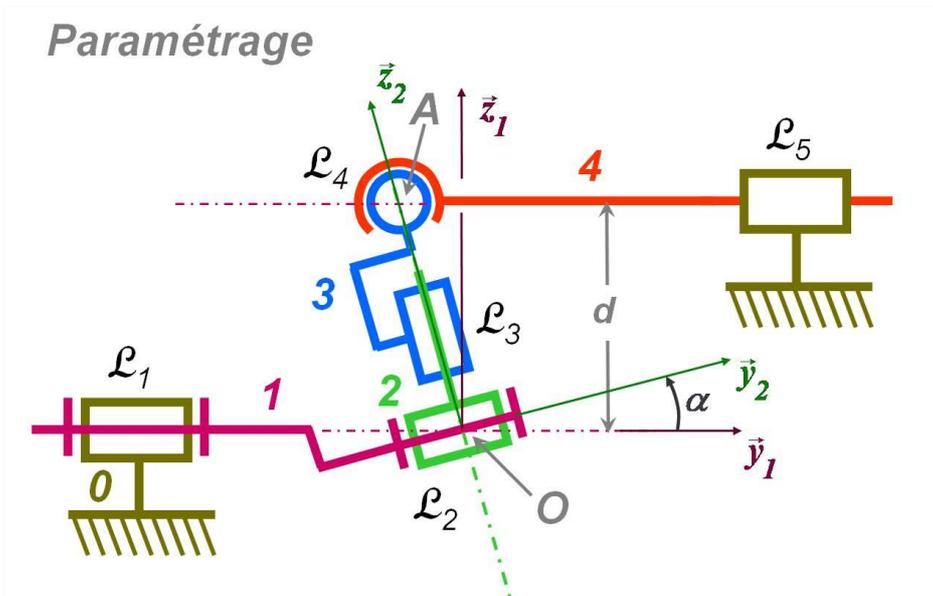
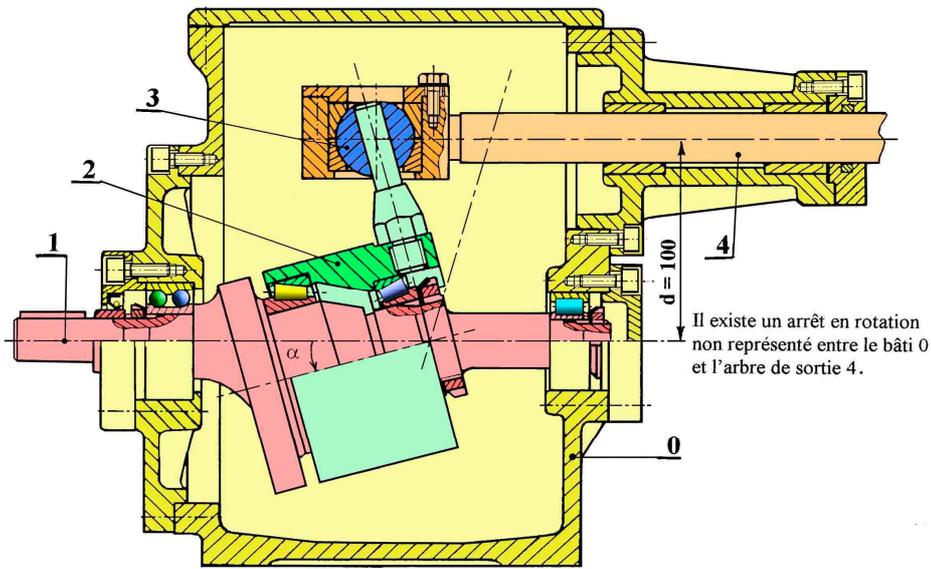


EXERCICE n°3 CAPSULEUSE DE BOUTEILLES



Q1- Colorier les sous-ensembles cinématiquement équivalents et réaliser le schéma cinématique.



Q2- Donner l'allure des torseurs cinématiques associés à chaque liaison dans un repère local à préciser

$$\left\{ \mathcal{V}_{1/0} \right\} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \beta_1 \cdot \bar{y}_1 \\ \bar{0} \end{array} \right\}} \quad \left\{ \mathcal{V}_{2/1} \right\} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \beta_2 \cdot \bar{y}_2 \\ \bar{0} \end{array} \right\}} \quad \left\{ \mathcal{V}_{3/2} \right\} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \gamma_3 \cdot \bar{z}_2 \\ w_3 \cdot \bar{z}_2 \end{array} \right\}}$$

$$\left\{ \mathcal{V}_{4/3} \right\} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{ccc} \alpha_4 & 0 \\ \beta_4 & 0 \\ \gamma_4 & 0 \end{array} \right\}}_{B_1} \quad \left\{ \mathcal{V}_{0/4} \right\} = \forall \text{ le pt } \left\{ \begin{array}{c} \bar{0} \\ v_5 \cdot \bar{y}_1 \end{array} \right\}$$

Q3 – Déterminer la liaison équivalente à placer entre les solides 2 et 4 si on supprime la pièce 3. En déduire le torseur cinématique associé. Proposer le nouveau schéma ainsi modifié.

$$\left\{ \mathcal{V}_{3/2} \right\} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \gamma_3 \cdot \vec{z}_2 \\ w_3 \cdot \vec{z}_2 \end{array} \right\}} \text{ ou encore } \left\{ \mathcal{V}_{3/2} \right\} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{c} \gamma_3 \cdot \vec{z}_2 \\ w_3 \cdot \vec{z}_2 \end{array} \right\}}$$

$$\left\{ \mathcal{V}_{4/3} \right\} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{c} \alpha_4 \quad 0 \\ \beta_4 \quad 0 \\ \gamma_4 \quad 0 \end{array} \right\}}_{B_1} \text{ Pour l'occasion, la rotule peut s'écrire } \left\{ \mathcal{V}_{4/3} \right\} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{c} \alpha'_4 \quad 0 \\ \beta'_4 \quad 0 \\ \gamma'_4 \quad 0 \end{array} \right\}}_{B_2}$$

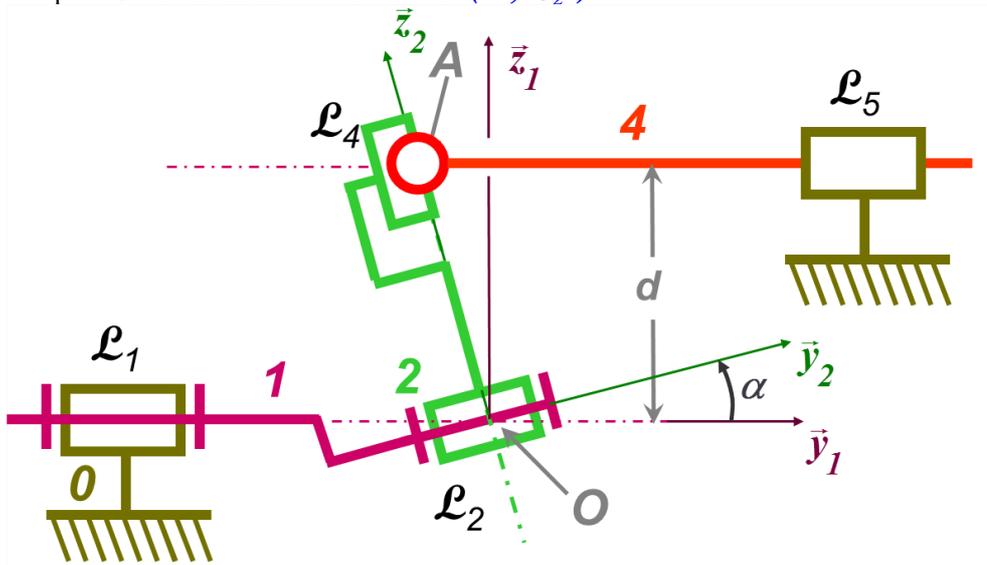
Les liaisons sont en série \Rightarrow on somme les torseurs cinématiques.

$$\left\{ \mathcal{V}_{4/2} \right\}_{\text{equiv}} = \left\{ \mathcal{V}_{4/3} \right\} + \left\{ \mathcal{V}_{3/2} \right\} \Rightarrow$$

$$\left\{ \mathcal{V}_{4/2} \right\}_{\text{equiv}} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{c} \alpha'_4 \quad 0 \\ \beta'_4 \quad 0 \\ \gamma_3 + \gamma'_4 \quad w_3 \end{array} \right\}}_{B_2} = \underset{A}{\left\{ \begin{array}{c} \alpha_{\text{equiv}} \quad 0 \\ \beta_{\text{equiv}} \quad 0 \\ \gamma_{\text{equiv}} \quad w_{\text{equiv}} \end{array} \right\}}_{B_2}$$

On reconnaît le torseur d'une liaison sphère/cylindre (Ou linéaire annulaire) de centre A et d'axe (A, \vec{z}_2) .

Les deux mobilités qui interviennent dans la composant sur l'axe \vec{z}_2 mettent en évidence une mobilité interne. Il s'agit de la rotation libre de la pièce 3 sur elle-même autour de l'axe (A, \vec{z}_2)



Q4- Ecrire la fermeture cinématique dans la base B_1 . Donner la mobilité m_c (en détaillant μ et m_i) ainsi que le degré d'hyperstatisme.

$$\left\{ \mathcal{V}_{2/1} \right\} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \beta_2 \cdot \vec{y}_2 \\ \vec{0} \end{array} \right\}} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \beta_2 \cdot (\cos\alpha \cdot \vec{y}_1 + \sin\alpha \cdot \vec{z}_1) \\ \vec{0} \end{array} \right\}}$$

$$\left\{ \mathcal{V}_{3/2} \right\} = \underset{O}{\left\{ \begin{array}{c} \gamma_3 \cdot (-\sin\alpha \cdot \vec{y}_1 + \cos\alpha \cdot \vec{z}_1) \\ w_3 \cdot (-\sin\alpha \cdot \vec{y}_1 + \cos\alpha \cdot \vec{z}_1) \end{array} \right\}}$$

$$\overrightarrow{V(O, 4 / 3)}_{(L_4)} = \overrightarrow{V(A, 4 / 3)}_{(L_4)} + \overrightarrow{OA} \wedge \overrightarrow{\Omega 4 / 3}_{(L_4)}$$

$$= \vec{0} + \begin{pmatrix} 0 \\ -d \cdot \tan \alpha \\ d \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} \alpha_4 \\ \beta_4 \\ \gamma_4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -d \gamma_4 \cdot \tan \alpha - d \beta_4 \\ d \alpha_4 \\ d \alpha_4 \cdot \tan \alpha \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \left\{ \mathcal{V}_{4/3} \right\}_O = \left\{ \begin{array}{cc} \alpha_4 & -d \gamma_4 \cdot \tan \alpha - d \beta_4 \\ \beta_4 & d \alpha_4 \\ \gamma_4 & d \alpha_4 \cdot \tan \alpha \end{array} \right\}_{B_1}$$

	y ₂	z ₂
y ₁	Cα	-Sα
z ₁	Sα	Cα

				+ α ₄			= 0
β ₁	+ β ₂ cos α	- γ ₃ sin α			+ β ₄		= 0
	β ₂ sin α	+ γ ₃ cos α				+ γ ₄	= 0
					- d β ₄	- d γ ₄ · tan α	= 0
			- w ₃ sin α	+ d α ₄			+ v ₅ = 0
			w ₃ cos α	+ d α ₄ tan α			= 0

Remarque : ce système d'équation a été établi dans une configuration particulière pour laquelle v₅ = 0.

On se donne γ₃ une mobilité interne et β₁ une mobilité utile ⇒ mu = 1 mi = 1

$$mc = mu + mi = 2$$

$$Nc = 8$$

$$rc = Nc - mc = 8 - 2 = 6$$

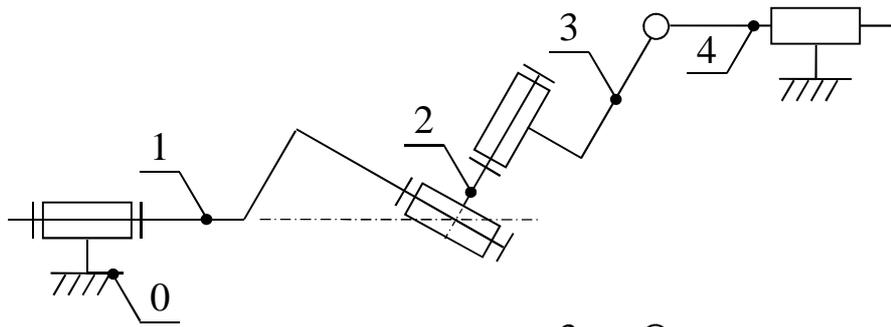
$$Ec = 6 \Rightarrow h = Ec - rc = 6 - 6 = 0 \quad \text{Le mécanisme est isostatique.}$$

Q5- Donner l'expression de la course en fonction des paramètres dimensionnels.

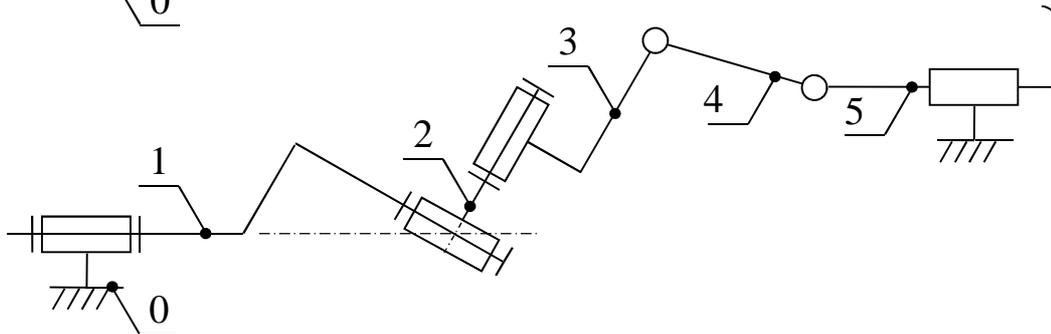
$$course = 2d \cdot \tan(\alpha)$$

Diverses versions voisines du schéma de la capsuleuse de bouteilles

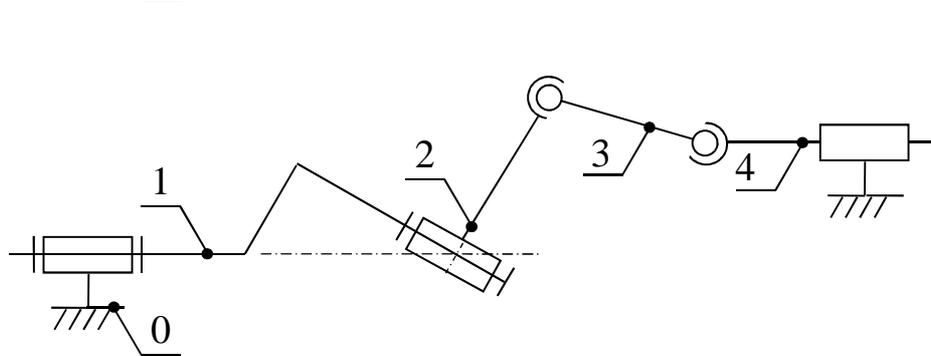
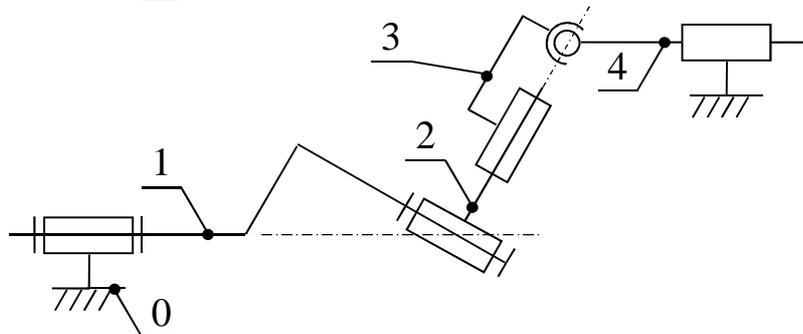
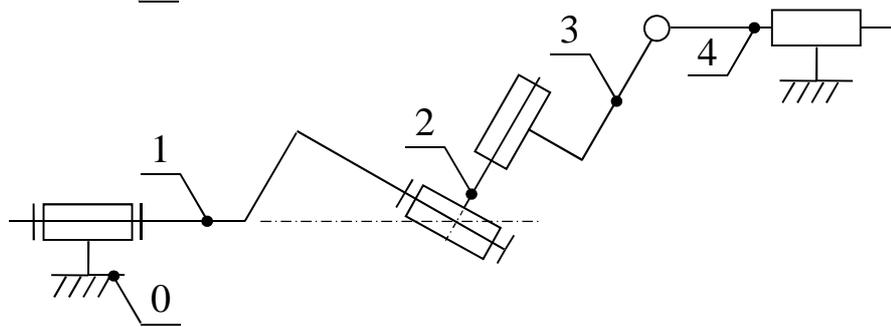
Q6-Pour chacun des schémas ci-dessous, faire l'étude de mobilité



Mécanisme bloqué



Mécanisme Fonctionnant mais pas nécessairement isostatique



Mécanisme ne fonctionnant pas correctement.
(Trop de mobilités)