

MODELISATION GEOMETRIQUE

.1 INTRODUCTION

Pour analyser le comportement mécanique de la structure mécanique d'un robot ou d'un bras manipulateur, il est nécessaire de lier un repère orthonormé à chacun de ces corps et un référentiel $\{R_0\}$ attaché à la base du robot ou du bras manipulateur. L'étude des mouvements des corps revient alors à l'étude des mouvements des repères.

Etant donnés $1+n$ repères $\{R_0\}, \{R_1\}, \dots, \{R_n\}$ et un point P défini relativement au repère $\{R_n\}$ par :

$$\overrightarrow{O_n P} = \begin{pmatrix} x_n \\ y_n \\ z_n \end{pmatrix} \quad (3.37)$$

De la relation ${}^0P_p = {}^0\tilde{T}_n \cdot {}^n P_p$, la connaissance de la position de P relativement à $\{R_0\}$ revient à connaître la matrice de transformation :

$${}^0\tilde{T}_n = {}^0\tilde{T}_1 \cdot {}^1\tilde{T}_2 \cdot \dots \cdot {}^{n-2}\tilde{T}_{n-1} \cdot {}^{n-1}\tilde{T}_n \quad (3.38)$$

Qui renvoie elle-même sur la connaissances de la position et de l'orientation de chaque repère $\{R_i\}$ $i=1 \dots n$ par rapport au repère $\{R_{i-1}\}$. Plusieurs méthodes et notations ont été proposées : la notation de *Denavit- Hartenberg*, la notation de *Paul*, la notation de *Khalil-Kleifinger*, La méthode *C-B* proposée par *Livitin* et la méthode de *Megahed*. La plus répandue est celle de *Denavit- Hartenberg*.

.2 NOTATIONS DE DENAVIT-HARTENBERG (D&H)

Ce paragraphe introduit les notations de *Denavit- Hartenberg*, qui sont utilisées pour décrire la structure géométrique des robots et qui, par conséquent, sont à la base de la mise en équations de tous les modèles de robots.

a) Les règles générales de la méthode

La méthode est basée sur les règles et les conventions suivantes:

- La variable de l'articulation A_j notée q_j .
- Le corps j est noté C_j .
- Les corps sont supposés parfaitement rigides, ils sont connectés par des articulations considérées comme idéales (pas de jeu mécanique, pas d'élasticité), rotoïdes ou prismatiques.
- Le repère $\{R_j\}$ est lié au corps C_j .
- L'axe z_j du repère $\{R_j\}$ est porté par l'axe de l'articulation A_j .

Dans ce chapitre nous nous intéressons à des robots à chaîne cinématique ouverte simple de n corps, le premier corps est en liaison avec le bâti et avec le deuxième corps ; le $k^{\text{ième}}$ corps est en liaison avec le $(k-1)^{\text{ième}}$ corps et avec le $(k+1)^{\text{ième}}$ corps ; le $n^{\text{ième}}$ corps est en liaison avec le $(n-1)^{\text{ième}}$ corps. Il comporte généralement un organe de préhension qui lui permet d'effectuer une tâche déterminée. Les liaisons entre les différents corps sont à un degré de liberté, liaison pivot (rotoïde) ou liaison glissière (prismatique).

Le repère $\{R_j\}$ lié au corps C_j est défini selon les règles et les notations de Denavit- Hartenberg par :

- L'axe z_j est porté par l'axe de l'articulation A_j .
- L'axe x_j est porté par la perpendiculaire commune aux axes z_j et z_{j+1} . Si les axes z_j et z_{j+1} sont parallèles ou colinéaires, le choix n'est pas unique : des considérations de symétrie ou de simplicité permettent alors un choix rationnel.

Le passage de $\{R_{j-1}\}$ à $\{R_j\}$ s'exprime en fonction des quatre paramètres suivants (figure 1.2) :

α_{j-1} : angle entre les axes z_{j-1} et z_j correspondant à une rotation autour de x_{j-1} .

L_{j-1} : distance entre les deux axes z_{j-1} et z_j le long de x_{j-1} .

θ_j : angle entre les axes x_{j-1} et x_j correspondant à une rotation autour de z_j .

r_j : distance entre les deux axes x_{j-1} et x_j le long de z_j .

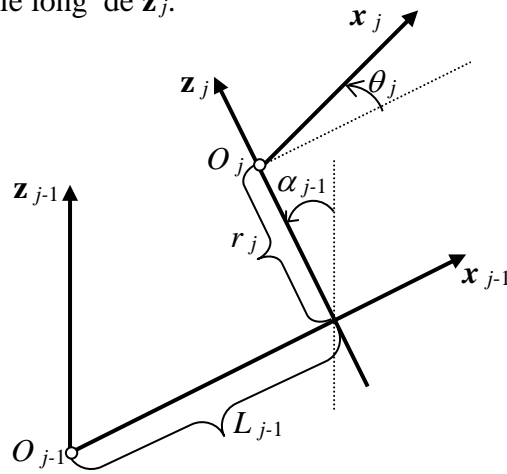


Figure 3.2

Paramètres de Denavit- Hartenberg

La variable articulaire q_j associée à la $j^{\text{ième}}$ articulation est soit θ_j ou r_j , selon que l'articulation est de type rotoïde ou prismatique. Ceci se traduit par la relation :

$$q_j = \bar{\sigma}_j * \theta_j + \sigma_j * r_j \quad (3.39)$$

Avec

$\sigma_j = 0$ si l'articulation A_j est rotoïde,

$\sigma_j = 1$ si l'articulation A_j est prismatique,

$\bar{\sigma}_j = 1 - \sigma_j$

La matrice de transformation définissant le repère $\{R_j\}$ dans le repère $\{R_{j-1}\}$ est donnée par :

$${}^{j-1}\tilde{T}_j = Rot(x_{j-1}, \alpha_{j-1}) * Trans(x_{j-1}, L_{j-1}) * Rot(z_j, \theta_j) * Trans(z_j, r_j). \quad \Rightarrow$$

$${}^{j-1}\tilde{T}_j = \begin{bmatrix} C\theta_j & -S\theta_j & 0 & L_{j-1} \\ C\alpha_{j-1}S\theta_j & C\alpha_{j-1}C\theta_j & -S\alpha_{j-1} & -r_j * S\alpha_{j-1} \\ S\alpha_{j-1}S\theta_j & S\alpha_{j-1}C\theta_j & C\alpha_{j-1} & r_j * C\alpha_{j-1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (3.40)$$

On remarque que la matrice d'orientation ${}^{j-1}\tilde{\mathbf{R}}_j$ peut être obtenue par :

$${}^{j-1}\tilde{\mathbf{R}}_j = \text{Rot}(\mathbf{x}_{j-1}, \alpha_{j-1}) \cdot \text{Rot}(\mathbf{z}_j, \theta_j)$$

La matrice de transformation définissant $\{\mathbf{R}_{j-1}\}$ dans $\{\mathbf{R}_j\}$ est donnée par :

$${}^j\tilde{\mathbf{T}}_{j-1} = \begin{bmatrix} {}^j\mathbf{R}_{j-1} = ({}^{j-1}\mathbf{R}_j)^T & \vdots & -({}^{j-1}\mathbf{R}_j)^T \cdot {}^{j-1}\mathbf{P}_j \\ \dots\dots\dots & \vdots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \vdots & 1 \end{bmatrix} \quad (3.41)$$

Ce paramétrage est largement répandu, pour ne pas dire qu'il est systématiquement adopté dans les modèles géométrique, cinématique et dynamique des bras manipulateurs.

Remarque

- Pour la définition du repère de référence $\{\mathbf{R}_0\}$, le choix le plus simple consiste à prendre $\{\mathbf{R}_0\}$ confondu avec le repère $\{\mathbf{R}_1\}$ quand $q_1 = 0$.
- De même, en définissant l'axe \mathbf{x}_n du repère $\{\mathbf{R}_n\}$ comme étant colinéaire à \mathbf{x}_{n-1} lorsque $q_n = 0$.
- Pour une articulation A_j prismatique, l'axe \mathbf{z}_j est parallèle à l'axe de l'articulation mais la position de cet axe dans l'espace peut être quelconque.
- Cette méthode de description fixe la configuration zéro du robot telle que $[\mathbf{q}] = [\mathbf{0}]$. On peut cependant choisir une autre configuration zéro quelconque en procédant au changement de variable suivant :

$$[\mathbf{q}_c] = [\mathbf{q}] - [\mathbf{q}_0] \quad (3.42)$$

Où $[\mathbf{q}_0]$ représente le décalage introduit sur les variables articulaires $[\mathbf{q}]$ par la nouvelle configuration zéro, et $[\mathbf{q}_c]$ désigne le nouveau vecteur des variables articulaires.

EXEMPLE 1 Concéderent le robot à trois degrés de libertés RRR suivant :

Les paramètres de D&H du robot RRR :

j	σ_j	L_{j-1}	α_{j-1}	r_j	θ_j
1	0	0	0	0	θ_1
2	0	0	90°	0	θ_2
3	0	L_2	0	0	θ_3

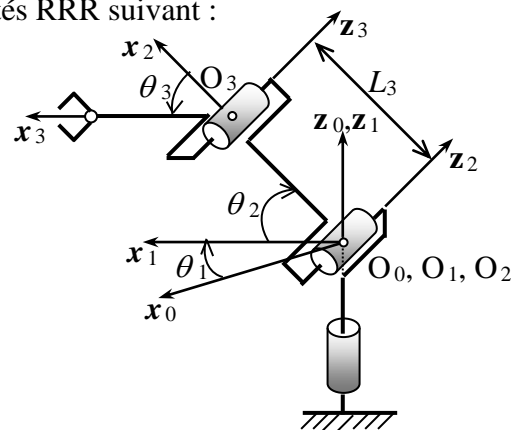


Figure 3.3
Description géométrique du robot RRR

Les matrices de passage:

$${}^0\tilde{\mathbf{T}}_1 = \begin{bmatrix} C_1 & -S_1 & 0 & 0 \\ S_1 & C_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad {}^1\tilde{\mathbf{T}}_2 = \begin{bmatrix} C_2 & -S_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ S_2 & C_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad {}^2\tilde{\mathbf{T}}_3 = \begin{bmatrix} C_3 & -S_3 & 0 & L_2 \\ S_3 & C_3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^0\tilde{\mathbf{T}}_3 = {}^0\tilde{\mathbf{T}}_1 \cdot {}^1\tilde{\mathbf{T}}_2 \cdot {}^2\tilde{\mathbf{T}}_3 = \begin{bmatrix} C_1 \cdot C_{23} & -C_1 \cdot S_{23} & S_2 & L_2 \cdot C_1 \cdot C_2 \\ S_1 \cdot C_{23} & -S_1 \cdot S_{23} & -C_2 & L_2 \cdot S_1 \cdot C_2 \\ S_{23} & C_{23} & 0 & L_2 \cdot S_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Soit un point P de l'organe terminal défini par $\overrightarrow{O_3P} = \begin{pmatrix} {}^3x \\ {}^3y \\ {}^3z \end{pmatrix}$ relativement à $\{R_3\}$.

La position de P relativement à $\{R_0\}$ est déterminée par la relation : ${}^0P_P = {}^0\tilde{\mathbf{T}}_3 \cdot {}^0P_P$

Avec ${}^3P_P = \begin{bmatrix} {}^3x \\ {}^3y \\ {}^3z \\ 1 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} {}^0x = {}^3x \cdot C_1 \cdot C_{23} - {}^3y \cdot C_1 \cdot S_{23} + {}^3z \cdot S_2 + L_2 \cdot C_1 \cdot C_2 \\ {}^0y = {}^3x \cdot S_1 \cdot C_{23} - {}^3y \cdot S_1 \cdot S_{23} - {}^3z \cdot C_2 + L_2 \cdot S_1 \cdot C_2 \\ {}^0z = {}^3x \cdot S_{23} + {}^3y \cdot C_{23} + L_2 \cdot S_2 \end{cases}$

Remarque : Le paramétrage de Denavit- Hartenberg n'est pas toujours unique.

EXEMPLE Description du robot RRP

1^{er} Paramétrage de D.H

j	σ_j	L_{j-1}	α_{j-1}	r_j	θ_j
1	0	0	0	0	θ_1
2	0	0	90°	0	θ_2
3	1	L_2	90°	r_3	0

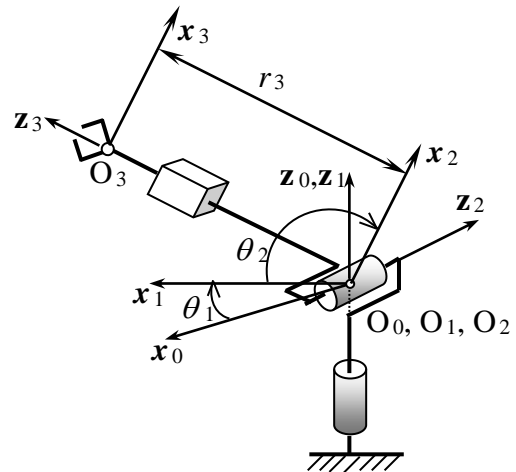


Figure 3.4

1^{ère} Description géométrique du robot RRP

2^{ème} Paramétrage de D.H

j	σ_j	L_{j-1}	α_{j-1}	r_j	θ_j
1	0	0	0	0	θ_1
2	0	0	-90°	0	θ_2
3	1	L_2	-90°	r_3	0

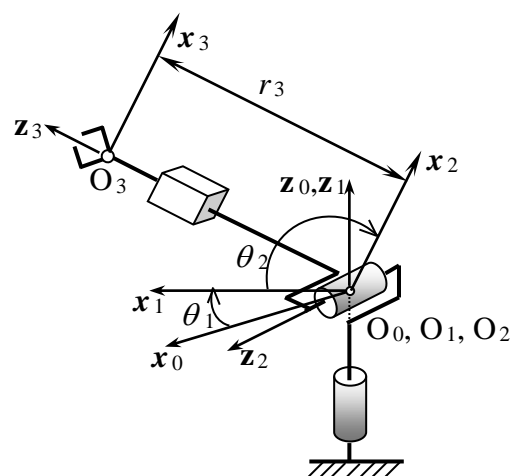


Figure 3.5

2^{ème} Description géométrique du robot RRP

.3 AUTRE FORME DE DEFINITION DES PARAMETRES DE D&H

(Les paramètres de D&H modifiés)

a) Convention de Khalil-Kleifinger

Les notions de cette nouvelle convention, conviennent aussi bien pour les chaînes continues ouvertes simples que pour les chaînes complexes arborescentes ou fermées.

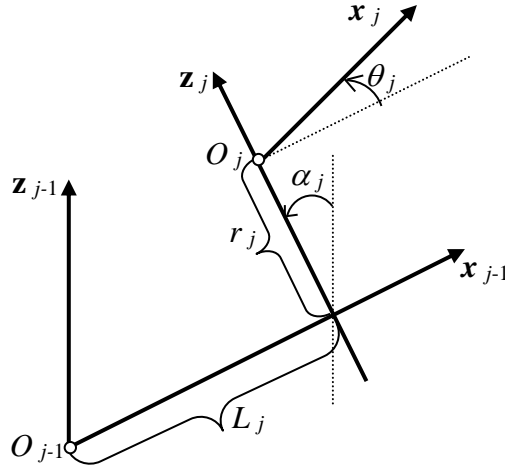


Figure 3.6

Les paramètres de Khalil-Kleifinger

La matrice de transformation définissant le repère $\{R_j\}$ dans le repère $\{R_{j-1}\}$ est donnée par :

$${}^{j-1}\tilde{T}_j = Rot(x_{j-1}, \alpha_j) * Trans(x_{j-1}, L_j) * Rot(z_j, \theta_j) * Trans(z_j, r_j). \quad \Rightarrow$$

$${}^{j-1}\tilde{T}_j = \begin{bmatrix} C\theta_j & -S\theta_j & 0 & L_j \\ C\alpha_j S\theta_j & C\alpha_j C\theta_j & -S\alpha_j & -r_j * S\alpha_j \\ S\alpha_j S\theta_j & S\alpha_j C\theta_j & C\alpha_j & r_j * C\alpha_j \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (3.43)$$

b) Convention de Paul

La convention proposée par Paul est aussi basée sur la notation de Denavit et Hartenberg. Dans cette convention la description d'un repère par rapport à un autre est définie par les quatre transformations élémentaires suivantes :

1. une rotation autour de z_{j-1} par un angle θ_j .
2. une translation le long de z_{j-1} par une distance r_j .
3. une translation le long de x_j par une distance L_j .
4. une rotation autour de x_j par un angle α_j .

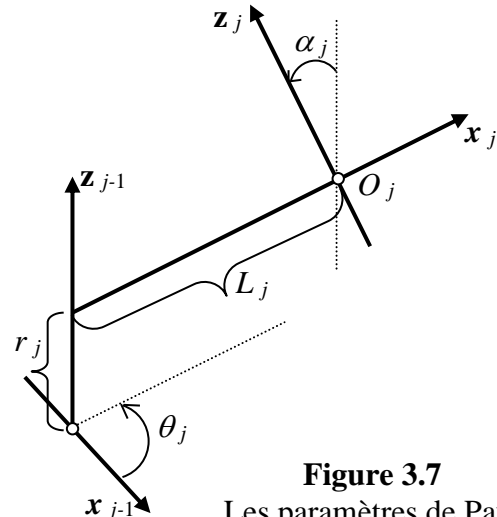


Figure 3.7

Les paramètres de Paul

La matrice de transformation définissant le repère $\{R_j\}$ dans le repère $\{R_{j-1}\}$ est donnée par :

$${}^{j-1}\tilde{\mathbf{T}}_j = \text{Rot}(\mathbf{z}_{j-1}, \theta_j) * \text{Trans}(\mathbf{z}_{j-1}, r_j) * \text{Trans}(\mathbf{x}_j, L_j) * \text{Rot}(\mathbf{x}_j, \alpha_j). \quad \Rightarrow$$

$${}^{j-1}\tilde{\mathbf{T}}_j = \begin{bmatrix} C\theta_j & -C\alpha_j S\theta_j & S\alpha_j S\theta_j & L_j * C\theta_j \\ S\theta_j & C\alpha_j C\theta_j & -S\alpha_j C\theta_j & L_j * S\theta_j \\ 0 & S\alpha_j & C\alpha_j & r_j \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (3.44)$$