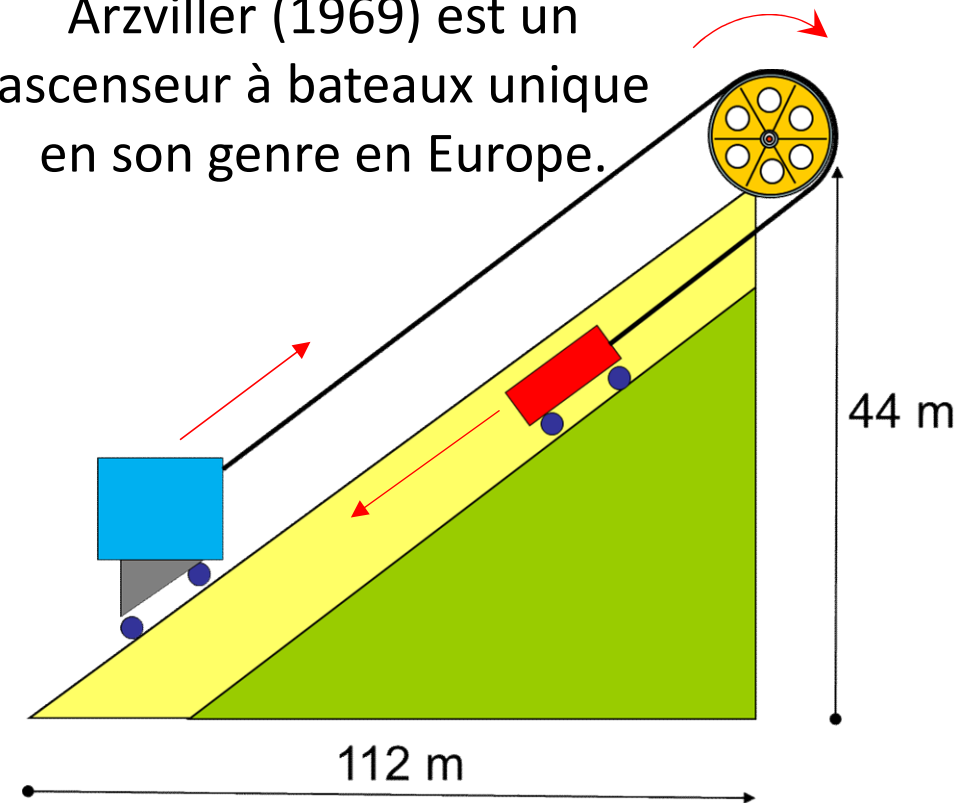


Bac



Contrepoids

Le Plan Incliné de Saint-Louis Arzviller (1969) est un ascenseur à bateaux unique en son genre en Europe.



Il permet de franchir une altitude de 44 m en 4 mn seulement contre 8 heures via 17 écluses sinon !

Etude n°2

Comment calculer une vitesse lors d'un mouvement circulaire ?

$$\vec{OP} = r \cdot \vec{er}$$

$$\frac{d\vec{OP}}{dt} /_{Ro} = \frac{d(r \cdot \vec{er})}{dt} /_{Ro} = \underbrace{\frac{d(r)}{dt}}_{=0 \text{ rayon constant}} /_{Ro} \cdot \vec{er} + \underbrace{r \cdot \frac{d(\vec{er})}{dt}}_{\text{Attention } \vec{er} \text{ n'est fixe dans } Ro} /_{Ro}$$

=0 rayon constant

Attention \vec{er} n'est fixe dans Ro

Comment dériver une flèche qui n'est pas une constante ?

→ On peut projeter le vecteur dans la base d'observation ainsi les vecteurs qui apparaissent sont fixes/observateur.

$$r \cdot \vec{er} = r * \cos \theta(t) \cdot \vec{x} + r * \sin \theta(t) \cdot \vec{y}$$

$$\vec{V}(\frac{P}{Ro}) = \frac{r \cdot d(\cos \theta(t) \cdot \vec{x} + \sin \theta(t) \cdot \vec{y})}{dt} /_{Ro} = r \cdot \theta' \cdot (\underbrace{\sin \theta \cdot (-\vec{x}) + \cos \theta \cdot \vec{y}}_{\vec{e\theta}})$$

Les dérivées de x et y sont nulles car ils appartiennent à l'observateur.

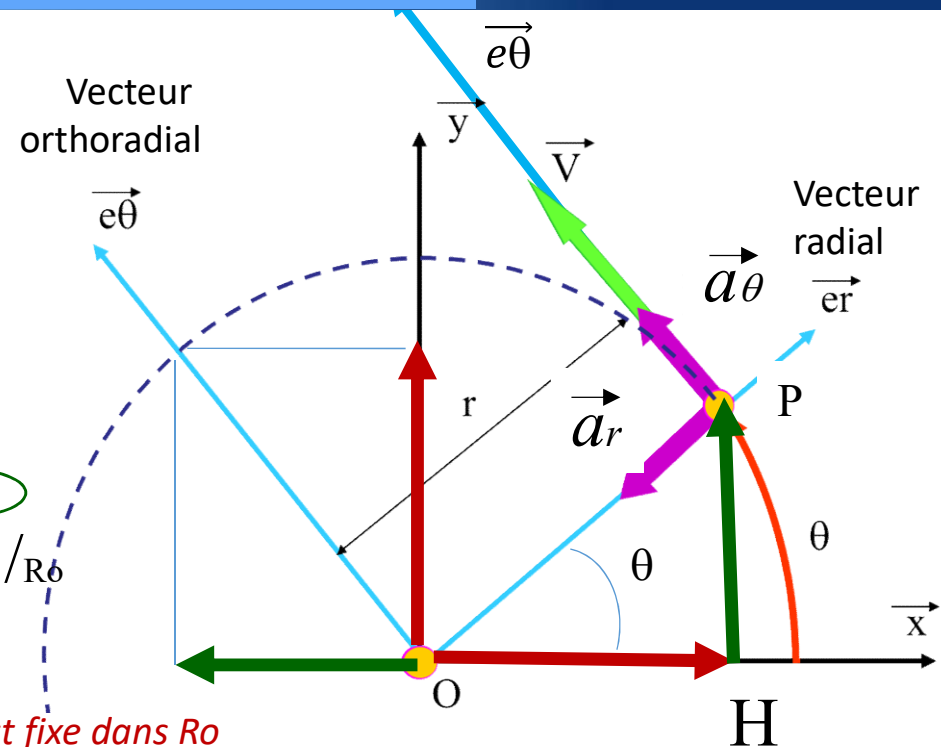
On dérive (fog) → (fog)' = g' * f'(g).

$$(\cos \theta)' = \theta' * (-\sin \theta)$$

$$(\sin \theta)' = \theta' * (+\cos \theta)$$

$\vec{e\theta}$

Vecteur tangent au cercle trajectoire



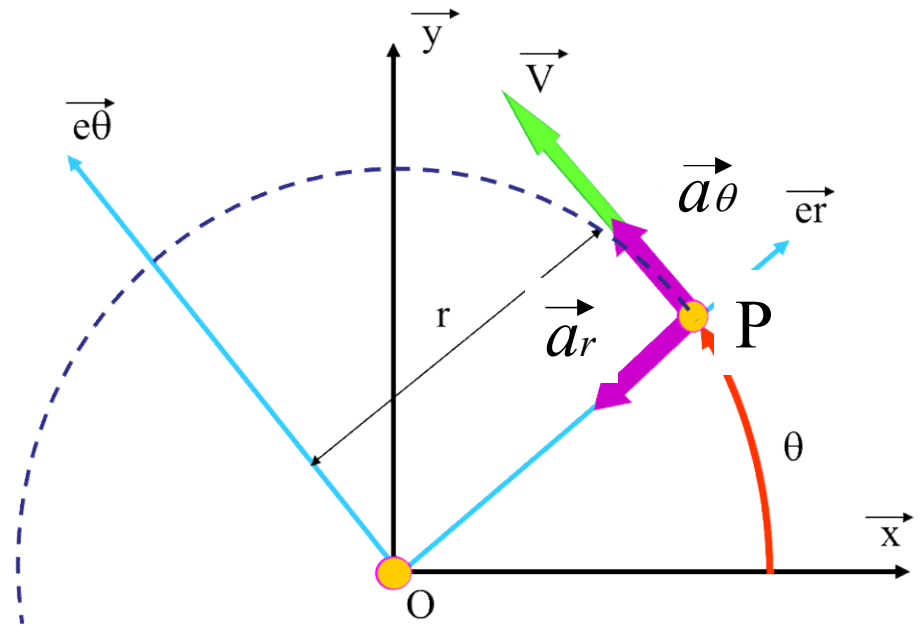
Etude n°2

Comment calculer une accélération lors d'un mouvement circulaire ?

*Constat : quand on dérive un vecteur tournant à la vitesse θ ,
On le fait pivoter de $\pi/2$ et on multiplie son intensité par θ .
Ainsi « e_r » a pivoté sur « e_θ ».*

$$\begin{aligned}
 \overrightarrow{a\left(\frac{M}{Ro}\right)} &= \frac{d\overrightarrow{V\left(\frac{M}{Ro}\right)}}{dt}_{/Ro} = \frac{d(r.\theta'.\overrightarrow{e_\theta})}{dt}_{/Ro} \\
 &= \frac{d(r\theta')}{dt}_{/Ro} . \overrightarrow{e_\theta} + \frac{r\theta'.d(\overrightarrow{e_\theta})}{dt}_{/Ro} \\
 &= \underbrace{r\theta''}_{a_\theta} . \overrightarrow{e_\theta} + \underbrace{r\theta' * \theta'}_{a_r} . (-\overrightarrow{e_r})
 \end{aligned}$$

a_θ
tangentielle
 a_r
centripète

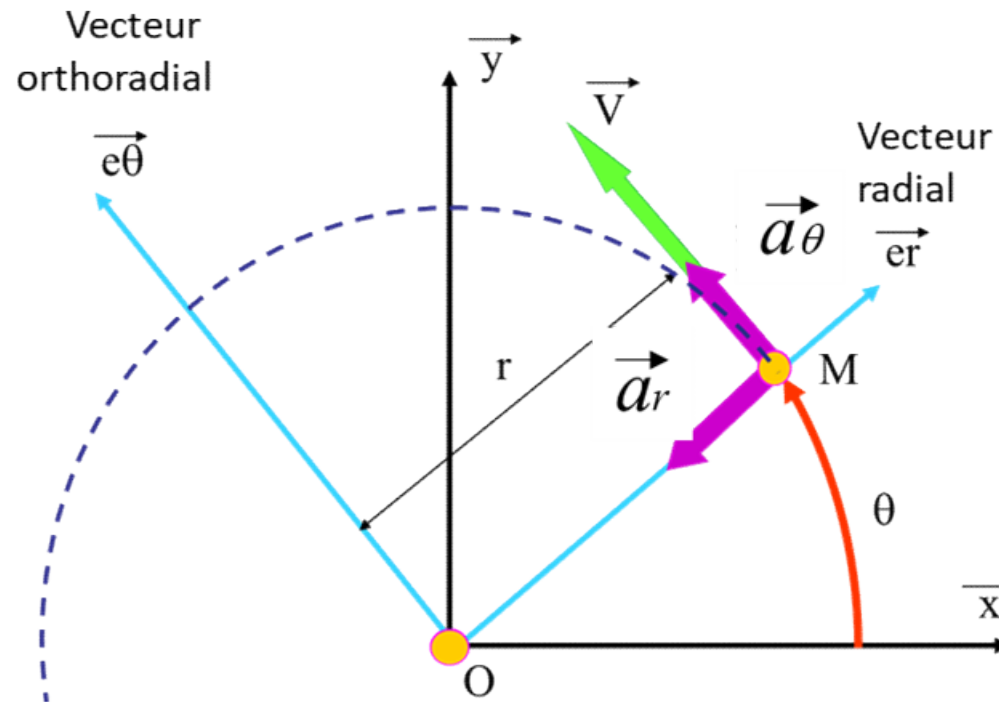


*La vitesse est tangentielle : $\overrightarrow{V} = r.\theta' . \overrightarrow{e_\theta}$
L'accélération est centripète et tangentielle : $\overrightarrow{a_r} = -r.\theta'^2 . \overrightarrow{e_r}$
 $\overrightarrow{a_\theta} = r.\theta'' . \overrightarrow{e_\theta}$*

Remarque : en régime permanent θ' est constant donc $\theta'' = 0$ et $a_\theta = 0$

Etude n°2

Qu'est ce que le moment dynamique ?



Le moment dynamique est développé par les quantités d'accélération ($m.a$ pour un point) qui s'exercent sur la matière en mouvement de rotation transitoire.

$$\begin{aligned}\vec{\delta} \text{ de } M \text{ en } O &= -m \cdot \vec{a}_\theta \cdot r \\ &= -m \cdot r^2 \cdot \theta'' \cdot \vec{e}_\theta\end{aligned}$$

$[N.m]$

Etude n°2

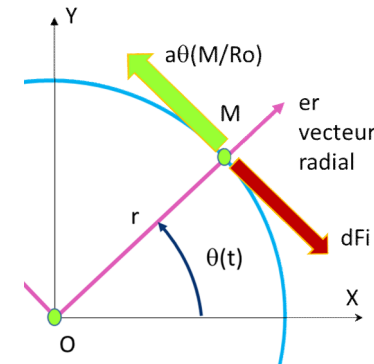
Pour un solide en rotation que vaut le moment dynamique?

C'est la somme des moments développés par les quantités d'accéléérations qui varient selon le point matériel considéré puisque « a » dépend de « r »...

Si O est le point d'observation :

$$\overrightarrow{\delta(S, O)} = - \int_S \overrightarrow{M(dF_i, O)} = - \int_S dF_i \cdot r \cdot (-\vec{z})$$

Moment dynamique opposé
au moment inertiel



$$= + \int_S a\theta \left(\frac{M}{R_o} \right) \cdot r \cdot dm \cdot \vec{z} = + \left\{ \int_S r^2 \cdot dm \right\} \cdot \ddot{\theta} \cdot \vec{z}$$

« ar » ne développe pas de
moment puisque passant par O .

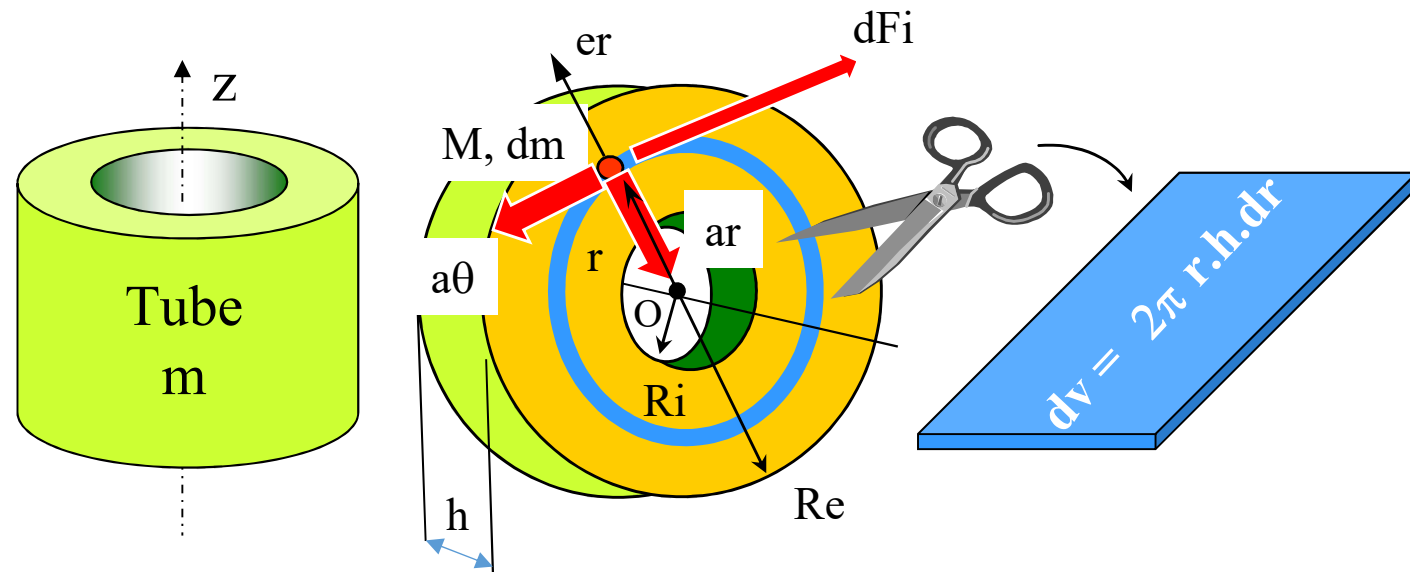
Tous les points ont le même

Moment d'inertie axial
souvent noté JO_z ou C [$\text{kg} \cdot \text{m}^2$]

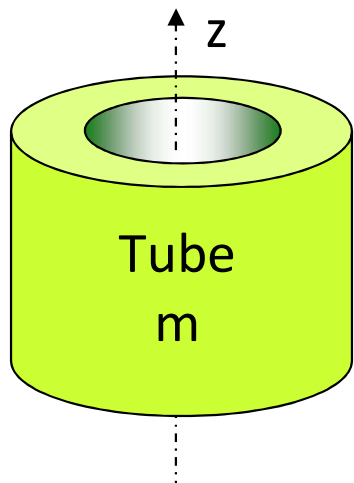
$$\overrightarrow{\delta(S, O)} = JO_z \cdot \frac{d\omega}{dt} \cdot \vec{z}$$

Etude n°2

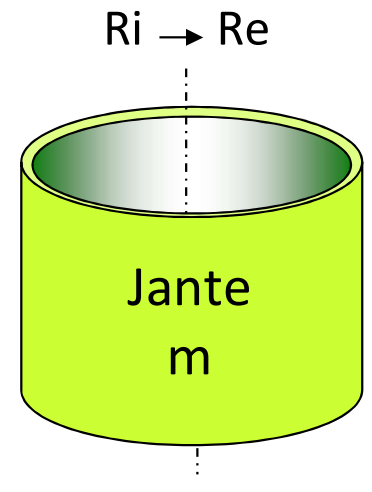
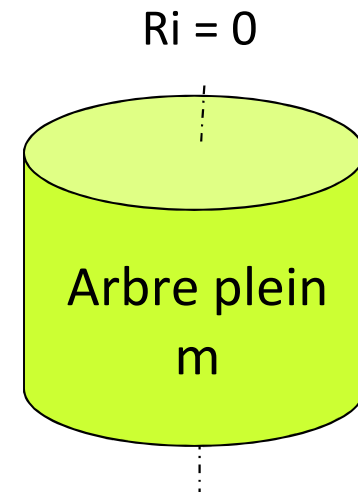
Moment d'inertie pour un tube ?



R_e = rayon extérieur
 R_i = rayon intérieur



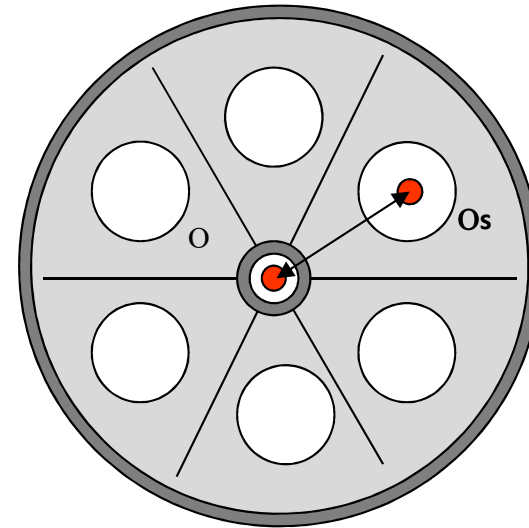
$$J_z = m_{(tube)} \cdot \frac{(R_e^2 + R_i^2)}{2}$$



Etude n°2

Quand transférer l'axe du moment d'inertie ?

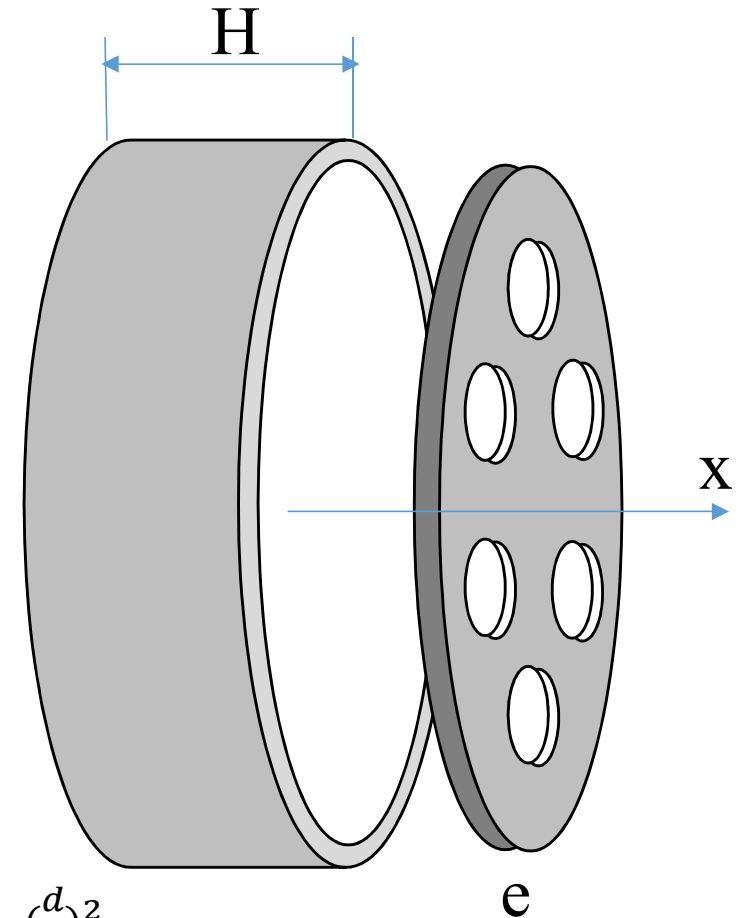
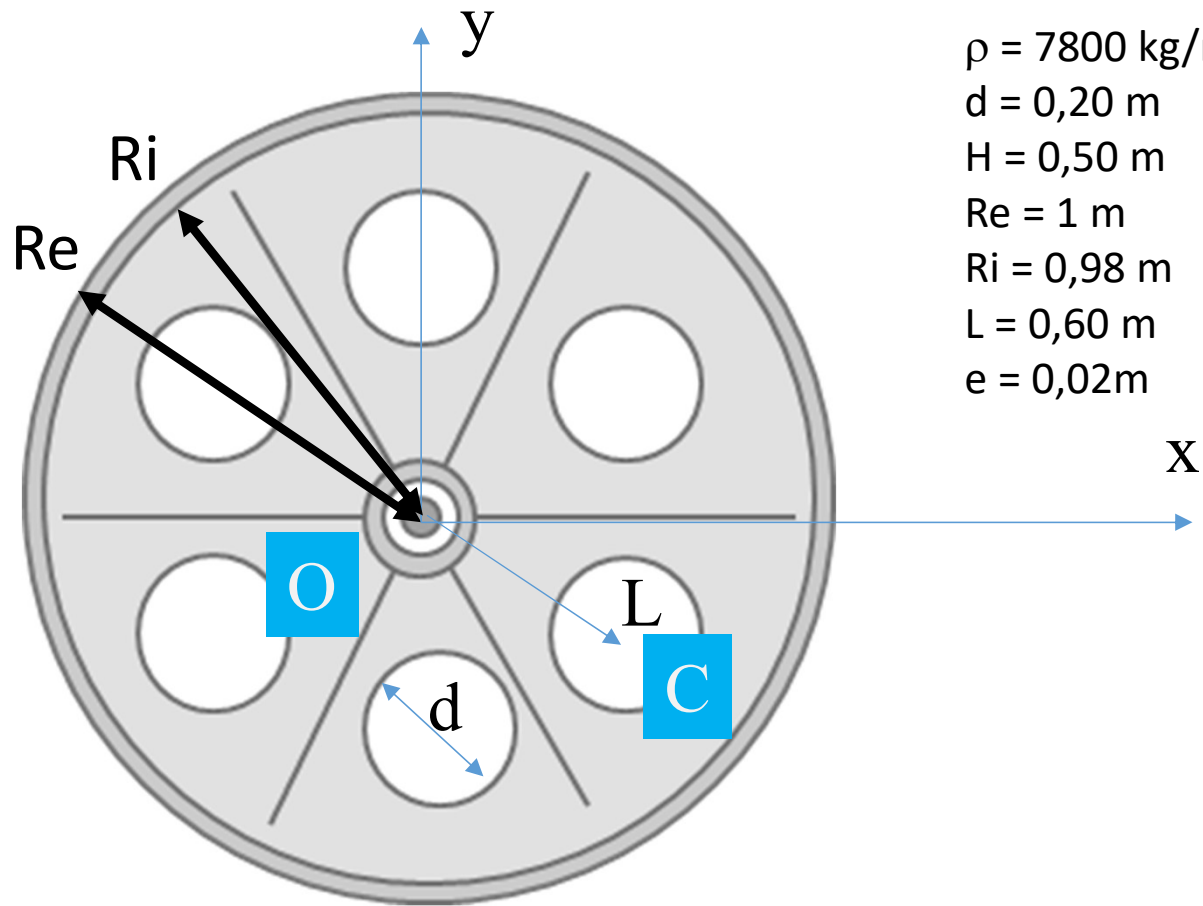
Le transfert est obligatoire si le solide ne tourne pas autour de son axe.



Relation de Huygens ($O_s=G$)

$$J/Oz = J/Gz + M.OG^2$$

Etude n°2



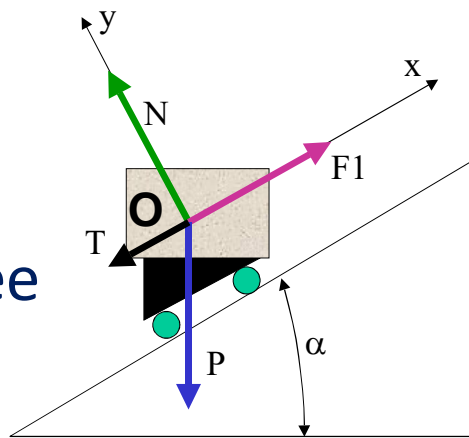
$$J_{Oz} = m_{\text{tube}} \cdot \frac{R_e^2 + R_i^2}{2} + m_{\text{disque}} \cdot \frac{R_e^2}{2} - 6 \cdot \left\{ m_{\text{trou}} \cdot \frac{\left(\frac{d}{2}\right)^2}{2} + m_{\text{trou}} \cdot L^2 \right\}$$

$$J_{Oz} = \rho \pi \cdot (R_e^2 - R_i^2) \cdot H \cdot \frac{R_e^2 + R_i^2}{2} + \rho \pi \cdot R_e^2 \cdot e \cdot \frac{R_e^2}{2} - 6 \cdot \rho \pi \cdot \frac{d^2}{4} \cdot H \left\{ \frac{d^2}{8} + L^2 \right\}$$

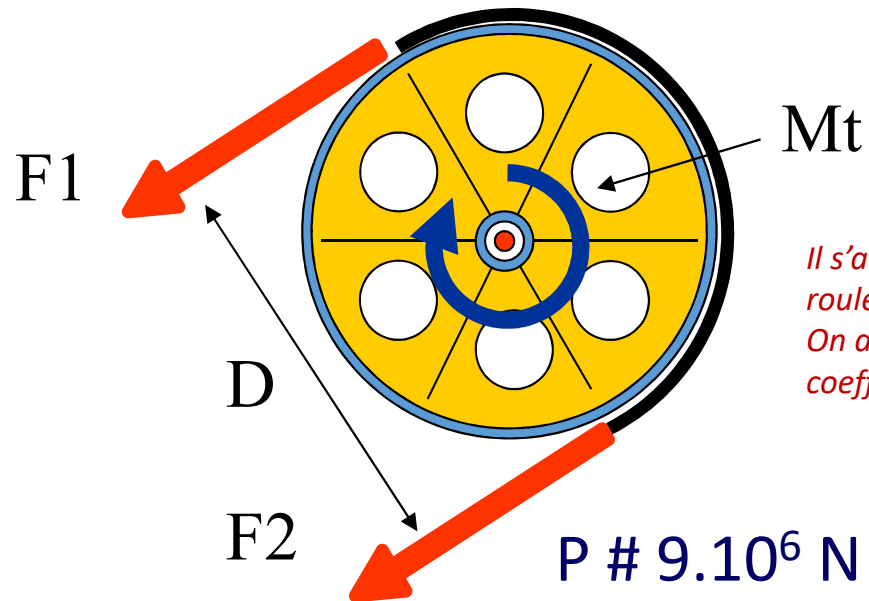
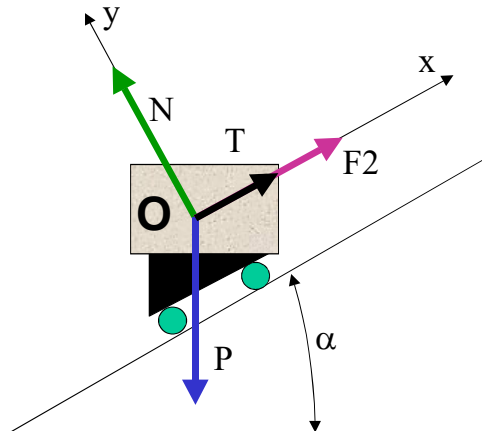
$$J_{Oz} = 950 + 245 - 11 = 1184 \text{ kg.m}^2$$

Etude n°2

Bac
en montée



Contrepoids
en descente



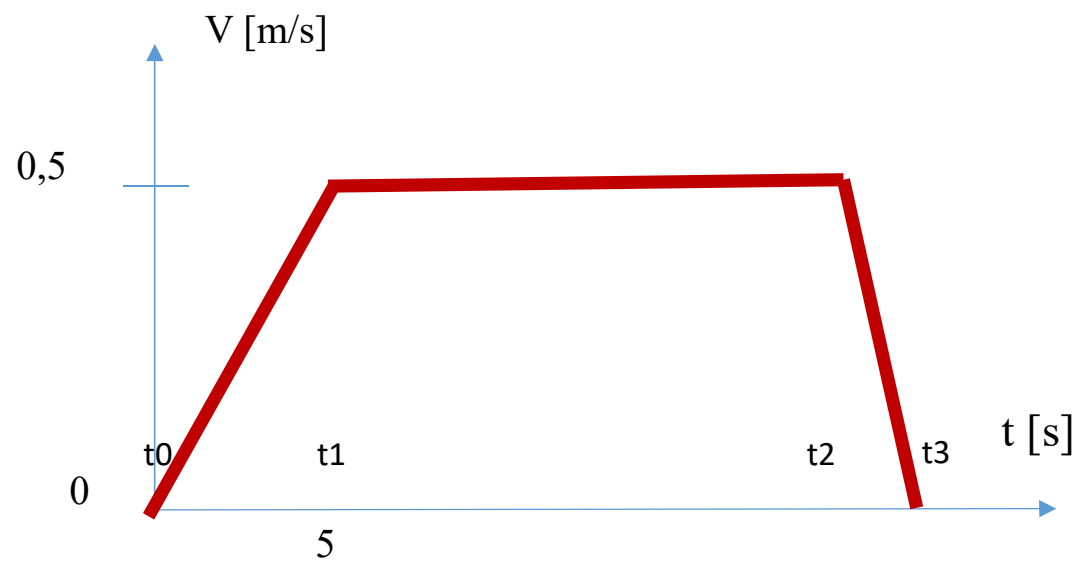
*Il s'agit en fait de frottement de roulement
On assimile à du glissement à faible coefficient*

$P \# 9.10^6 \text{ N}$
 $\alpha \# 22^\circ$

$f = 0.02$
 $D = 2 \text{ m}$

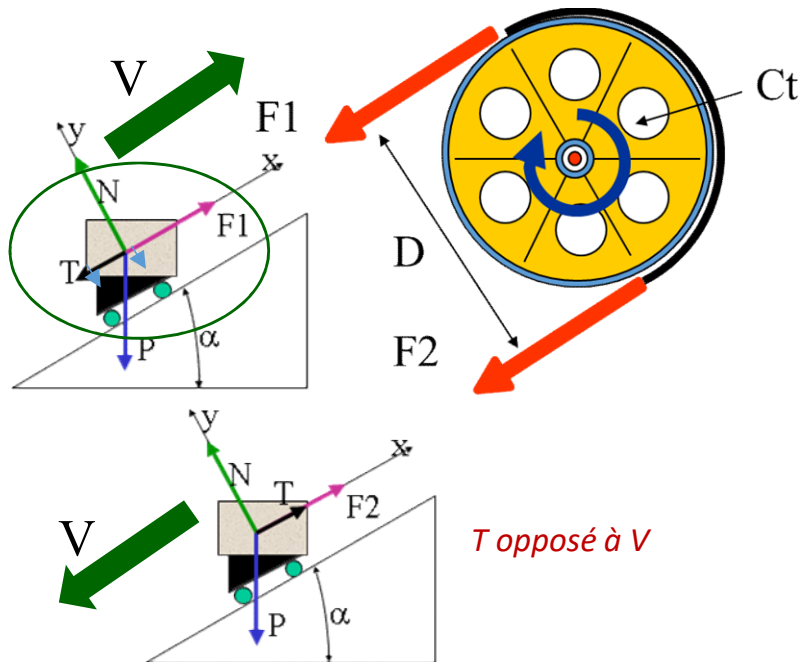
Valeur de Mt ,
moment sur le tambour ?

Etude n°2

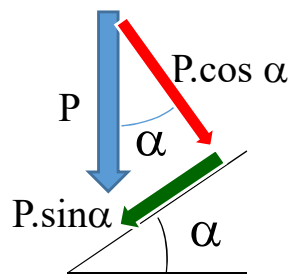


$$a = \frac{v_1 - v}{t_1 - t_0} = 0,1 \text{ m/s}^2$$

Etude n°2



T opposé à V



$S = \text{tambour}$

$\bar{S} = \text{moteur} + \text{câble sup} + \text{câble inf}$

$$-M_t * \vec{z} + F1 \cdot \frac{D}{2} * \vec{z} - F2 \cdot \frac{D}{2} * \vec{z} = J_{Oz} \cdot \frac{d\omega}{dt} \cdot \vec{z}$$

*Appliquer PFD
à bac*

*Appliquer PFD
à contrepoids*

*Appliquer Théorème
de HUYGENS*

$S = \text{chariot bac}$

$\bar{S} = \text{la Terre} + \text{câble sup} + \text{rails}$ } $\vec{P} + \vec{F1} + \vec{N} + \vec{T} = m * \vec{a}_{bac}/R$

$S = \text{contrepoids}$

$\bar{S} = \text{la Terre} + \text{câble inf} + \text{rails}$ } $\vec{P} + \vec{F2} + \vec{N} + \vec{T} = m * \vec{a}_{cp}/R$

$$-P \sin \alpha + F1 - T = ma$$

$$-P \sin \alpha + F2 + T = -ma$$

$$F1 - F2 = 2(T + ma)$$

$$N - P \cos \alpha = 0$$

$$T = f \cdot N$$

$$F1 - F2 = 2m \cdot (f \cdot g \cdot \cos \alpha + a)$$

Etude n°2

$$-Mt * \vec{z} + F1 \cdot \frac{D}{2} * \vec{z} - F2 \cdot \frac{D}{2} * \vec{z} = JOz \cdot \frac{d\omega}{dt} \cdot \vec{z}$$

← négatif

$$Mt = +(F1 - F2) \cdot \frac{D}{2} + JOz \cdot \left| \frac{d\omega}{dt} \right| \quad \left. \vphantom{Mt} \right\} V = \omega \cdot \frac{D}{2} \rightarrow a = \frac{d\omega}{dt} \cdot \frac{D}{2}$$

$$Mt = +2m \cdot (f \cdot g \cdot \cos \alpha + a) \cdot \frac{D}{2} + JOz \cdot \frac{2a}{D}$$

$$Mt = \underbrace{f \cdot m \cdot g \cdot D \cdot \cos \alpha}_{164\,851 \text{ Nm}} + \underbrace{[JOz + mD^2/2] \cdot \frac{2a}{D}}_{90\,236 \text{ N.m}}$$

164 851 Nm

90 236 N.m

→ 255 087 Nm !!!

Inertie tambour

*Inertie bac + CP
ramenée sur tambour*

$$f = 0,02$$

$$m = 900 \text{ Tonnes}$$

$$Re = D/2 = 1 \text{ m}$$

$$Joz = 1184 \text{ kg.m}^2$$

$$a = 0,1 \text{ m/s}^2$$

$$\alpha = \text{Arctan}(44/112) = 22^\circ$$

Attention, un moteur ne peut pas assurer ce couple, sauf si un adaptateur de couple est intercalé entre moteur et tambour.

→ réducteur de vitesse obligatoire !

Etude n°2

