

ENGRENAGES

TRAIN SIMPLE

Q° 1: $\vec{J}_{AE2/1} = \vec{0}$

Q° 2: donc $\vec{J}_{AE2/0} + \vec{J}_{AE0/1} = \vec{0}$

donc $\vec{J}_{AE2/0} - \vec{J}_{AE1/0} = \vec{0}$

Avec $\vec{J}_{AE2/0} = \vec{J}_{O_2 E2/0} + \vec{AO}_2 \wedge \vec{\Omega}_{2/0}$
 $= \vec{0} + R_2 \cdot \vec{z} \wedge (\omega_{20} \cdot \vec{z})$
 $= -R_2 \cdot \omega_{20} \cdot \vec{y}$

et $\vec{J}_{AE1/0} = \vec{J}_{O_1 E1/0} + \vec{AO}_1 \wedge \vec{\Omega}_{1/0}$
 $= \vec{0} - R_1 \cdot \vec{z} \wedge (\omega_{10} \cdot \vec{z})$
 $= +R_1 \cdot \omega_{10} \cdot \vec{y}$

On obtient alors $-R_2 \cdot \omega_{20} - R_1 \cdot \omega_{10} = 0$ et donc

$$\frac{\omega_{20}}{\omega_{10}} = -\frac{R_1}{R_2}$$

Q° 3: On peut écrire directement:

$$\frac{\omega_{50}}{\omega_{10}} = (-1)^3 \cdot \frac{R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 \cdot R_{45}}{R_2 \cdot R_3 \cdot R_{43} \cdot R_5}$$

3 contacts extérieurs

Produit des rayons des roues menantes

Produit des rayons des roues menées

Et donc :

$$\left\{ \frac{\omega_{50}}{\omega_{10}} = - \frac{R_1 \cdot R_{45}}{R_{43} \cdot R_5} \right.$$

TRAIN ÉPICYCLOÏDAL

Q° 1: $\vec{J}_{AE2/1} = \vec{0}$ donc $\vec{J}_{AE2/3} - \vec{J}_{AE1/3} = \vec{0}$

$$\begin{aligned} \text{or } \vec{J}_{AE2/3} &= \vec{J}_{O_2E2/3} + \vec{AO}_2 \wedge \vec{\Omega}_{2/3} \\ &= \vec{0} + R_2 \cdot \vec{x}_3 \wedge (\omega_{23} \cdot \vec{z}) \\ &= -R_2 \cdot \omega_{23} \cdot \vec{y}_3 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{et } \vec{J}_{AE1/3} &= \vec{J}_{O_1E1/3} + \vec{AO}_1 \wedge \vec{\Omega}_{1/3} \\ &= \vec{0} - R_1 \cdot \vec{x}_3 \wedge (\omega_{13} \cdot \vec{z}) \\ &= R_1 \cdot \omega_{13} \cdot \vec{y}_3 \end{aligned}$$

donc $\left\{ +R_2 \cdot \omega_{23} + R_1 \cdot \omega_{13} = 0 \right.$

Q° 2: On a donc $\left\{ \frac{\omega_{13}}{\omega_{23}} = - \frac{R_2}{R_1} \right.$

Q° 3: Il y a aussi roulement sans glissement en B et donc $\vec{J}_{BE2/0} = \vec{0} = \vec{J}_{BE2/3} + \vec{J}_{BE3/0}$

$$\begin{aligned}
 \vec{0} \quad \vec{V}_{BE2/3} &= \vec{V}_{02} \epsilon_{2/3} + \vec{B}_{02} \wedge \vec{\Omega}_{2/3} \\
 &= \vec{0} - R_2 \cdot \vec{x}_3 \wedge (\omega_{23} \cdot \vec{z}) \\
 &= R_2 \cdot \omega_{23} \cdot \vec{y}_3
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{et } \vec{V}_{BE3/0} &= \vec{V}_{01} \epsilon_{3/0} + \vec{B}_{01} \wedge \vec{\Omega}_{3/0} \\
 &= \vec{0} - (R_1 + 2 \cdot R_2) \cdot \vec{x}_3 \wedge (\omega_{30} \cdot \vec{z}) \\
 &= (R_1 + 2 \cdot R_2) \cdot \omega_{30} \cdot \vec{y}_3
 \end{aligned}$$

$$\text{donc } \left\{ \begin{array}{l} R_2 \cdot \omega_{23} + \underbrace{(R_1 + 2 \cdot R_2)}_{R_0} \cdot \omega_{30} = 0 \end{array} \right.$$

$$\text{donc } \left\{ \begin{array}{l} \frac{\omega_{23}}{\omega_{30}} = - \frac{R_0}{R_2} \end{array} \right.$$

Q4: Par composition des vitesses: $\omega_{13} = \omega_{10} - \omega_{30}$

Et d'après les q° précédentes :

$$\frac{\omega_{13}}{\omega_{23}} \cdot \frac{\omega_{23}}{\omega_{30}} = - \frac{R_2}{R_1} \cdot \left(- \frac{R_0}{R_2} \right) = \frac{R_0}{R_1}$$

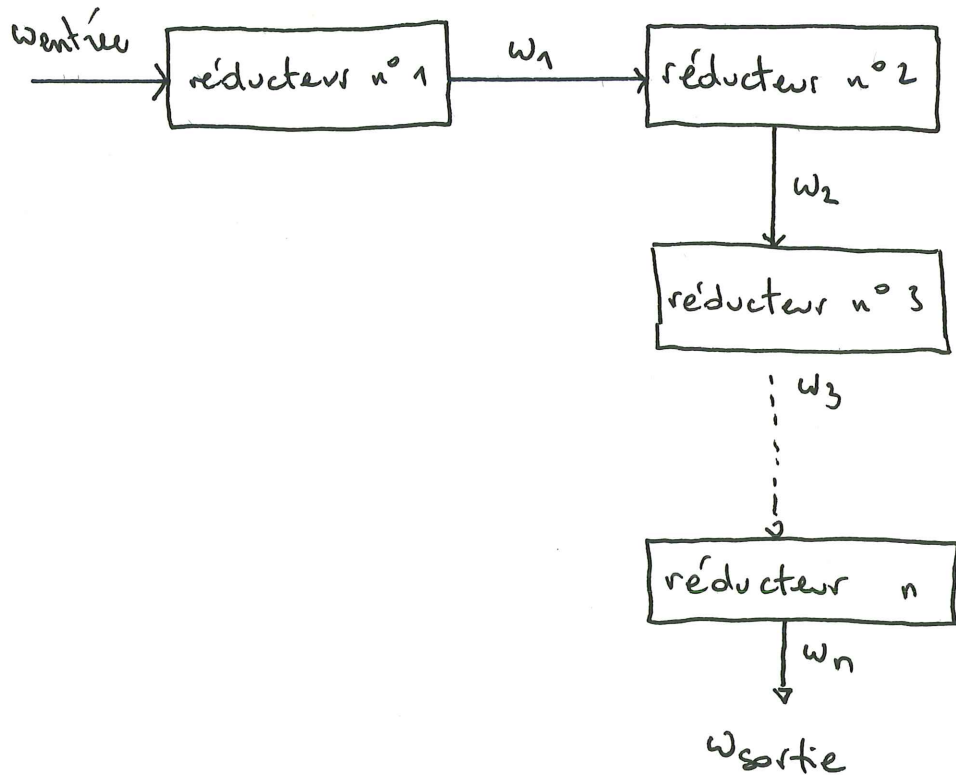
$$\text{donc } \frac{\omega_{10} - \omega_{30}}{\omega_{30}} = \frac{R_0}{R_1}$$

$$\text{donc } \omega_{10} - \omega_{30} = \frac{R_0}{R_1} \cdot \omega_{30}$$

$$\text{donc } \omega_{10} = \frac{R_0 + R_1}{R_1} \cdot \omega_{30}$$

$$\text{donc } \left\{ \begin{array}{l} \frac{\omega_{30}}{\omega_{10}} = \frac{R_1}{R_0 + R_1} \end{array} \right.$$

Q° 5:



$$\frac{w_1}{w_{entree}} = n \quad \text{où } n \text{ est le rapport de réduction}$$

et plus généralement $\frac{w_{i+1}}{w_i} = n$

donc $\frac{w_{sortie}}{w_{entree}} = \frac{w_n}{w_{n-1}} \cdot \frac{w_{n-1}}{w_{n-2}} \cdot \dots \cdot \frac{w_1}{w_{entree}}$

$$\frac{w_{sortie}}{w_{entree}} = n^n$$