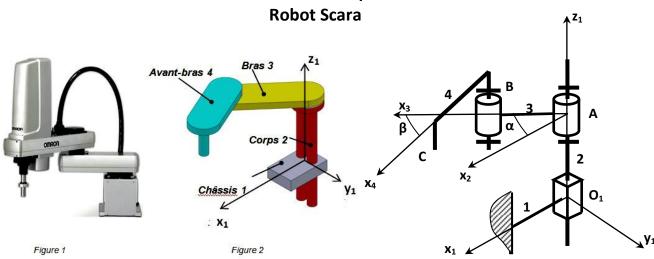


## Contrôle continu de cinématique et mécanismes



Nous nous intéressons au robot manipulateur de la *figure 1*. Ce type de robot est en particulier utilisé dans des cellules flexibles d'assemblage (*Pick and Place*). La *figure 2* constitue une première modélisation en représentant de manière simplifiée la structure du robot. La *figure 3* représente le *schéma cinématique* du robot.

Le robot SCARA est essentiellement constitué :

- d'un châssis fixe 1;
- d'un corps 2, qui peut se translater;
- ♣ d'un bras 3, mobile en rotation ;
- ♣ d'un avant-bras 4, mobile en rotation ;
- 👃 d'une pince qui ne fait pas partie de l'étude et qui n'est pas représentée sur le schéma cinématique.

## Les repères utilisés sont :

- $R_1(O_1, \vec{x}_1, \overrightarrow{y_1}, \overrightarrow{z_1})$  lié au châssis **1**
- $R_2(A, \vec{x}_2, \overrightarrow{y_2}, \overrightarrow{z_1})$  lié au corps **2**
- $R_3(A, \vec{x}_3, \vec{y}_3, \vec{z}_1)$  lié au bras **3**
- $R_4(B, \vec{x}_4, \vec{y}_4, \vec{z}_1)$  lié à l'avant bras **4**

On pose 
$$\overrightarrow{O_1A}$$
 = z.  $\overrightarrow{z_1}$ ;  $\overrightarrow{AB}$  = L<sub>1</sub>.  $\overrightarrow{x_3}$ ;  $\overrightarrow{BC}$  = L<sub>2</sub>.  $\overrightarrow{x_4}$ ;  $\alpha$  =  $(\overrightarrow{x}_2, \overrightarrow{x}_3)$ ;  $\beta$  =  $(\overrightarrow{x}_3, \overrightarrow{x}_4)$ 

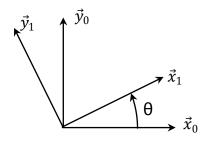
## Rappels

Pour deux point A et B appartenant à un même solide (1) leur vitesse par rapport à un autre solide (0) est donnée par la relation :  $\overrightarrow{V_{B \ 1/0}} = \overrightarrow{V_{A \ 1/0}} + \overrightarrow{\Omega_{1/0}} \wedge \overrightarrow{AB}$ 

Pour une base  $(\overrightarrow{x_1}, \overrightarrow{y_1})$  en rotation d'un angle  $\theta$  autour de  $(O, \overrightarrow{z_0})$  par rapport à une base  $(\overrightarrow{x_0}, \overrightarrow{y_0})$ 

$$\frac{d\overrightarrow{x_1}}{dt} = \overrightarrow{\Omega_{1/0}} \wedge \overrightarrow{x_1} = \dot{\theta}.\overrightarrow{z_0} \wedge \overrightarrow{x_1} = \dot{\theta}.\overrightarrow{y_1}$$

$$\frac{d\overrightarrow{y_1}}{dt} = \overrightarrow{\Omega_{1/0}} \wedge \overrightarrow{y_1} = \dot{\theta}.\overrightarrow{z_0} \wedge \overrightarrow{y_1} = -\dot{\theta}.\overrightarrow{x_1}$$





## Questions

- 1) Réaliser le graphe des liaisons du système en précisant le nom des liaisons, le centre ainsi que l'axe principal
- 2) Faire les figures de changement de repère faisant apparaître les angles  $\alpha$  et  $\beta$
- 3) Déterminer les expressions de  $\overrightarrow{\Omega_{2/1}}$  ,  $\overrightarrow{\Omega_{3/1}}$  ,  $\overrightarrow{\Omega_{4/1}}$
- 4) Exprimer  $\overrightarrow{V_{A\ 2/\mathbf{R_1}}}$  par dérivation
- 5) Exprimer  $\overrightarrow{V_{B3/R_1}}$  par dérivation
- 6) Exprimer le torseur cinématique  $\{\mathcal{V}_{3/\mathbf{R_1}}\}$  du solide 3 par rapport à  $\mathbf{R_1}$  et exprimé au point A puis au point B
- 7) Exprimer  $\overrightarrow{V_{B\ 3/\mathbf{R_1}}}$  par changement de point (avec le point A)
- 8) Exprimer  $\overrightarrow{V_{C\ 4/R_1}}$  par dérivation
- 9) Exprimer le torseur cinématique  $\{\mathcal{V}_{4/R_1}\}$  du solide 4 par rapport à  $R_1$  et exprimé au point B puis au point C
- 10) Exprimer  $\overrightarrow{V_{C~4/\mathbf{R_1}}}$  par changement de point (avec le point B)
- 11) Exprimer l'accélération  $\overrightarrow{\varGamma_{A\ 2/\mathbf{R_{1}}}}$  par dérivation
- 12) Exprimer l'accélération  $\overrightarrow{\varGamma_{B\ 3/R_1}}$  par dérivation
- 13) Exprimer l'accélération  $\overrightarrow{\varGamma_{C\ 4/R_1}}$  par dérivation