



1 Mise en situation

La figure ci dessous représente la chaîne cinématique d'une transmission de treuil:

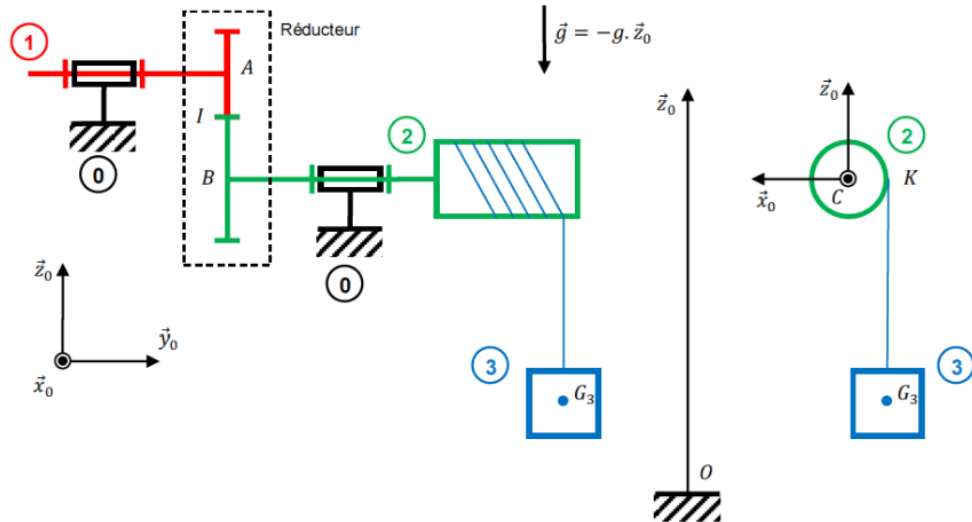


Figure 1: Schéma cinématique du treuil.

- On note $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)$ le repère galiléen lié au bâti $\mathbf{0}$.
- L'arbre moteur $\mathbf{1}$ est en liaison pivot d'axe (A, \vec{y}_0) avec le bâti $\mathbf{0}$.
- La position angulaire de $\mathbf{1}$ par rapport à $\mathbf{0}$ est notée: $\theta_{1/0}$
- L'arbre moteur $\mathbf{2}$ est en liaison pivot d'axe (B, \vec{y}_0) avec le bâti $\mathbf{0}$.
- La position angulaire de $\mathbf{2}$ par rapport à $\mathbf{0}$ est notée: $\theta_{2/0}$
- Le pignon moteur $\mathbf{1}$ de rayon primitif r_1 roule sans glisser en I sur le pignon tambour $\mathbf{2}$ de rayon primitif r_2 .
- Le réducteur est caractérisé par son rapport de réduction : $k = \frac{\dot{\theta}_{2/0}}{\dot{\theta}_{1/0}} = -\frac{|r_1|}{|r_2|}$ avec $|k| < 1$
- La charge $\mathbf{3}$ est suspendue à un câble considéré inextensible et sans masse.
- le câble s'enroule sans glisser sur l'arbre tambour en K avec $\vec{CK} = -R_T \vec{x}_0$ avec $R_T > 0$
- L'action mécanique du stator lié à $\mathbf{0}$ sur le rotor lié $\mathbf{1}$ est modélisée en A par le torseur couple :

$$\{\mathcal{T}_{CEM:0 \rightarrow 1}\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ C_m(t) \cdot \vec{y}_0 \end{array} \right\}_A$$

Les caractéristique de masse de $\mathbf{1}$ sont :

- Masse : m_1
- Centre d'inertie G_1 avec $\vec{AG}_1 = -L_1 \cdot \vec{y}_0$
- Moment d'inertie par rapport à l'axe (A, \vec{y}_0) : I_1

Les caractéristiques de masse de **2** sont :

- Masse : m_2
- Centre d'inertie G_2 avec $\overrightarrow{BG_2} = L_2 \cdot \vec{y}_0$
- Moment d'inertie par rapport à l'axe (B, \vec{y}_0) : I_2

Les caractéristiques de masse de **3** sont :

- Masse : m_3
- Centre d'inertie G_3 avec $\overrightarrow{OG_3} = a \cdot \vec{y}_0 + z_{3/0} \cdot \vec{z}_0$

L'accélération de la gravité est notée : $\vec{g} = -g \cdot \vec{z}_0$ Les liaisons sont considérées comme parfaites.

2 Questions

Question 1 Réaliser le graphe de structure du système.

Question 2 Traduire le roulement sans glissement du pignon en K du câble sur le tambour **2** pour obtenir une relation liant $z_{3/0}, R_T, k$ et $\dot{\theta}_{1/0}$.

On a :

- $\{\mathcal{V}_{2/0}\}_B = \left\{ \begin{array}{c} \dot{\theta}_{2/0} \cdot \vec{y}_0 \\ \vec{0} \end{array} \right\}$
- $\{\mathcal{V}_{3/0}\}_{G_3} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ \dot{z}_{3/0} \cdot \vec{z}_0 \end{array} \right\}$
- $k = \frac{\dot{\theta}_{2/0}}{\dot{\theta}_{1/0}}$

La condition de roulement sans glissement en K s'écrit:

$$\overrightarrow{V_{k \in 3/2}} = \vec{0}$$

D'où :

$$\begin{aligned} \overrightarrow{V_{k \in 3/2}} &= \overrightarrow{V_{k \in 3/0}} + \overrightarrow{V_{k \in 0/2}} = \vec{0} \\ \overrightarrow{V_{k \in 3/2}} &= \overrightarrow{V_{k \in 3/0}} - \overrightarrow{V_{k \in 2/0}} = \vec{0} \end{aligned}$$

Calculons les vitesses:

- Calcul de $\overrightarrow{V_{K \in 3/0}}$:

$$\begin{aligned} \overrightarrow{V_{K \in 3/0}} &= \overrightarrow{V_{G_3 \in 3/0}} + \overrightarrow{KG_3} \wedge \overrightarrow{\Omega_{3/0}} \\ \overrightarrow{V_{K \in 3/0}} &= \dot{z}_{3/0} \cdot \vec{z}_0 + \overrightarrow{KG_3} \wedge \vec{0} = \dot{z}_{3/0} \cdot \vec{z}_0 \end{aligned}$$

- Calcul de $\overrightarrow{V_{k \in 2/0}}$:

$$\begin{aligned} \overrightarrow{V_{K \in 2/0}} &= \overrightarrow{V_{B \in 3/0}} + \overrightarrow{KB} \wedge \overrightarrow{\Omega_{2/0}} \\ \overrightarrow{V_{K \in 2/0}} &= \vec{0} + (-L \cdot \vec{y}_0 + R_T \cdot \vec{x}_0) \wedge \dot{\theta}_{2/0} \cdot \vec{y}_0 = R_T \cdot \dot{\theta}_{2/0} \cdot \vec{z}_0 \end{aligned}$$

On obtient alors:

$$\begin{aligned}\overrightarrow{V_{k \in 3/2}} &= \overrightarrow{V_{k \in 3/0}} - \overrightarrow{V_{k \in 2/0}} = \vec{0} \\ \overrightarrow{V_{k \in 3/2}} &= \dot{z}_3 \cdot \vec{z}_0 - R_T \cdot \dot{\theta}_{2/0} \cdot \vec{z}_0 = \vec{0}\end{aligned}$$

En projetant sur \vec{z}_0 :

$$\dot{z}_3 = R_T \cdot \dot{\theta}_{2/0}$$

En divisant par $\dot{\theta}_{1/0}$ et en identifiant k :

$$\frac{\dot{z}_3}{\dot{\theta}_{1/0}} = R_T \cdot k$$

Question 3 Déterminer les énergies cinétiques des solides en mouvements par rapport au bâti $\mathbf{0}$.

- Solide 1 : $E_{c,1/0} = \frac{1}{2} \cdot I_1 \cdot (\dot{\theta}_{1/0})^2$
- Solide 2 : $E_{c,2/0} = \frac{1}{2} \cdot I_2 \cdot (\dot{\theta}_{2/0})^2$
- Solide 3 : $E_{c,3/0} = \frac{1}{2} \cdot m_3 \cdot (\dot{z}_3)^2$

Question 4 Donner l'expression de l'inertie équivalent I_{eq} ramenée à l'arbre moteur.

$$\begin{aligned}E_{c,tot/0} &= E_{c,1/0} + E_{c,2/0} + E_{c,3/0} \\ E_{c,tot/0} &= \frac{1}{2} \cdot I_1 \cdot (\dot{\theta}_{1/0})^2 + \frac{1}{2} \cdot I_2 \cdot (\dot{\theta}_{2/0})^2 + \frac{1}{2} \cdot m_3 \cdot (\dot{z}_3)^2 \\ E_{c,tot/0} &= \frac{1}{2} \cdot \left(I_1 \cdot \left(\frac{\dot{\theta}_{1/0}}{\dot{\theta}_{1/0}} \right)^2 + I_2 \cdot \left(\frac{\dot{\theta}_{2/0}}{\dot{\theta}_{1/0}} \right)^2 + m_3 \cdot \left(\frac{\dot{z}_3}{\dot{\theta}_{1/0}} \right)^2 \right) \cdot (\dot{\theta}_{1/0})^2 \\ E_{c,tot/0} &= \frac{1}{2} \cdot (I_1 + I_2 \cdot k^2 + m_3 \cdot (R_T \cdot k)^2) \cdot (\dot{\theta}_{1/0})^2\end{aligned}$$

On identifie alors l'inertie équivalente:

$$\begin{aligned}E_{c,tot/0} &= \frac{1}{2} \cdot I_{eq} \cdot (\dot{\theta}_{1/0})^2 \\ I_{eq} &= I_1 + I_2 \cdot k^2 + m_3 \cdot (R_T \cdot k)^2\end{aligned}$$

Question 5 Faire un bilan des puissances et déterminer les expressions des différentes puissances mises en jeu.

On isole les solides 1,2 et 3:

On rappelle les formule de calcul de puissance:

$$P_{action \rightarrow solide / referentiel} = \{ \mathcal{T}_{action \rightarrow solide} \} \otimes \{ \mathcal{V}_{solide / reference} \}$$

Calculs des puissances extérieurs:

- Action du poids sur 1 : $P = 0$ car le solide est en rotation autour de son centre de gravité
- Action du poids sur 2 : $P = 0$ car le solide est en rotation autour de son centre de gravité
- Action du poids sur 3 : $P = -m_3 \cdot g \cdot \dot{z}_{3/0}$
- Liaison entre 0 et 1 : $P = 0$ car les liaisons sont parfaites
- Liaison entre 0 et 2 : $P = 0$ car les liaisons sont parfaites

- Couple moteur sur 1 : $P = C_m \cdot \dot{\theta}_{1/0}$

Calculs des puissances intérieures :

- Liaison entre 1 et 2 : $P = 0$ car les liaisons sont parfaites
- Liaison entre 2 et 3 : $P = 0$ car les liaisons sont parfaites

Question 6 Appliquer le théorème de l'énergie cinétique et déterminer C_m en fonction de $\ddot{\theta}_{1/0}$ et des autres données. Mettre en évidence un couple lié au effet dynamique et un couple statique.

$$\frac{d}{dt} \cdot E_{c,tot/0} = \sum P_{ext} + \sum P_{int}$$

$$I_{eq} \cdot \dot{\theta}_{1/0} \cdot \ddot{\theta}_{1/0} = C_m \cdot \dot{\theta}_{1/0} - m_3 \cdot g \cdot \dot{z}_{3/0}$$

En simplifiant les vitesses:

$$I_{eq} \cdot \ddot{\theta}_{1/0} = C_m - m_3 \cdot g \cdot R_T \cdot k$$

$$C_m = I_{eq} \cdot \ddot{\theta}_{1/0} + m_3 \cdot g \cdot R_T \cdot k$$

On reconnait une partie liée à la dynamique du système (avec le terme en $\ddot{\theta}_{1/0}$) et un couple résistant statique dans l'expression du couple moteur.

Question 7 Tracer l'évolution du couple C_m en fonction du temps si $\dot{z}_{3/0}$ suit une loi en trapèze comme suit.

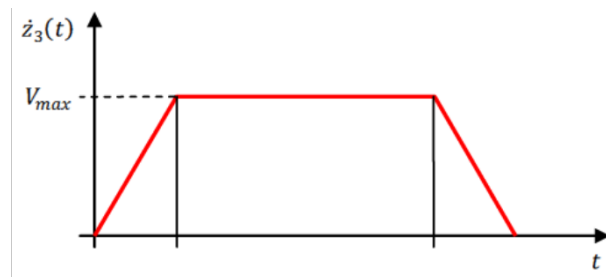


Figure 2: Schéma cinématique du treuil.