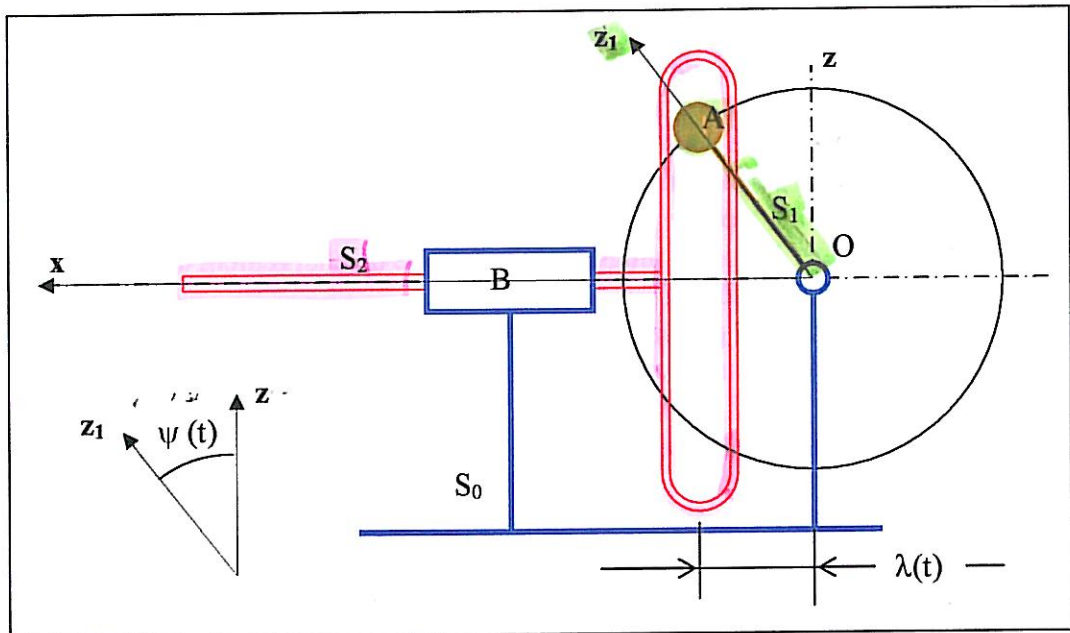


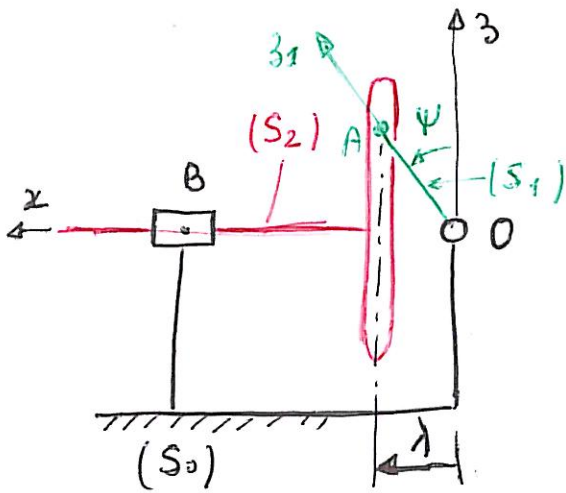
6. Exemples d'application de la composition des vecteurs vitesse des points d'un solide :

- Bielle cadre.



Un mécanisme de transformation de mouvement par bielle-cadre est schématisé ci-dessus : un bâti S_0 , un solide S_1 appelé manivelle est en liaison pivot (O, y) avec S_0 , un solide S_2 appelé bielle-cadre de par sa forme, est en liaison glissière (B, x) avec le bâti S_0 , S_1 et S_2 sont liés par l'intermédiaire du maneton de S_1 en A qui glisse dans le cadre de S_2 .

- Déterminer la nature du mouvement de S_1 par rapport à S_0 et écrire le torseur cinématique.
- Déterminer la nature du mouvement de S_2 par rapport à S_0 et écrire le torseur cinématique.
- Déterminer en fonction du paramètre ψ la vitesse de déplacement du maneton dans le cadre.
- Application numérique : vitesse maximale si $\psi^{\circ} = 10 \text{ rd/s}$, $R = 80 \text{ mm}$



$$\Psi = (\vec{z}, \vec{z}_1)$$

$$\vec{OA} = R \cdot \vec{z}_1$$

$$\lambda = R \sin \Psi$$

Nature du mouvement de S_1/S_0
 → Rotation d'axe (O, \vec{y})

$$\left\{ \mathcal{V}_{S_1/R} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{\Omega}_{S_1/R} \\ \vec{v}_{O \in S_1/R} \end{array} \right\}_{O \in S_1} = \left\{ \begin{array}{c} \dot{\Psi} \vec{y} \\ \vec{0} \end{array} \right\}_O$$

Nature du mouvement de S_2/S_0

→ Translation rectiligne d'axe (B, \vec{x})

$$\left\{ \mathcal{V}_{S_2/R} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{\Omega}_{S_2/R} \\ \vec{v}_{B \in S_2/R} \end{array} \right\}_{B \in S_2} = \left\{ \begin{array}{c} \vec{0} \\ \dot{\lambda} \vec{x} \end{array} \right\}_{B \in S_2}$$

Vitesse de glissement du maneton dans le cadre.

• Hyp 1 : on admet que le rayon r du maneton est faible et peut être négligé.

La vitesse de glissement peut s'exprimer en A entre S_2 et S_1

$$\vec{v}_{A \in S_1/S_2} = \vec{v}_{A \in S_1/S_0} - \vec{v}_{A \in S_2/S_0}$$

$$\begin{aligned} \text{Avec } \vec{v}_{A \in S_1/S_0} &= \vec{v}_{O \in S_1/S_0} + \vec{AO} \wedge \vec{\Omega}_{S_1/S_0} \\ &= \vec{0} + (-R \vec{z}_1) \wedge \dot{\Psi} \vec{y} = R \dot{\Psi} \vec{x}_1 \end{aligned}$$

$$\text{et } \vec{v}_{A \in S_2/S_0} = \dot{\lambda} \vec{x} \quad (\text{car } S_2 \text{ est en translation})$$

$$\text{Or } \lambda = R \sin \Psi \Rightarrow \dot{\lambda} = R \dot{\Psi} \cos \Psi$$

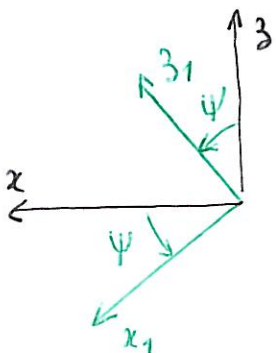
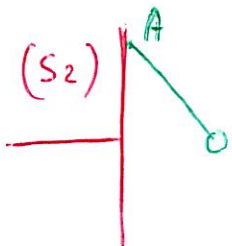
La vitesse de glissement devient :

$$\vec{v}_{A \in S_1/S_2} = R \dot{\Psi} \vec{x}_1 - R \dot{\Psi} \cos \Psi \vec{x}$$

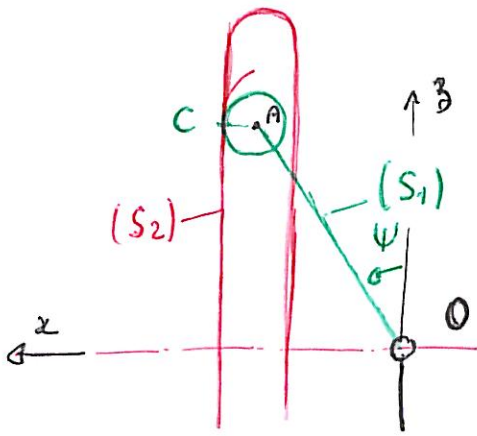
$$\text{Or } \vec{x}_1 = \cos \Psi \vec{x} - \sin \Psi \vec{z}$$

$$\Rightarrow \vec{v}_{A \in S_1/S_2} = -R \dot{\Psi} \sin \Psi \vec{z}$$

ou peut vérifier que cette vitesse est bien dans le plan tangent.



• Hyp2 : le rayon r du maneton n'est pas négligeable



$$\vec{AC} = r \cdot \vec{x}$$

$$\vec{V}_{C \in S_1/S_2} = \vec{V}_{C \in S_1/S_0} - \vec{V}_{C \in S_2/S_0}$$

$$\begin{aligned} \vec{V}_{C \in S_1/S_0} &= \vec{V}_{A \in S_1/S_0} + \vec{CA} \wedge \vec{\Omega}_{S_1/S_0} \\ &= R\dot{\psi} \vec{x}_1 + (-r\vec{x}) \wedge \dot{\psi} \vec{y} \end{aligned}$$

$$\vec{V}_{C \in S_1/S_0} = R\dot{\psi} \vec{x}_1 - r\dot{\psi} \vec{z}$$

$$\vec{V}_{C \in S_2/S_0} = \dot{\lambda} \vec{x} \quad (\text{comme précédemment})$$

$$= R\dot{\psi} \cos \psi \cdot \vec{x}$$

Ce qui conduit à la vitesse de glissement

$$\vec{V}_{C \in S_1/S_2} = R\dot{\psi} \vec{x}_1 - r\dot{\psi} \vec{z} - R\dot{\psi} \cos \psi \vec{x}$$

$$\text{or } \vec{x}_1 = \cos \psi \vec{x} - \sin \psi \vec{z}$$

$$\Rightarrow \vec{V}_{C \in S_1/S_2} = -R\dot{\psi} \sin \psi \vec{z} - r\dot{\psi} \vec{z}$$

$$\vec{V}_{C \in S_1/S_2} = -\dot{\psi} (R \sin \psi + r) \vec{z}$$

on vérifie que la vitesse de glissement est bien dans le plan tangent.