



Mécanique des systèmes

Version 2024

Etude n°3

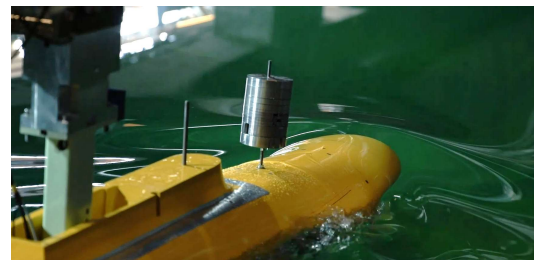
Cette étude porte sur les transmetteurs.

C'est le plus grand bassin d'Europe avec ses 545 m de long, 15m de large et 7m de fond et près de 60 000 m³ d'eau.

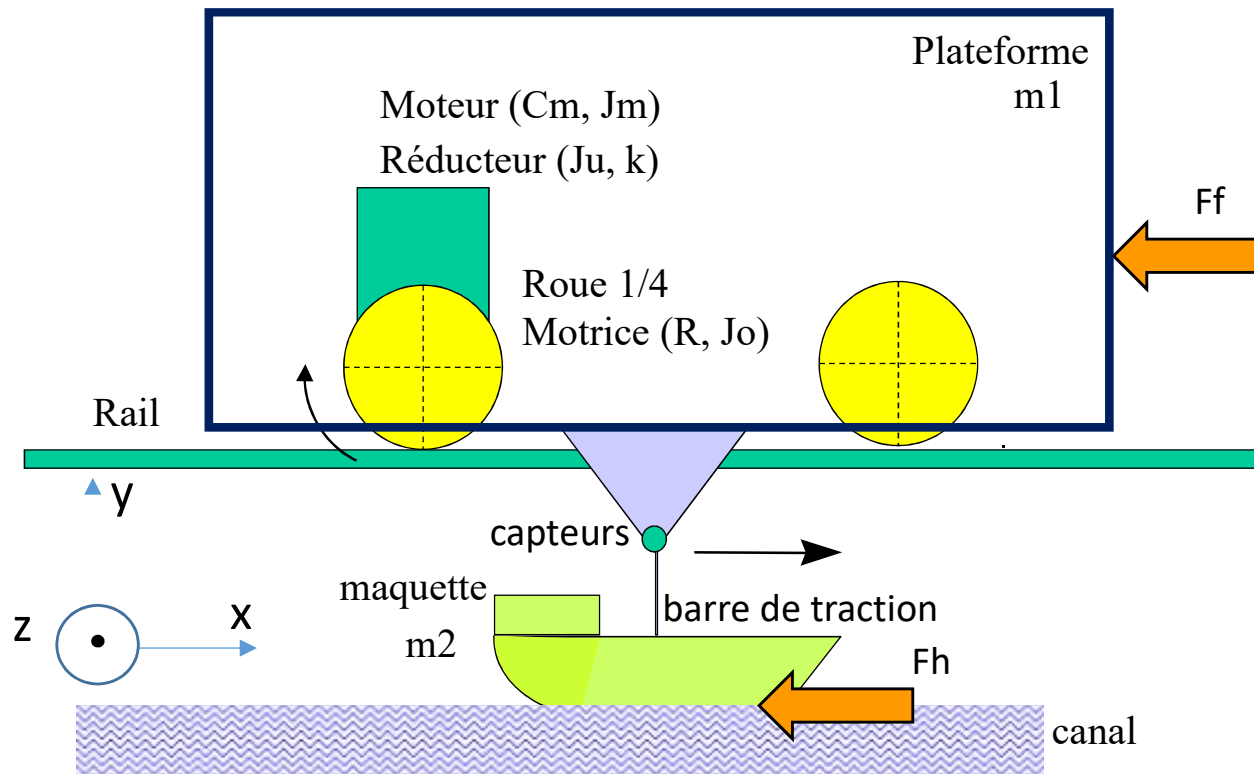
Une plate-forme de 120 tonnes circulant sur rails est capable de traîner des modèles jusqu'à 12m/s. De plus on peut y générer une houle de plus de 1m.



Bassin d'essais des carènes de Val de Reuil (1987)

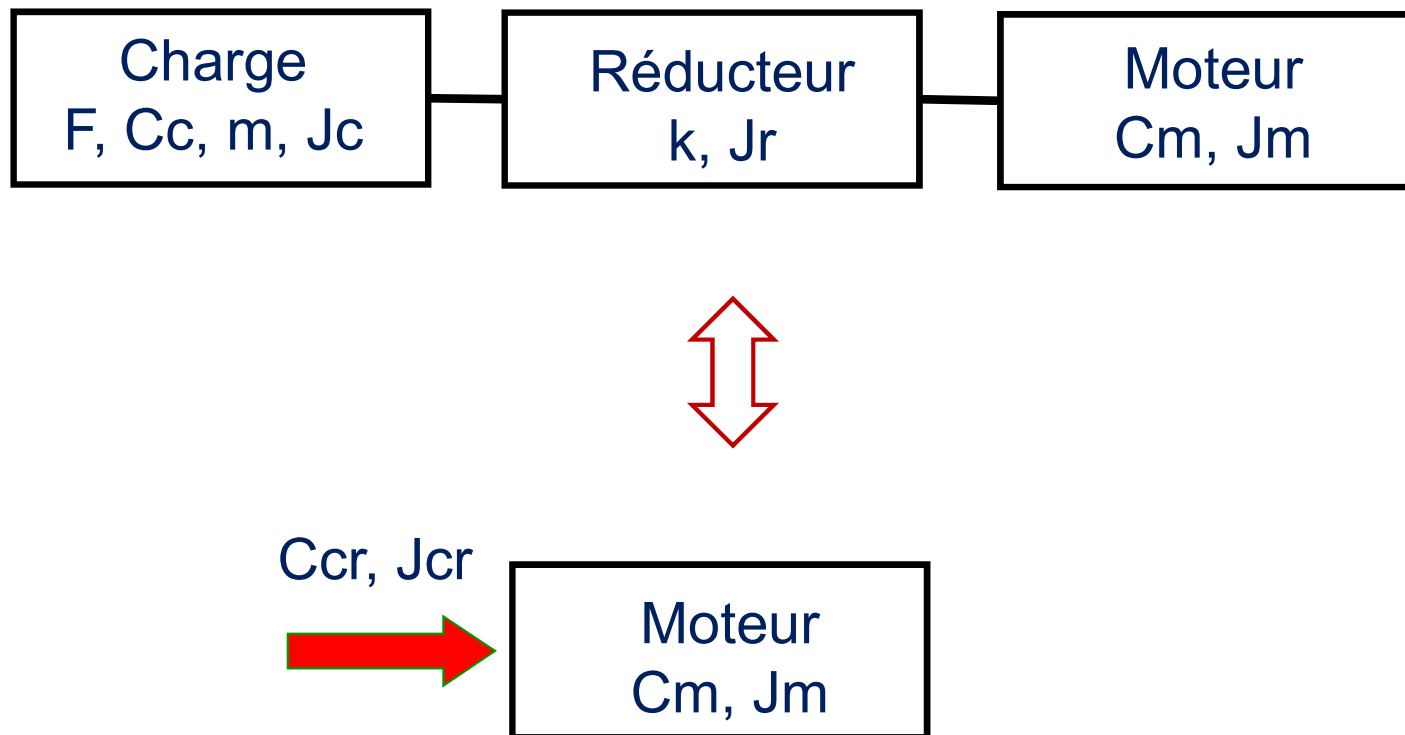


Etude n°3



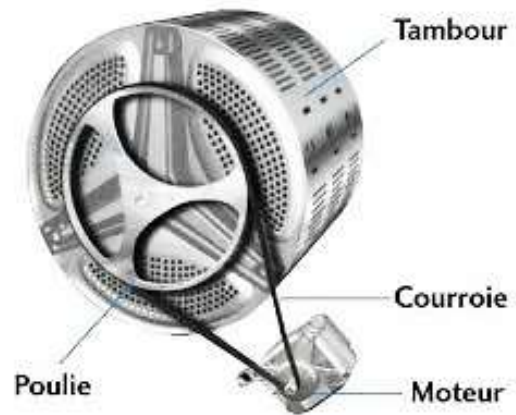
Etude n°3

Systeme ramené sur axe moteur

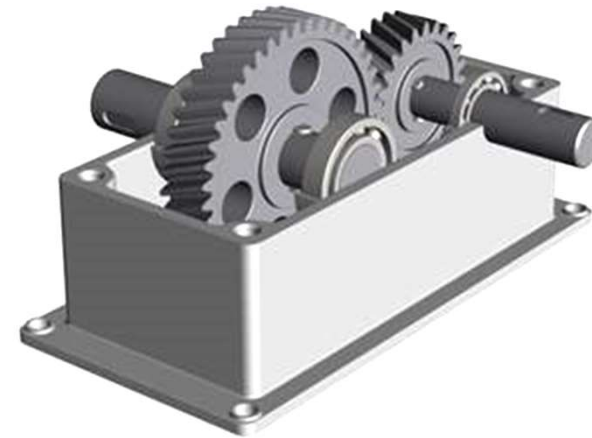


Il faut savoir ramener la charge et son inertie sur l'axe du moteur.

Etude n°3



*Transmission à axes //
non inverseuse, réversible, rapport non garanti*



*Transmission à axes //
inverseuse et réversible, rapport garanti*



*Transmission à axes //
non inverseuse, réversible, rapport garanti*



*Transmission à axes croisés
irréversible, rapport garanti*

Etude n°3

Réversibilité

De réducteur, le transmetteur peut être transformé en multiplicateur (en inversant entrée et sortie) et réciproquement.

Garantie du rapport

La synchronisation des arbres entrée-sortie n'est pas assurée si la transmission est réalisée par **adhérence uniquement**.

La synchronisation est assurée si la transmission est réalisée par **obstacle notamment**.

La transmission peut-être mixte.

Géométrie

Les axes entrée – sortie peuvent être parallèles ou perpendiculaires ou orthogonaux.

Inversion

L'arbre de sortie tourne en sens inverse de l'arbre d'entrée.

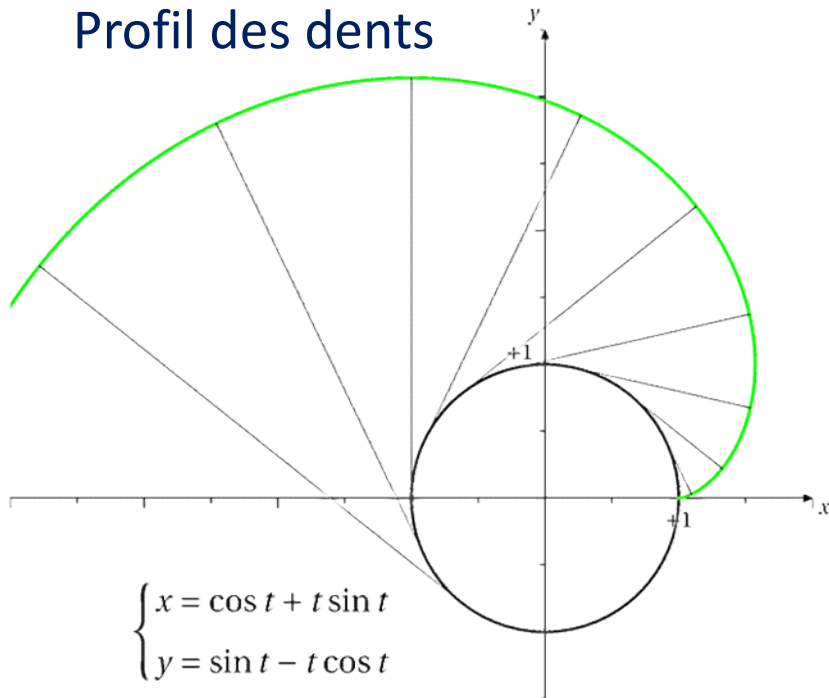
16

Combinaisons possibles !

Etude n°5

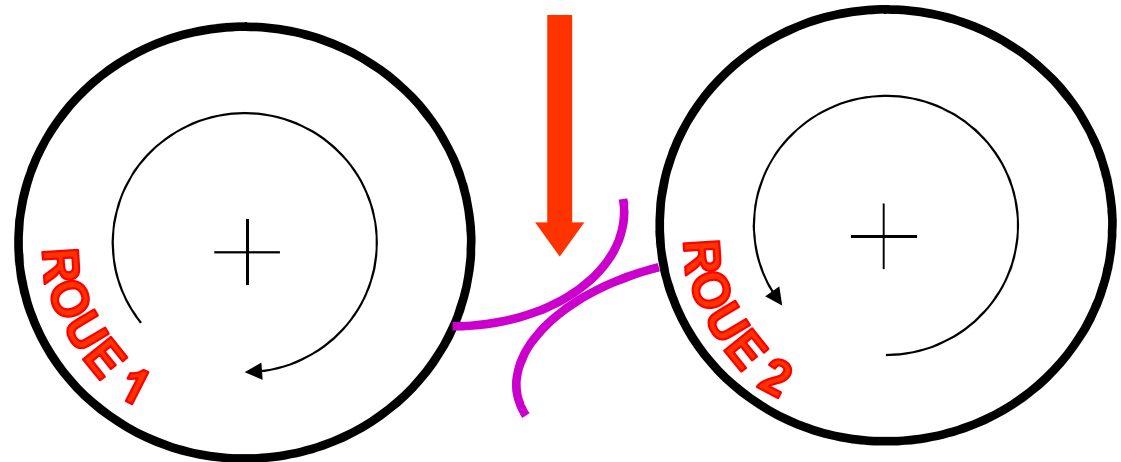
Transmission par roue dentée (obstacle)

Profil des dents



Développante de cercle

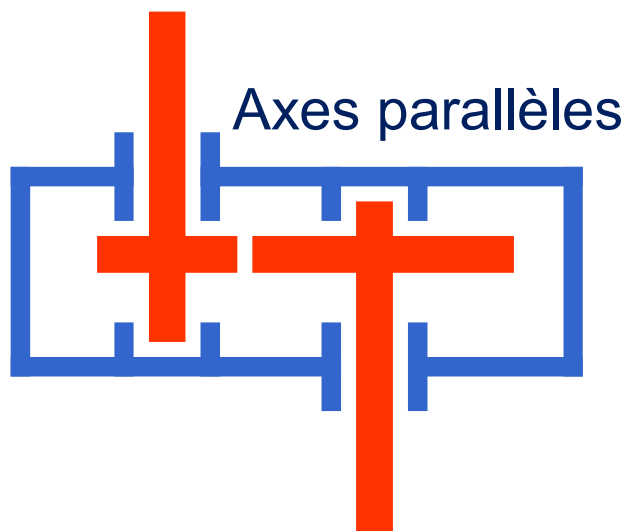
Les profils roulent l'un sur l'autre et ne glissent pas.



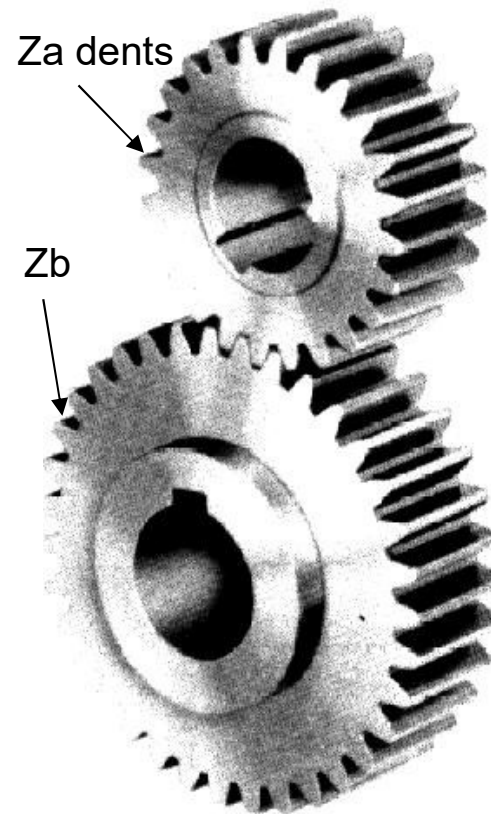
De ce fait le rendement moyen d'un engrenage est correct :
 $\eta = 0,95$ à $0,98$ par étage.

Etude n°3

Transmission par roue dentée (obstacle)



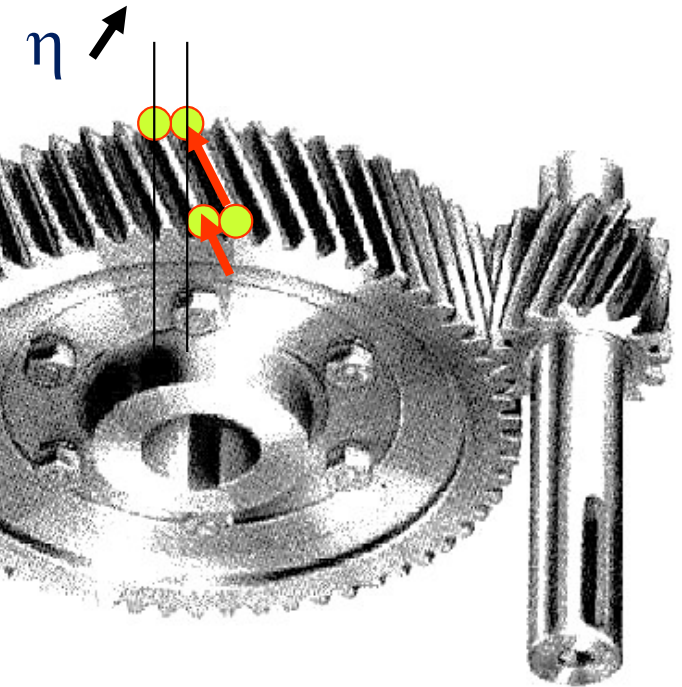
$$\Omega_a.Z_a = \Omega_b.Z_b$$



Denture droite

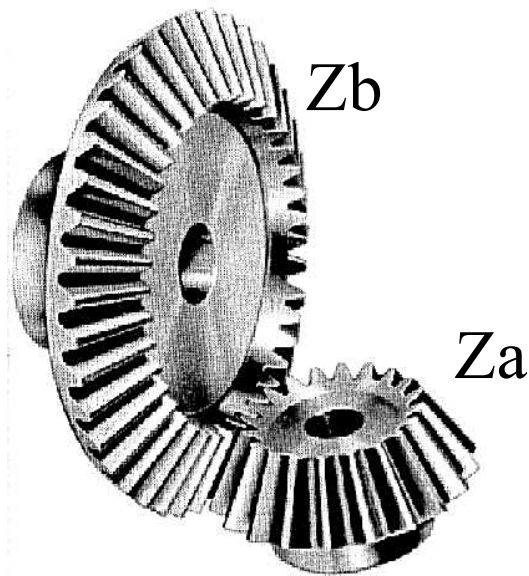
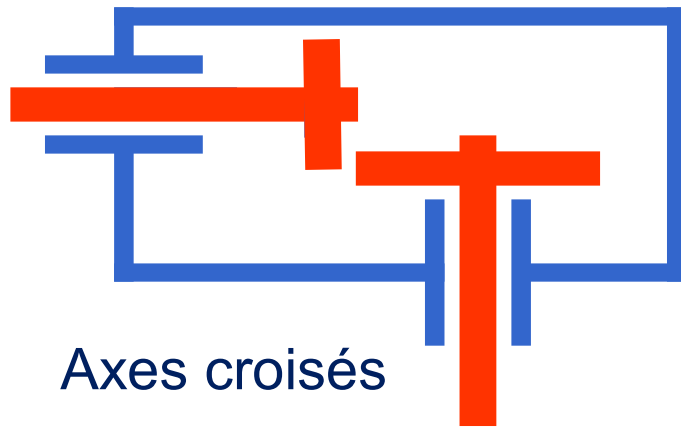
Fonctionnement plus ou moins bruyant
Faibles entraxes
Usure quasi nulle
Excellent rendement ($\eta = 0,99$!)

meilleure conduite

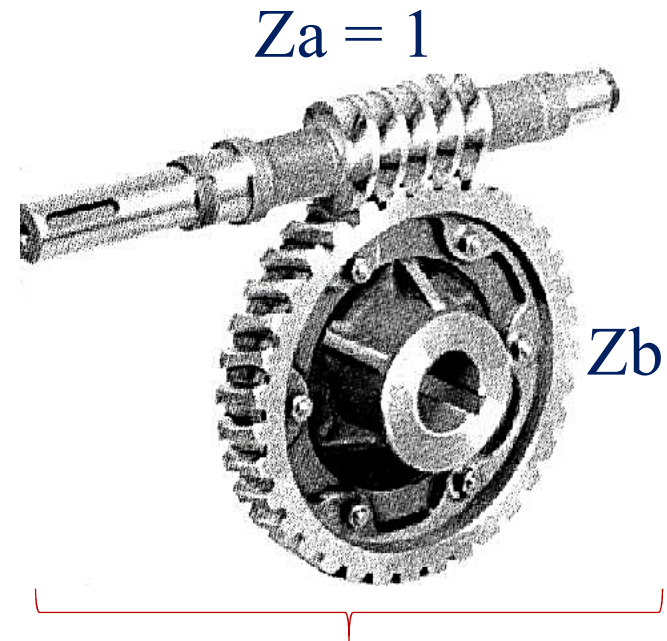


Denture hélicoïdale

Etude n°3



Roues coniques



Cas particulier : roue et vis sans fin

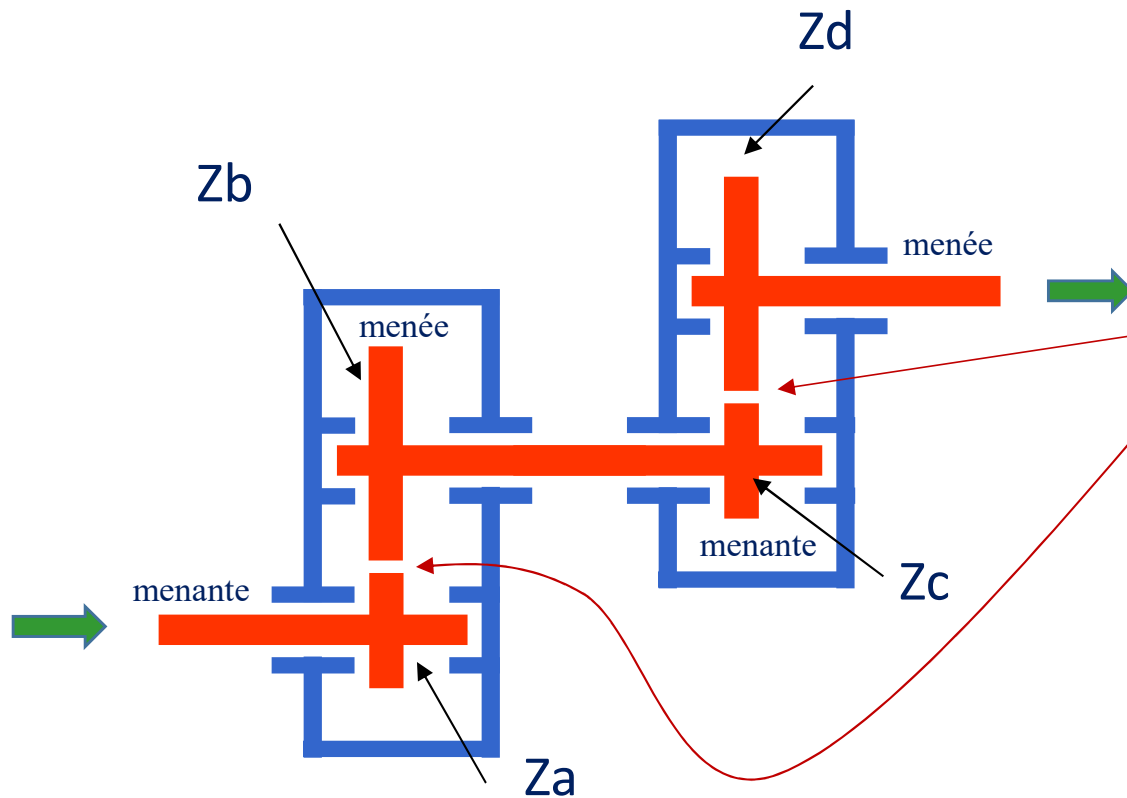
$Z_{vis} = 1 \rightarrow$ Rapport important



Glissement $\Leftrightarrow \eta$

Etude n°3

Transmission multi-étagée



$$k = \underbrace{\left(-\frac{Za}{Zb}\right)}_{\text{Rapport étage 1}} \cdot \underbrace{\left(-\frac{Zc}{Zd}\right)}_{\text{Rapport étage 2}}$$

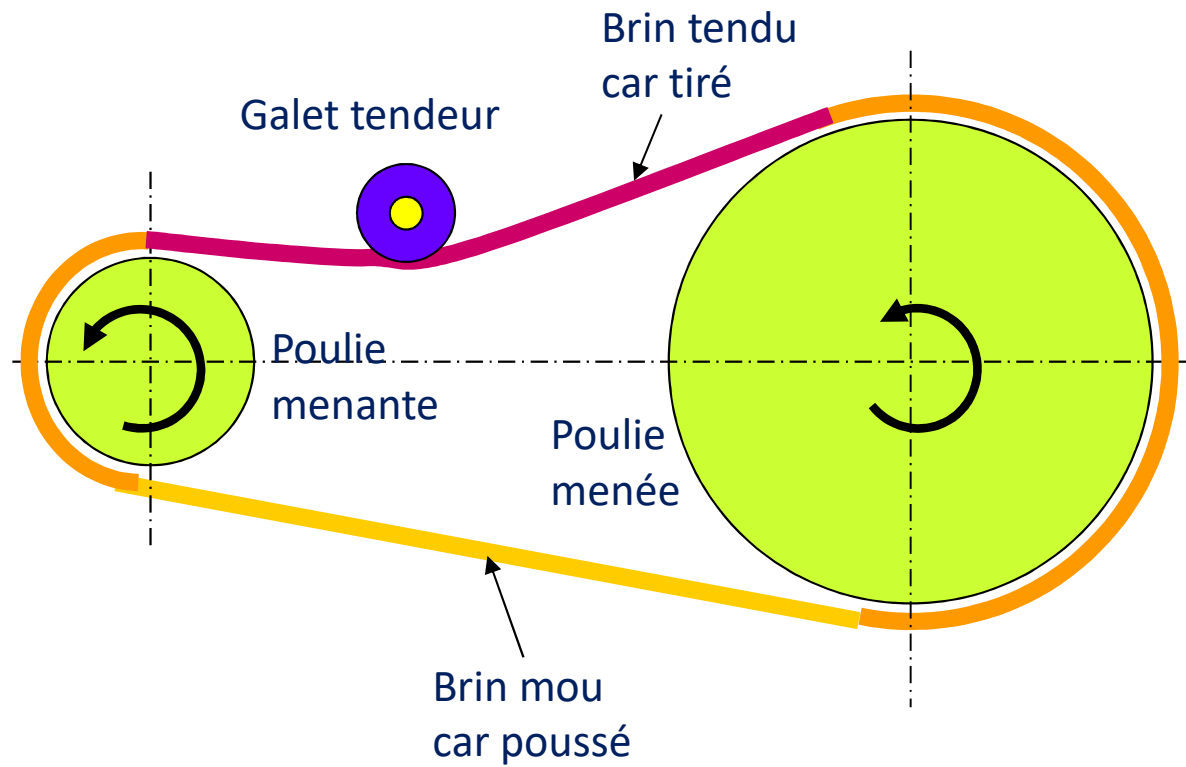
n = nombre de contacts extérieurs (ici 2)

$$k = \underbrace{(-1)^n}_{\text{Si } < 0, \text{ inverseur}} \frac{\prod Z_{\text{menantes}}}{\prod Z_{\text{menées}}}$$

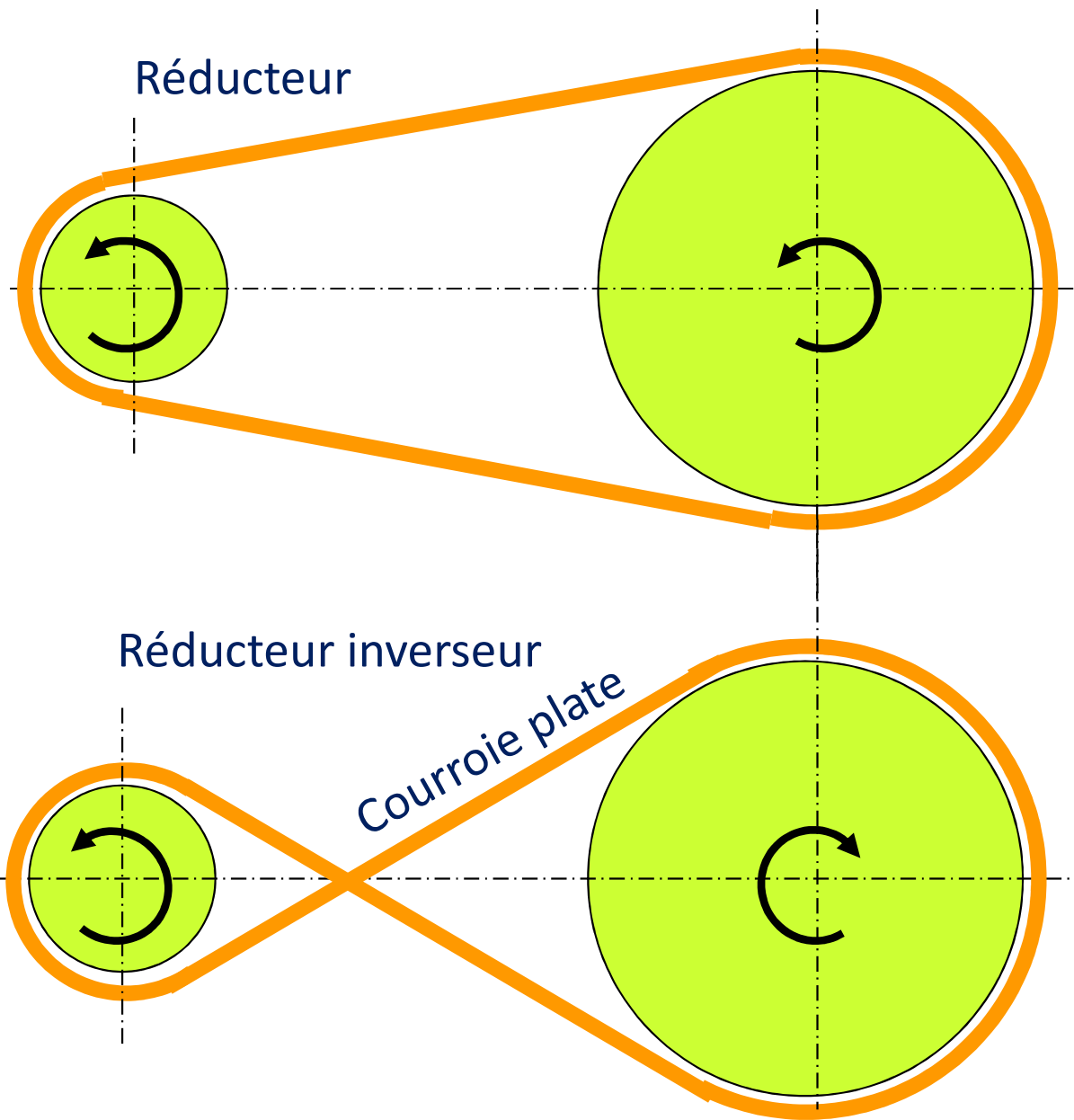
Π = produit

Etude n°3

Transmission par courroie (adhérence)



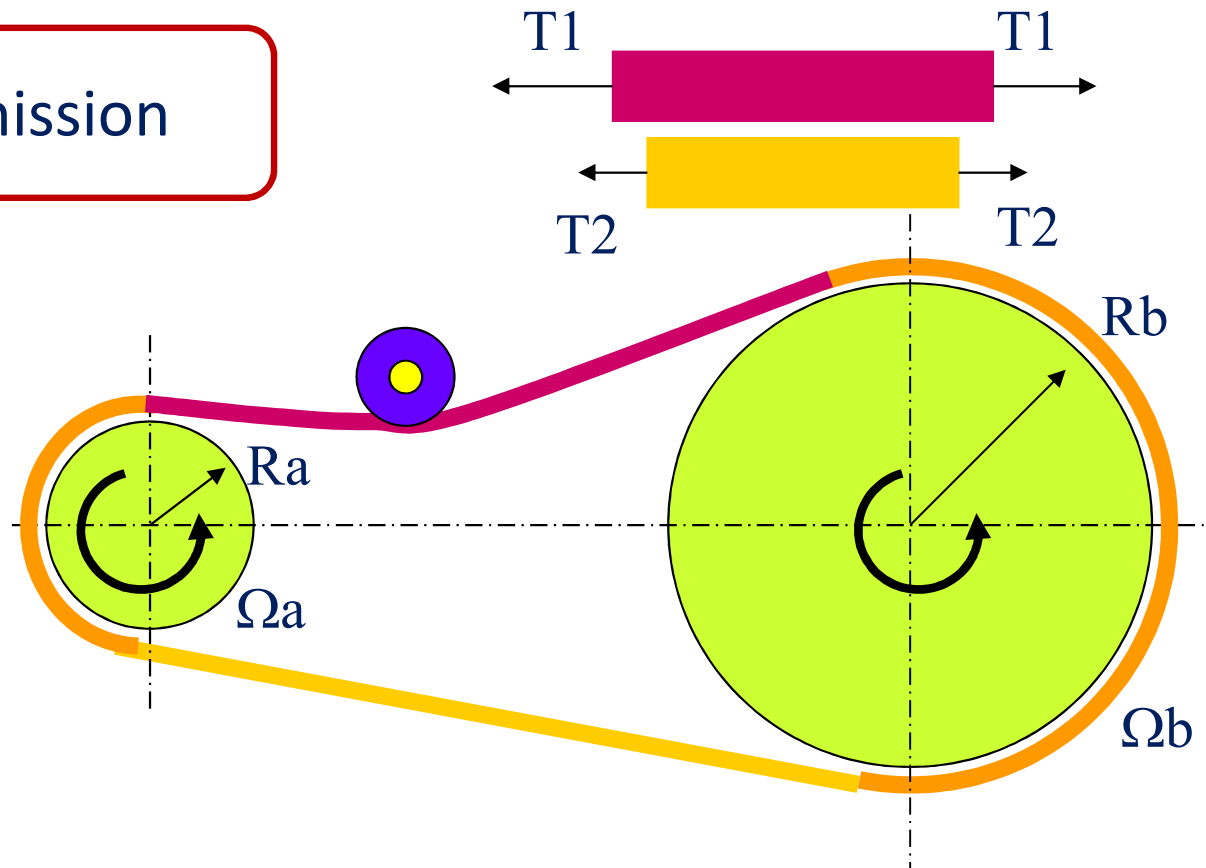
Etude n°3



Etude n°3

Calcul du rapport de transmission

Usure due au glissement issu de la variation de tension : $\eta < 0,95$.
Possibilité d'entraxe important.
Fonctionnement silencieux.



*Courroie lisse
Ici trapézoïdale*

$$\Omega_a.R_a = \Omega_b.R_b$$



Courroie crantée

$$\Omega_a.Z_a = \Omega_b.Z_b$$

Etude n°3

Couple sur arbre de sortie



Rapport de transmission k

$\Omega_c = k \cdot \Omega_m \rightarrow k < 1$ si réducteur

Si $P_m = P_c$ ($\eta=1$), alors

$$C_c = C_m / k$$

Le transmetteur permet de réaliser une adaptation de couple et de vitesse.

Etude n°3

Inertie de la charge ramenée sur le moteur



Considérer $\eta = 1$

On choisit pour indice l'arbre sur lequel on ramène...

Charge en rotation

$$E_{cc} = \frac{1}{2} \cdot J_c \cdot \Omega_c^2$$

$$E_{cc} = \frac{1}{2} \cdot J_{cr} \cdot \Omega_m^2$$

$$\text{Si } \Omega_c = k \cdot \Omega_m$$

$$\text{Alors } \frac{1}{2} \cdot J_{cr} \cdot \Omega_m^2 = \frac{1}{2} \cdot J_c \cdot \Omega_c^2 = \frac{1}{2} \cdot J_c \cdot k^2 \cdot \Omega_m^2$$



$$J_{cr} = J_c \cdot k^2$$

Noter le rôle de k^2 !

C'est ce qui permet d'effondrer l'inertie charge vue depuis le moteur.

→ Permet le démarrage du moteur à forte accélération [$J \cdot d\omega/dt$]

Etude n°3

Inertie de la charge ramenée sur le moteur



Considérer $\eta = 1$

On choisit pour indice l'arbre sur lequel on ramène...

Charge en translation

$$E_{cc} = \frac{1}{2} . m_c . V_c^2$$

$$E_{cc} = \frac{1}{2} . J_{cr} . \Omega_m^2$$

$$\text{Si } V_c = R . \Omega_c = k . R . \Omega_m$$

$$\text{Alors } \frac{1}{2} . J_{cr} . \Omega_m^2 = \frac{1}{2} . m_c . V_c^2 = \frac{1}{2} . m_c . k^2 . R^2 . \Omega_m^2$$

\Leftrightarrow

$$J_{cr} = m_c . R^2 . k^2$$

Noter le rôle de k^2 !

C'est ce qui permet d'effondrer l'inertie charge vue depuis le moteur.

→ Permet le démarrage du moteur à forte accélération [$J \cdot d\omega/dt$])

Etude n°3

Couple charge ramené sur le **moteur** en présence d'un réducteur

$$\begin{aligned} P_m &= P_c \\ \Leftrightarrow C_m \cdot \omega_m &= C_c \cdot \omega_c = C_{cr} \cdot \omega_m \end{aligned}$$

ramené

On choisit pour indice l'arbre sur lequel on ramène...

$$\Leftrightarrow C_{cr} = C_c \cdot \frac{\omega_c}{\omega_m}$$
$$\Leftrightarrow C_{cr} = C_c \cdot k$$

Vu depuis le moteur le couple charge est diminué par la présence du réducteur ($k < 1$).

Etude n°3

PFD appliqué au rotor d'un moteur

C_{cr}, J_{cr}



Moteur
 C_m, J_m

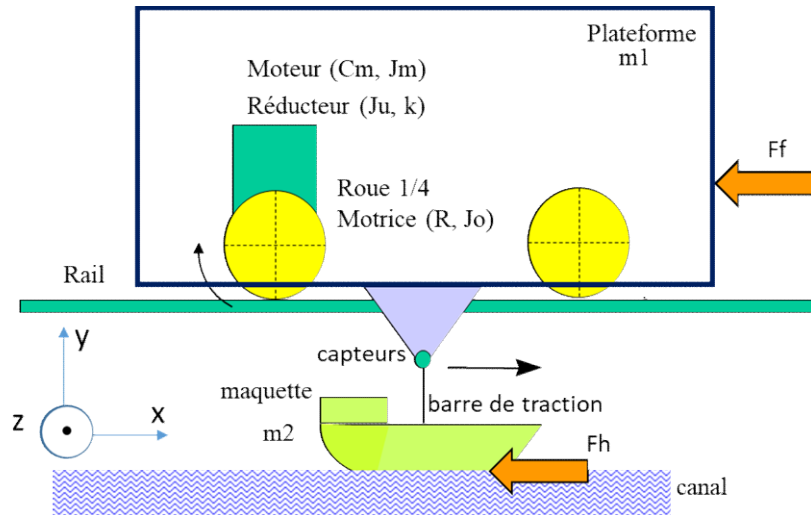
$$C_m - C_{cr} = (J_m + J_{cr}) \cdot \frac{d\omega_m}{dt}$$

par exemple

$$C_m - k.C_c = (J_m + J_c.k^2) \cdot \frac{d\omega_m}{dt}$$

$$C_m - k.C_c = (J_m + m.R^2.k^2) \cdot \frac{d\omega_m}{dt}$$

Etude n°3



$$m_1 = 120\ 000\ \text{kg}$$

$$m_2 = 100\ \text{kg}$$

$$F_h = 150\ \text{N}$$

$$F_f = 1200\ \text{N}$$

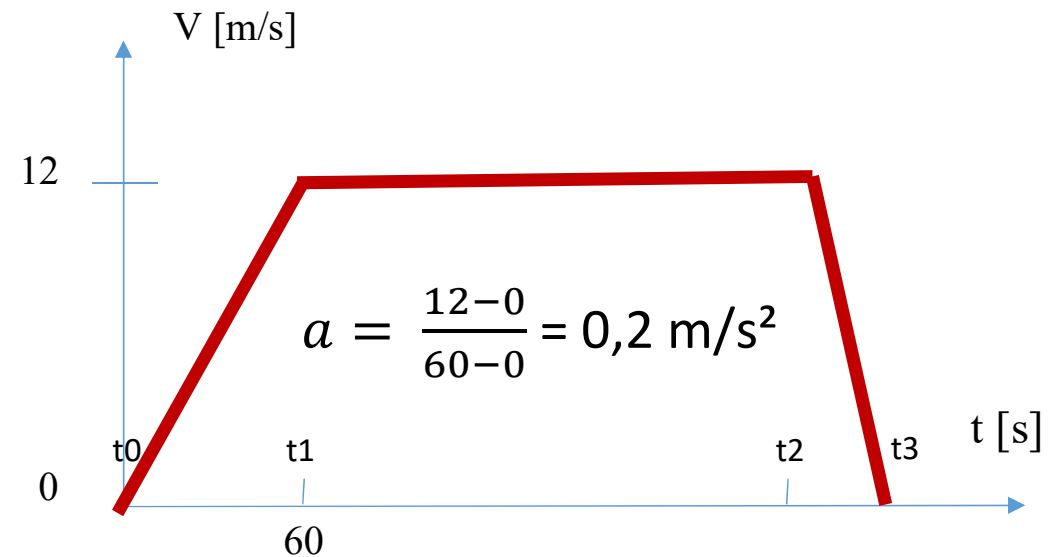
$$R = 0,2\ \text{m}$$

$$k = 1/10$$

$$J_m = 0,5\ \text{kg.m}^2$$

$$J_u = 0,1\ \text{kg.m}^2$$

$$J_o = 2\ \text{kg.m}^2$$



$$V = \omega o . R \rightarrow \frac{d\omega o}{dt} = \frac{1}{R} \cdot \frac{dV}{dt}$$

$$k = \frac{\omega o}{\omega m} \rightarrow \frac{d\omega m}{dt} = \frac{1}{R.k} \cdot \frac{dV}{dt}$$

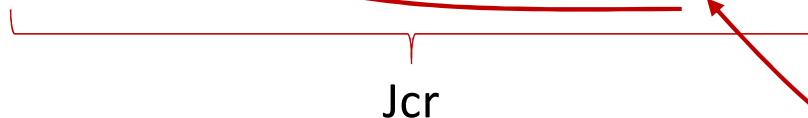
Etude n°3

Inertie ramenée sur axe moteur

$$\frac{1}{2} \cdot J_t \cdot \omega m^2 = \frac{1}{2} \cdot J_m \cdot \omega m^2 + \frac{1}{2} \cdot J_u \cdot \omega m^2 + \frac{1}{2} \cdot J_o \cdot \omega_o + \frac{1}{2} \cdot m_1 \cdot V^2 + \frac{1}{2} \cdot m_2 \cdot V^2$$

$$\frac{1}{2} \cdot J_t \cdot \omega m^2 = \frac{1}{2} \cdot J_m \cdot \omega m^2 + \frac{1}{2} \cdot J_u \cdot \omega m^2 + 4 \cdot \frac{1}{2} \cdot J_o \cdot k^2 \omega m^2 + \frac{1}{2} \cdot (m_1 + m_2) \cdot k^2 \cdot R^2 \omega m^2$$

$$J_t = J_m + J_u + 4 \cdot J_o \cdot k^2 + (m_1 + m_2) \cdot k^2 \cdot R^2$$

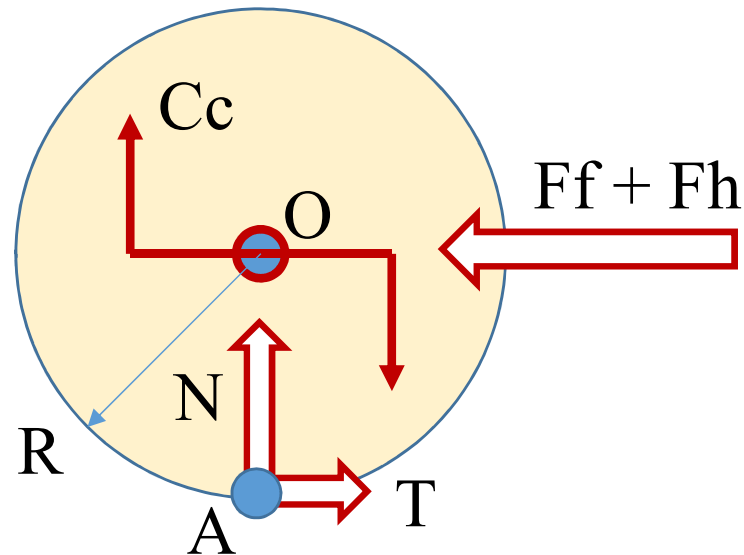
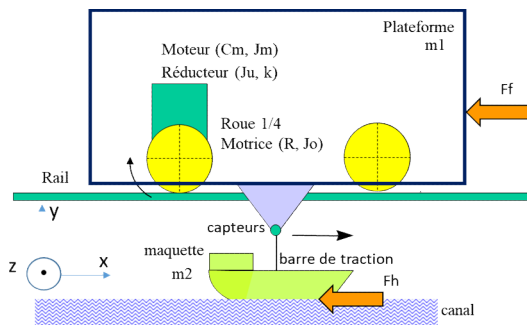


J_{cr}

Rôle très important de k^2 !

Etude n°3

Couple charge ramené sur axe moteur

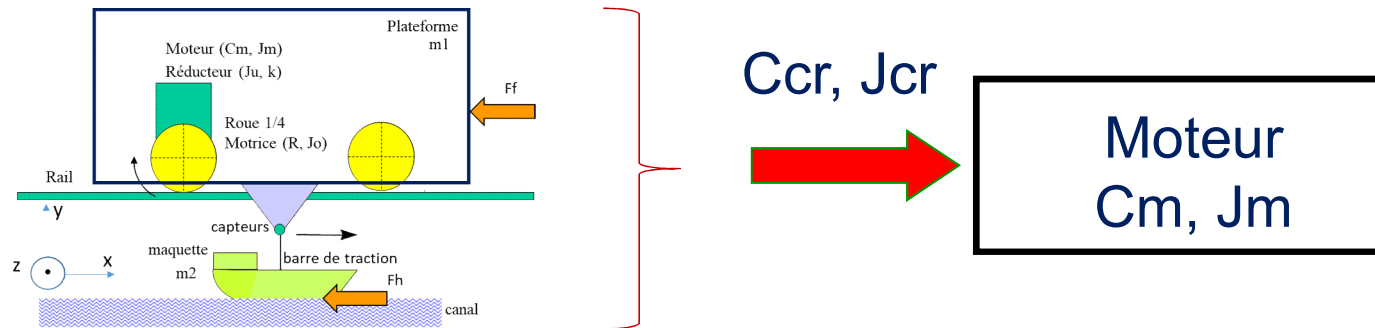


$$\left. \begin{aligned} \overrightarrow{Cc}(Fh + Ff \text{ en } A) &= (Fh + Ff) \cdot R * (\overrightarrow{z}) \\ P_{cr} &= C_{cr} \cdot \omega_m = C_c \cdot \omega_o \\ C_{cr} &= \frac{C_c \cdot \omega_o}{\omega_m} \end{aligned} \right\} \overrightarrow{C_{cr}} = (Fh + Ff) \cdot R \cdot k * (\overrightarrow{z})$$

Le couple C_c ne dépend pas du point d'observation par définition donc $C_c(\text{en } A) = C_c(\text{en } O)$.

Etude n°3

PFD appliqué au rotor du moteur en régime transitoire



$$Jt = Jm + Jcr$$

$$\vec{Cm} + \vec{Ccr} = (Jm + Jcr) \cdot \frac{d\omega_m}{dt} * (-\vec{z})$$

En projection sur axe moteur

$$-Cm + Ccr = -Jt \cdot \frac{d\omega_m}{dt}$$

Sens horaire or z sens trigo.

$$Cm = Jt \cdot \frac{d\omega_m}{dt} + Ccr$$

$$Et Pm = Cm \cdot \omega_m \dots$$

Etude n°3

Application numérique

$$\frac{d\omega_m}{dt} = 10 \text{ rad/s}^2$$

$$Jt = 48,72 \text{ kg.m}^2$$

$$C_{cr} = 27 \text{ N.m}$$

$$C_m = 514 \text{ N.m}$$

$$P_m = 308\,520 \text{ kW}$$

Soit 4 moteurs de 80 kW par exemple, un sur chacune des 4 roues...



