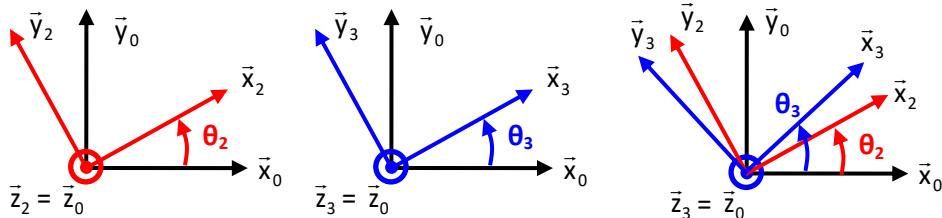


### Palettiseur pour l'industrie laitière - Corrigé

**Q.1.**

**Q.2.**  $\vec{OO} = \vec{OA} + \vec{AB} + \vec{BO} = \vec{0} \rightarrow L_1 \vec{x}_0 + \mu \vec{x}_3 - R \vec{x}_2 = \vec{0}$   
 $\rightarrow L_1 \cos \theta_3 \vec{x}_3 - L_1 \sin \theta_3 \vec{y}_3 + \mu \vec{x}_3 - R \cos(\theta_3 - \theta_2) \vec{x}_3 + R \sin(\theta_3 - \theta_2) \vec{y}_3 = \vec{0}$

En projection dans la base 3  $\rightarrow$  
$$\begin{cases} L_1 \cos \theta_3 + \mu - R \cos(\theta_3 - \theta_2) = 0 \\ -L_1 \sin \theta_3 + R \sin(\theta_3 - \theta_2) = 0 \end{cases}$$

**Q.3.**  $\vec{HH} = \vec{HA} + \vec{AC} + \vec{CH} = \vec{0} \rightarrow L \vec{x}_0 + \lambda \vec{x}_3 + y \vec{y}_0 = \vec{0}$   
 $\rightarrow L \cos \theta_3 \vec{x}_3 - L \sin \theta_3 \vec{y}_3 + \lambda \vec{x}_3 + y \sin \theta_3 \vec{x}_3 + y \cos \theta_3 \vec{y}_3 = \vec{0}$

En projection dans la base 3  $\rightarrow$  
$$\begin{cases} L \cos \theta_3 + \lambda + y \sin \theta_3 = 0 \\ -L \sin \theta_3 + y \cos \theta_3 = 0 \end{cases}$$

**Q.4.** On réécrit les équations des fermetures géométriques précédentes mais cette fois ci en projection sur la base 0.

En projection dans la base 0  $\rightarrow$  
$$\begin{cases} L_1 + \mu \cos \theta_3 - R \cos \theta_2 = 0 \\ \mu \sin \theta_3 - R \sin \theta_2 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \cos \theta_3 = \frac{R \cos \theta_2 - L_1}{\mu} \\ \sin \theta_3 = \frac{R \sin \theta_2}{\mu} \end{cases} \rightarrow \tan \theta_3 = \frac{R \sin \theta_2}{R \cos \theta_2 - L_1}$$

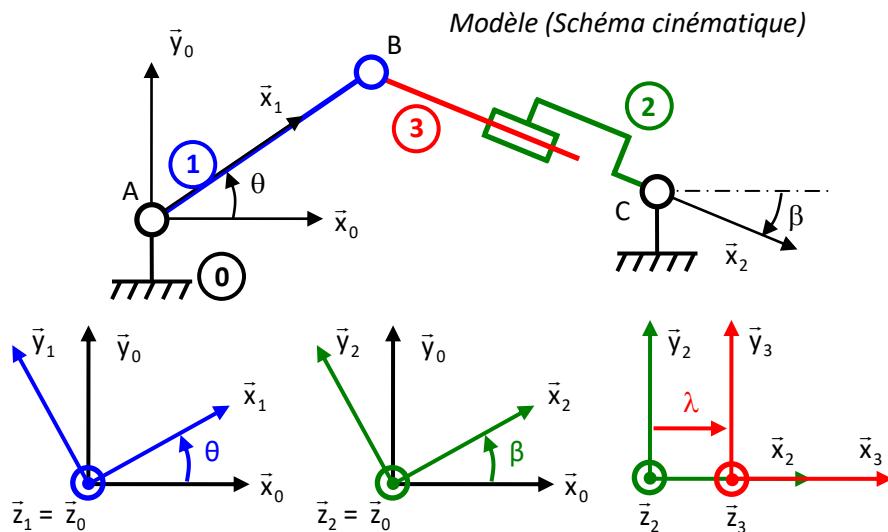
En projection dans la base 0  $\rightarrow$  
$$\begin{cases} L + \lambda \cos \theta_3 = 0 \\ \lambda \sin \theta_3 + y = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \cos \theta_3 = -\frac{L}{\lambda} \\ \sin \theta_3 = -\frac{y}{\lambda} \end{cases} \rightarrow \tan \theta_3 = \frac{y}{L}$$

Soit  $\frac{y}{L} = \frac{R \sin \theta_2}{R \cos \theta_2 - L_1} \rightarrow y = L \frac{R \sin \theta_2}{R \cos \theta_2 - L_1}$

**Q.5.**  $\Delta y = L \frac{R}{L_1} + L \frac{R}{L_1} \rightarrow \Delta y = 2R \frac{L}{L_1}$

**Q.6.**  $\Delta y = 2R \frac{L}{L_1} = 2 \times 0,15 \frac{0,5}{0,25} = 0,6 \text{ m soit } 60 \text{ cm} \rightarrow \text{CdCF ok.}$

## Benne de camion - Corrigé

**Q.1.**

**Q.2.**  $Q = V \cdot S$  avec  $S$  surface du piston telle que  $S = \pi \cdot \frac{d^2}{4}$  ( $d$  : diamètre du piston)

**Q.3.**  $\vec{AA} = \vec{AB} + \vec{BC} + \vec{CA} = \vec{0} \rightarrow L\vec{x}_1 + \lambda\vec{x}_2 - x_c\vec{x}_0 - y_c\vec{y}_0 = \vec{0}$

En projection dans la base 0  $\rightarrow \begin{cases} L \cos \theta + \lambda \cos \beta - x_c = 0 \\ L \sin \theta + \lambda \sin \beta - y_c = 0 \end{cases}$

**Q.4.**  $\begin{cases} L \cos \theta + \lambda \cos \beta - x_c = 0 \\ L \sin \theta + \lambda \sin \beta - y_c = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \cos \beta = \frac{x_c - L \cos \theta}{\lambda} \\ \sin \beta = \frac{y_c - L \sin \theta}{\lambda} \end{cases}$

$$\rightarrow \left( \frac{x_c - L \cos \theta}{\lambda} \right)^2 + \left( \frac{y_c - L \sin \theta}{\lambda} \right)^2 = 1 \rightarrow \lambda = \sqrt{(x_c - L \cos \theta)^2 + (y_c - L \sin \theta)^2}$$

**Q.5.**  $\lambda = \sqrt{x_c^2 + y_c^2 + L^2 - 2L(x_c \cos \theta + y_c \sin \theta)} \rightarrow \dot{\lambda} = \frac{-\frac{1}{2}2L(-x_c \dot{\theta} \sin \theta + y_c \dot{\theta} \cos \theta)}{\sqrt{x_c^2 + y_c^2 + L^2 - 2L(x_c \cos \theta + y_c \sin \theta)}}$

On a  $\dot{\lambda} = V \rightarrow Q = S \cdot \frac{-L(-x_c \dot{\theta} \sin \theta + y_c \dot{\theta} \cos \theta)}{\sqrt{x_c^2 + y_c^2 + L^2 - 2L(x_c \cos \theta + y_c \sin \theta)}}$

**Q.6.**  $\dot{\theta}_{\max} = 70 \cdot Q$  et  $Q = 0,4 \text{ L/s} \rightarrow Q = 0,4 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$

$\rightarrow \dot{\theta}_{\max} = 70 \times 0,4 \cdot 10^{-3} = 0,028 \text{ rad/s} \rightarrow \boxed{\dot{\theta}_{\max} = 0,27 \text{ tr/min} < 0,5 \text{ tr/min} \rightarrow \text{C.d.C.F. ok.}}$