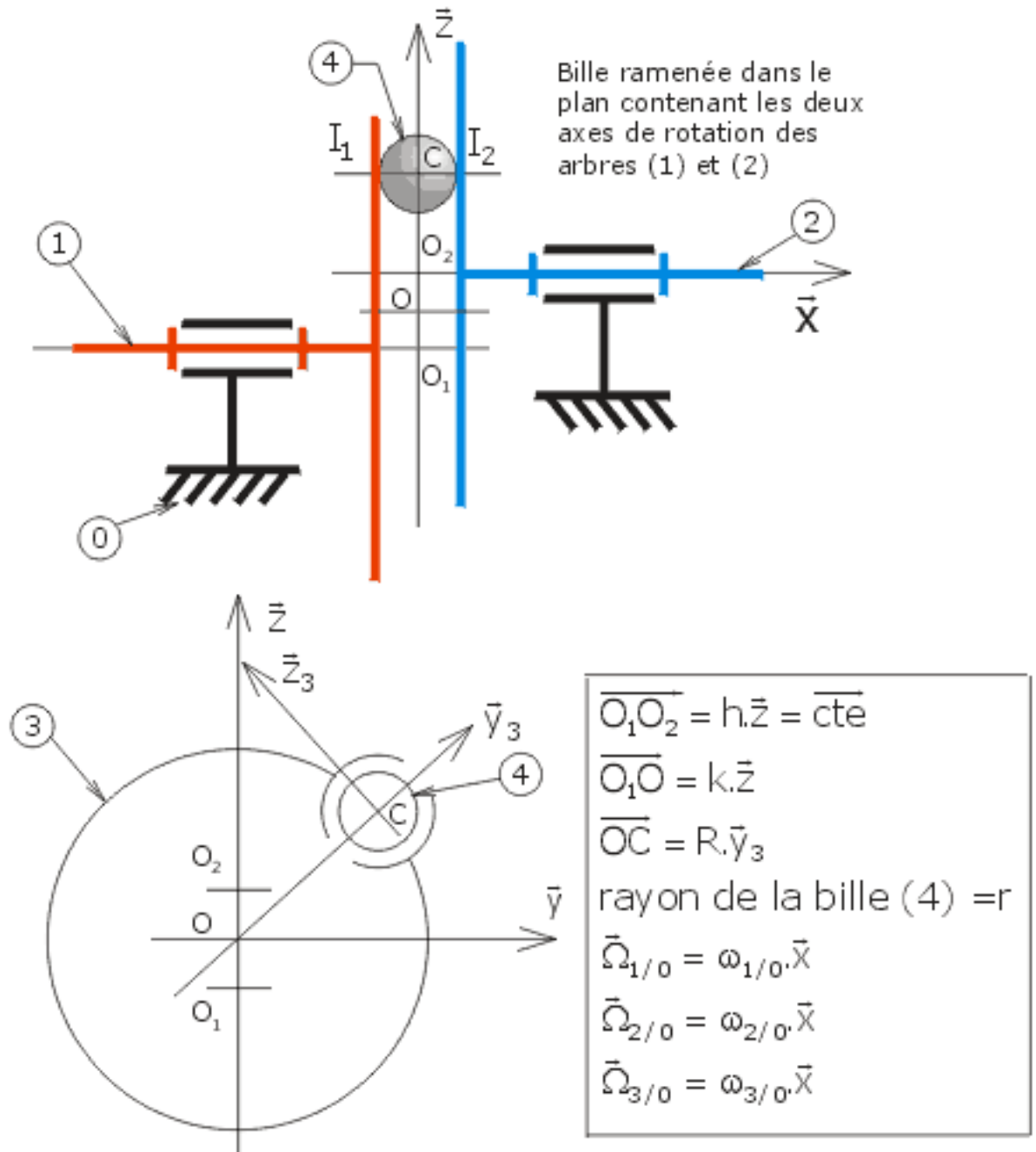
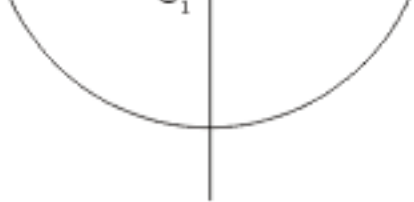


Enoncé

D'après sujet ENS cachan de 1985

Le mécanisme a pour entrée un arbre (1) en liaison pivot (O_1, \vec{x}) avec un bâti (0). Cet arbre est muni d'un plateau en contact avec les billes d'une butée à billes centrée en O. L'arbre de sortie (2), lui-même muni d'un plateau, en liaison pivot (O_2, \vec{x}) par rapport à (0), est aussi en contact avec les billes de la butée (3). Lors du mouvement des arbres, les billes ont un mouvement satellitaire par rapport à l'axe (O, \vec{x}) . Ce mouvement est imposé par la cage (3) qui contraint le centre C de chaque bille à une trajectoire circulaire de centre O dans le plan (O, \vec{y}, \vec{z}) . Cette cage (3) peut être déplacée suivant l'axe (O, \vec{z}) et permet de ce fait le réglage du rapport de vitesse entrée/sortie. On note $\overline{O_1O} = k \cdot \vec{z}$





$$\vec{\Omega}_{3/0} = \omega_{3/0} \vec{x}$$

- 1 Traduire le non glissement aux points de contact I_1 et I_2
- 2 Déterminer le rapport de vitesse $\frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}}$ en fonction du paramètre de réglage k

Solution

1 Etudions le non glissement en I_1 :

En I_1 on peut écrire:

$$\vec{V}(I_1 \in 1/4) = \vec{0}$$

En utilisant la propriété de composition des vitesses on a en I_1 :

$$\vec{V}(I_1 \in 1/4) = \vec{V}(I_1 \in 1/0) + \vec{V}(I_1 \in 0/4) = \vec{0}$$

Ce qui se traduit par

$$\underbrace{\vec{V}(I_1 \in 1/0)}_{\vec{0}} + \overrightarrow{I_1 O_1} \wedge \vec{\Omega}_{1/0} = \underbrace{\vec{V}(I_1 \in 4/0)}_{\vec{V}(C \in 4/0) + \overrightarrow{I_1 C} \wedge \vec{\Omega}_{4/0}}$$

On obtient donc $\overrightarrow{I_1 O_1} \wedge \vec{\Omega}_{1/0} = \vec{V}(C \in 4/0) + \overrightarrow{I_1 C} \wedge \vec{\Omega}_{4/0}$ 1)

Etudions le non glissement en I_2 :

En I_2 on peut aussi écrire:

$$\vec{V}(I_2 \in 2/4) = \vec{0}$$

En utilisant la propriété de composition des vitesses on a en I_2 :

$$\vec{V}(I_2 \in 2/4) = \vec{V}(I_2 \in 2/0) + \vec{V}(I_2 \in 0/4) = \vec{0}$$

Ce qui se traduit par :

$$\underbrace{\vec{V}(I_2 \in 2/0)}_{\vec{0}} + \overrightarrow{I_2 O_2} \wedge \vec{\Omega}_{2/0} = \underbrace{\vec{V}(I_2 \in 4/0)}_{\vec{V}(C \in 4/0)} + \overrightarrow{I_2 C} \wedge \vec{\Omega}_{4/0}$$

On obtient donc :

$$\boxed{\overrightarrow{I_2 O_2} \wedge \vec{\Omega}_{2/0} = \vec{V}(C \in 4/0) + \overrightarrow{I_2 C} \wedge \vec{\Omega}_{4/0}} \quad 2)$$

② Pour établir la relation $\frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}}$, remarquons que le centre C de la bille est astreint à décrire une trajectoire circulaire de centre O dans le plan (O, \vec{y}, \vec{z}) . On déduit donc d'après la composition des vitesses :

$$\vec{V}(C \in 4/0) = \underbrace{\vec{V}(C \in 3/0)}_{\vec{V}(O \in 3/0) + \overrightarrow{CO} \wedge \vec{\Omega}_{3/0}} = R \cdot \omega_{3/0} \cdot \vec{z}_3$$

$$\underbrace{\vec{V}(O \in 3/0)}_{\vec{0}} + \underbrace{\overrightarrow{CO} \wedge \vec{\Omega}_{3/0}}_{-R \cdot \vec{y}_3 \wedge \omega_{3/0} \cdot \vec{x}}$$

En reprenant les expressions 1) et 2) de la question 1, et en sommant ces expressions terme à terme on obtient :

$$\overrightarrow{I_1 O_1} \wedge \vec{\Omega}_{1/0} + \overrightarrow{I_2 O_2} \wedge \vec{\Omega}_{2/0} = 2 \cdot \vec{V}(C \in 4/0) \text{ car } \overrightarrow{I_1 C} + \overrightarrow{I_2 C} = \vec{0}$$

En explicitant cette relation il vient:

$$\underbrace{(r.\vec{x} - R.\vec{y}_3 - k.\vec{z}) \wedge (\omega_{1/0}.\vec{x})}_{\omega_{1/0} \cdot (R.\vec{z}_3 - k.\vec{y})} + \underbrace{(-r.\vec{x} - R.\vec{y}_3 + (h-k).\vec{z}) \wedge (\omega_{2/0}.\vec{x})}_{\omega_{2/0} \cdot (R.\vec{z}_3 + (h-k).\vec{y})} = 2.R.\omega_{3/0}.\vec{z}_3$$

En projection sur la direction \vec{y} , nous obtenons : $-k.\omega_{1/0} + (h-k)\omega_{2/0} = 0$. Le rapport entrée/

sortie est donc :

$$\boxed{\frac{\omega_{2/0}}{\omega_{1/0}} = \frac{k}{h-k}}$$