

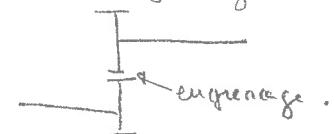
1

$T D n^{\circ} 2$

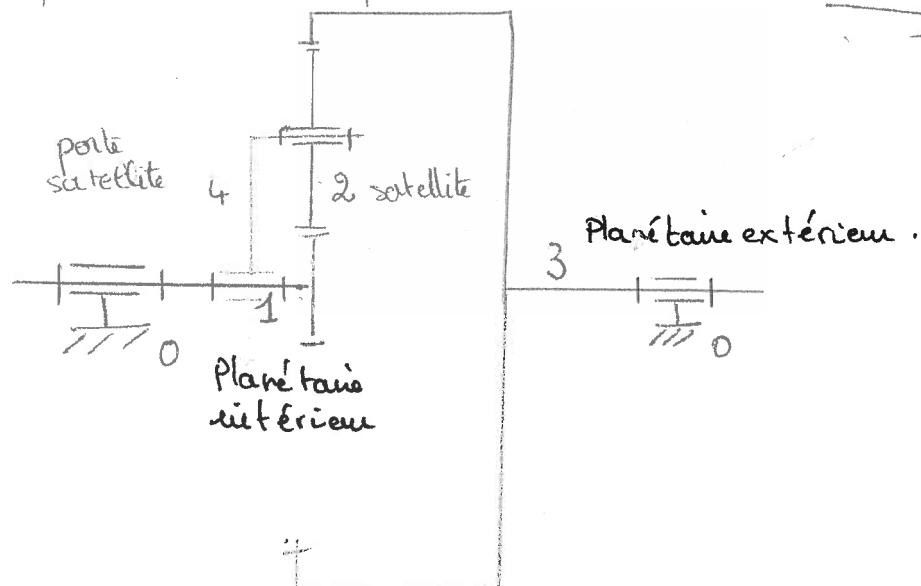
Partie 1:

Projetez l'annulation annulation 14.ème (elle du bas) du répartiteur TD4 / Médias / Train épicycloïdal et leur demande de faire le schéma cinématique (coaxial et bras rotatif) (leur due de faire c'est si il y avait un seul engrenage jaune et non 2 de taille \neq à une l'annulation et autorise la rotation de la pièce bleue)

Remarque : on représente des engrenages vu de coupe selon le schéma :



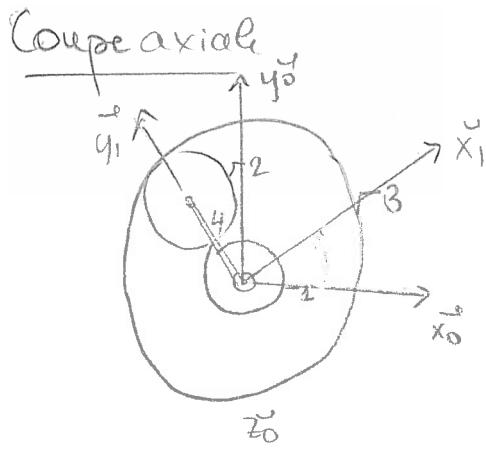
Q1) Représentation coupe transversal



Porte satellite : pas denté

Satellite : en contact avec 2 autres roues dentées

Planétaires : en contact avec 1 seule autre roue dentée et coaxiaux



Q2a) $\{ \mathbf{e}_{c1/0} \} = \begin{Bmatrix} \Omega_{1/0} \vec{z} \\ \vec{v}(O \in 1/0) = \vec{0} \end{Bmatrix}$ $\{ \mathbf{e}_{c3/0} \} = \begin{Bmatrix} \Omega_{3/0} \vec{z} \\ \vec{v}(O \in 3/0) = \vec{0} \end{Bmatrix}$

$$\{ \mathbf{e}_{c4/0} \} = \begin{Bmatrix} \Omega_{4/0} \vec{z} \\ \vec{v}(O \in 4/0) = \vec{0} \end{Bmatrix}$$

2b) $\{ \mathbf{e}_{c1/4} \} = \begin{Bmatrix} (\Omega_{1/0} - \Omega_{4/0}) \vec{z} \\ \vec{v}(O \in 1/4) = \vec{0} \end{Bmatrix}$ $\{ \mathbf{e}_{c2/4} \} = \begin{Bmatrix} \Omega_{2/4} \vec{z} \\ \vec{v}(B \in 2/4) = \vec{0} \end{Bmatrix}$

$$\{ \mathbf{e}_{c3/4} \} = \begin{Bmatrix} (\Omega_{3/0} - \Omega_{4/0}) \vec{z} \\ \vec{v}(O \in 3/4) = \vec{0} \end{Bmatrix}$$

Q3) Conditions de non glissement

$$\vec{v}(A \in 1/2) = \vec{0} \quad (1)$$

$$\vec{v}(C \in 3/2) = \vec{0} \quad (2)$$

Q4) Entière / partie % au pôle satellite

$$\vec{v}(A \in 1/4) = \vec{v}(A \in 1/2) + \vec{v}(A \in 2/4) \quad (3)$$

$$\vec{v}(C \in 3/4) = \vec{v}(C \in 3/2) + \vec{v}(C \in 2/4) \quad (4)$$

Q5) On : $\vec{v}(Ae1/4) = \vec{v}(Oe1/4) + \vec{\Omega}_{1/4} \wedge \vec{OA}$

et $\vec{v}(Ce2/4) = \vec{v}(Be2/4) + \vec{\Omega}_{2/4} \wedge \vec{BA}$

si on remplace dans (3), on obtient

$$(\Omega_{1/0} - \Omega_{4/0}) \vec{z} \wedge R_1 \vec{y}_1 = \Omega_{2/4} \vec{z} \wedge (-R_2 \vec{y}_1)$$

soit

$$(\Omega_{1/0} - \Omega_{4/0}) / R_1 = -2 \Omega_{2/4} / R_2 \quad (5)$$

De même $\vec{v}(Ce3/4) = \vec{v}(Oe3/4) + \vec{\Omega}_{3/4} \wedge \vec{OC}$

et $\vec{v}(Ce2/4) = \vec{v}(Be2/4) + \vec{\Omega}_{2/4} \wedge \vec{BC}$

Soit en remplaçant dans (4)

$$(\Omega_{3/0} - \Omega_{4/0}) \vec{z} \wedge R_3 \vec{y}_1 = \Omega_{2/4} \vec{z} \wedge R_2 \vec{y}_1$$

ie $(\Omega_{3/0} - \Omega_{4/0}) R_3 = \Omega_{2/4} R_2 \quad (6)$

$$(5) + (6) \quad R_1 \Omega_{1/0} + R_3 \Omega_{3/0} - (R_1 + R_3) \Omega_{4/0} = 0$$

On pose $\lambda = -\frac{R_3}{R_1}$, alors

$$\Omega_{1/0} + \lambda \Omega_{3/0} + (\lambda - 1) \Omega_{4/0} = 0$$

Formule du train épicycloïdal.

Q6) Il y a 3 inconnues et 1 équation, il manque donc une équation pour que la loi entrée-sortie soit déterminée.

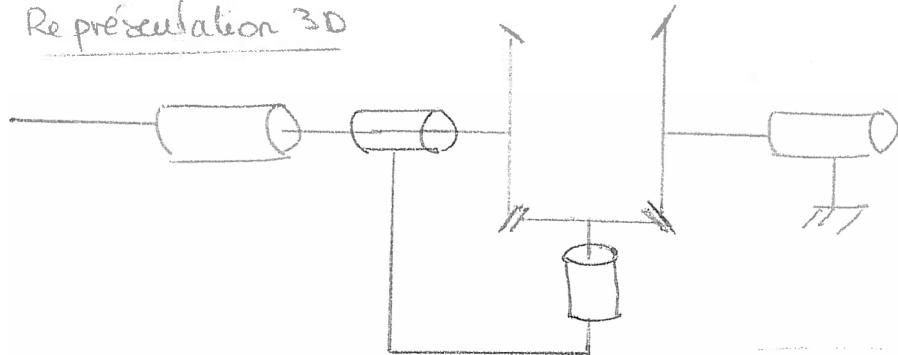
Q7) La seule difficulté est de calculer $\lambda = \frac{\Omega_{1/0}}{\Omega_{3/0}} = \frac{\Omega_{1/0}}{\Omega_{2/0}} \frac{\Omega_{2/0}}{\Omega_{4/0}} \Big|_{\Omega_{4/0}=0}$

$$= -\frac{R_2}{R_1} \times \frac{R_3}{R_2} = -\frac{R_3}{R_1} \quad (\text{on utilise les formules des engrenages classiques})$$

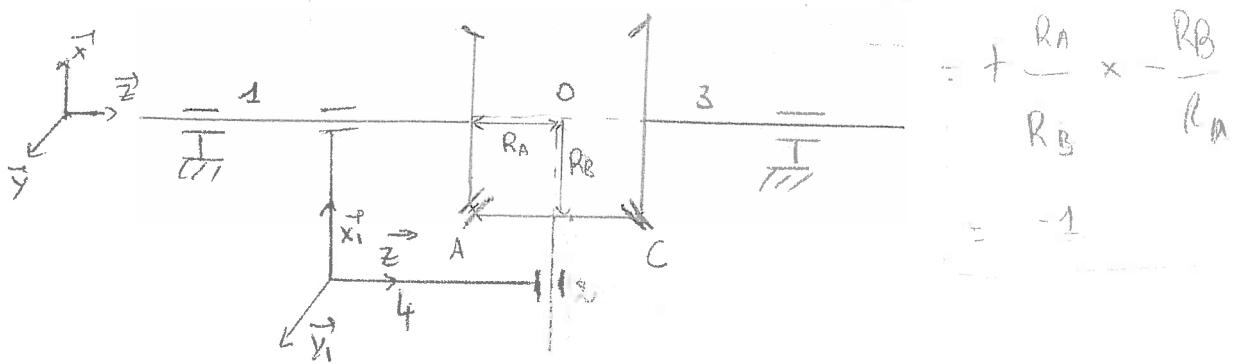
Partie II

(Q8) Non car il y a des liaisons pivot d'axes orthogonaux.

Représentation 3D



Coupe



Q10

D'après la formule de Willis, on a:

$$\Omega_{1/0} - \lambda \Omega_{3/0} + (\lambda - 1) \Omega_{4/0} = 0$$

avec $\lambda = \frac{\Omega_{1/0}}{\Omega_{3/0}} \Big|_{\Omega_{4/0}=0} = \frac{\Omega_{1/0}}{\Omega_{2/0}} \quad \frac{\Omega_{2/0}}{\Omega_{4/0}} = \frac{R_A}{R_B} \times \left(-\frac{R_B}{R_A} \right) = -1$

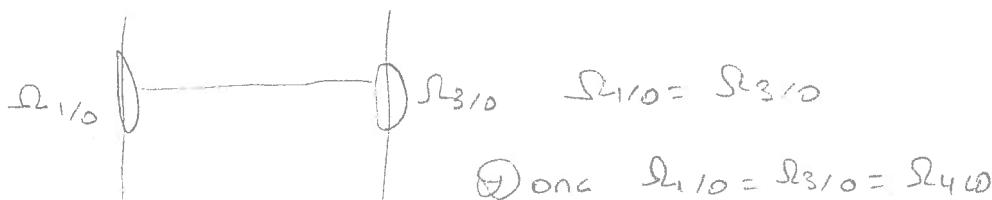
Donc on obtient:

$$\Omega_{1/0} + \Omega_{3/0} - 2 \Omega_{4/0} = 0.$$

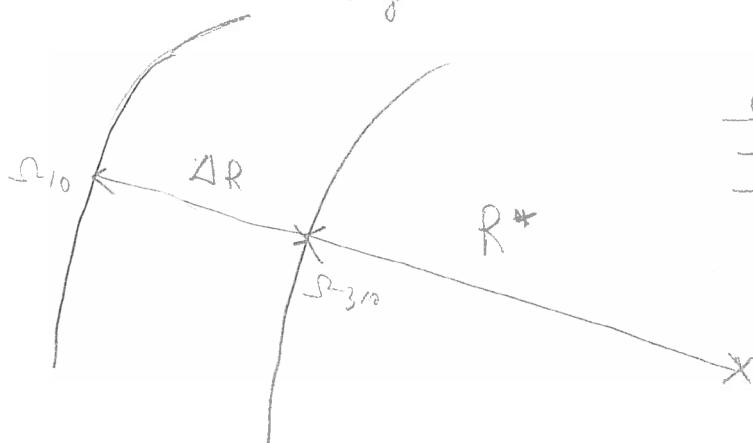
Q11

La dernière relation est fixée par la vitesse relative des 2 roues.

Dans une ligne droite, on a:



Dans un virage:



$$\frac{\Omega_{1/0}}{\Omega_{3/0}} = \frac{\Delta R + R^*}{R^*} = 1 + \frac{\Delta R}{R^*}$$

Le différentiel permet à la voiture de prendre des virages en autorisant une différence de vitesse entre les 2 roues.