

# La representación Denavit-Hartenberg

José Cortés Parejo. Marzo 2008

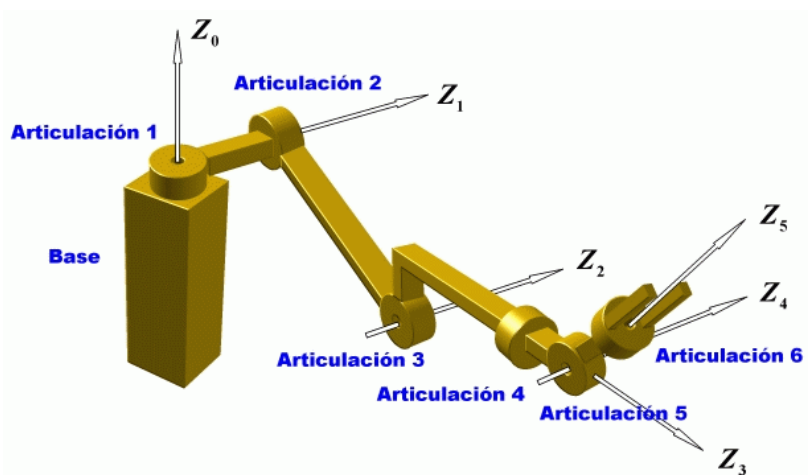
Se trata de un procedimiento sistemático para describir la estructura cinemática de una cadena articulada constituida por articulaciones con un solo grado de libertad.

Para ello, a cada articulación se le asigna un **Sistema de Referencia Local** con origen en un punto  $Q_i$  y ejes ortonormales  $\{X_i, Y_i, Z_i\}$ , comenzando con un primer S.R. fijo e inmóvil dado por los ejes  $\{X_0, Y_0, Z_0\}$ , anclado a un punto fijo  $Q_0$  de la **Base** sobre la que está montada toda la estructura de la cadena.

Este Sistema de Referencia no tiene por qué ser el Universal con origen en  $(0,0,0)$  y la Base canónica.

## 1. Asignación de Sistemas de Referencia

Las articulaciones se numeran desde **1** hasta **n**. A la articulación *i*-ésima se le asocia su propio eje de rotación como Eje  $Z_{i-1}$ , de forma que el eje de giro de la 1ª articulación es  $Z_0$  y el de la *n*-ésima articulación,  $Z_{n-1}$ . En la Figura adjunta se muestra la estructura del Robot PUMA junto con sus articulaciones y ejes de rotación.



Para la articulación *i*-ésima (que es la que gira alrededor de  $Z_{i-1}$ ), la

elección del origen de coordenadas  $Q_i$  y del Eje  $X_i$  sigue reglas muy precisas en función de la geometría de los brazos articulados. el Eje  $Y_i$  por su parte, se escoge para que el sistema  $\{X_i, Y_i, Z_i\}$  sea dextrógiro.

La especificación de cada Eje  $X_i$  depende de la relación espacial entre  $Z_i$  y  $Z_{i-1}$ , distinguiéndose 2 casos:

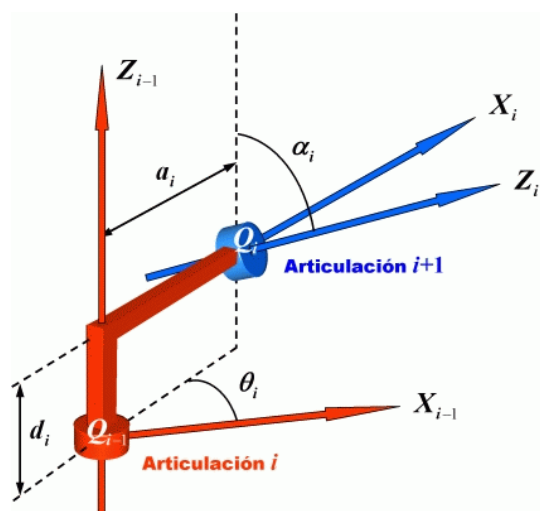
### 1- $Z_i$ y $Z_{i-1}$ no son paralelos

Entonces existe una única recta perpendicular a ambos, cuya intersección con los ejes proporciona su mínima distancia (que puede ser 0). Esta distancia,  $a_i$ , medida desde el eje  $Z_{i-1}$  hacia el eje  $Z_i$  (con su signo), es uno de los parámetros asociados a la articulación *i*-ésima.

La distancia  $d_i$  desde  $Q_{i-1}$  a la intersección de la perpendicular común entre  $Z_{i-1}$  y  $Z_i$  con  $Z_{i-1}$  es el 2º de los parámetros.

En este caso, el Eje  $X_i$  es esta recta, siendo el sentido positivo el que va desde el Eje  $Z_{i-1}$  al  $Z_i$  si  $a_i > 0$ .

El origen de coordenadas  $Q_i$  es la intersección de dicha recta con el Eje  $Z_i$ .

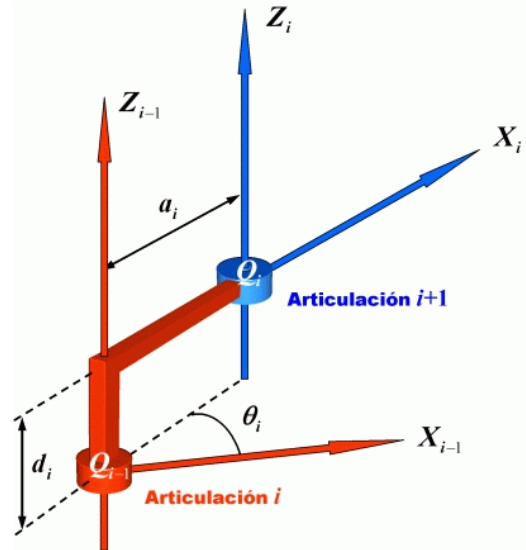


## 2- $Z_i$ y $Z_{i-1}$ son paralelos

En esta situación el Eje  $X_i$  se toma en el plano conteniendo a  $Z_{i-1}$  y  $Z_i$  y perpendicular a ambos.

El origen  $Q_i$  es cualquier punto conveniente del eje  $Z_i$ .

El parámetro  $a_i$  es, como antes, la distancia perpendicular entre los ejes  $Z_{i-1}$  y  $Z_i$ , y  $d_i$  es la distancia desde  $Q_{i-1}$ .



Una vez determinado el Eje  $X_i$ , a la articulación  $i$ -ésima se le asocia un 3<sup>er</sup> parámetro fijo  $a_i$  que es el ángulo que forman los ejes  $Z_{i-1}$  y  $Z_i$  en relación al eje  $X_i$ .

Nótese que cuando el brazo  $i$ -ésimo (que une rígidamente las articulaciones  $i$  e  $i+1$ ) gira en torno al eje  $Z_{i-1}$  (que es

el de rotación de la articulación  $i$ ), los parámetros  $a_i$ ,  $d_i$  y  $\alpha_i$  permanecen constantes, pues dependen exclusivamente de las posiciones/orientaciones relativas entre los ejes  $Z_{i-1}$  y  $Z_i$ , que son invariables. Por tanto,  $a_i$ ,  $d_i$  y  $\alpha_i$  pueden calcularse a partir de cualquier configuración de la estructura articulada, en particular a partir de una configuración inicial estándar. Precisamente el ángulo  $\theta_i$  de giro que forman los ejes  $X_{i-1}$  y  $X_i$  con respecto al eje  $Z_{i-1}$  es el 4<sup>o</sup> parámetro asociado a la articulación  $i$  y el único de ellos que varía cuando el brazo  $i$  gira.

Es importante observar que el conjunto de los 4 parámetros  $a_i$ ,  $d_i$ ,  $\alpha_i$  y  $\theta_i$  determina totalmente el Sistema de Referencia de la articulación  $i+1$  en función del S.R. de la articulación  $i$ .

## 2. Transformación de coordenadas

De los 4 parámetros asociados a una articulación, los 3 primeros son constantes y dependen exclusivamente de la relación geométrica entre las articulaciones  $i$  e  $i+1$ , mientras que el 4<sup>o</sup> parámetro  $\theta_i$  es la única variable de la articulación, siendo el ángulo de giro del eje  $X_{i-1}$  alrededor del eje  $Z_{i-1}$  para llevarlo hasta  $X_i$ .

Sabemos que dados 2 Sistemas de Referencia  $R_1 = \{ Q_1, [u_1, u_2, u_3] \}$  y  $R_2 = \{ Q_2, [v_1, v_2, v_3] \}$  con Bases ortonormales asociadas, el cambio de coordenadas del segundo S.R. al primero viene dado por:

$$\begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \alpha_3 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R & \begin{array}{c} \lambda_1 \\ \lambda_2 \\ \lambda_3 \end{array} \\ \hline \mathbf{0} \ \mathbf{0} \ \mathbf{0} & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \beta_1 \\ \beta_2 \\ \beta_3 \\ 1 \end{bmatrix}$$

donde  $\beta_1, \beta_2, \beta_3$  son las coordenadas de un punto en el S.R.  $R_2$ ,  $R$  es la matriz del Cambio de Base tal que  $[v_1 | v_2 | v_3] = [u_1 | u_2 | u_3] \cdot R$  y  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$  son las coordenadas del origen del segundo S.R.,  $Q_2$  respecto al primero. La expresión permite entonces obtener las coordenadas  $\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3$  del punto en cuestión con respecto al primero de los S.R.

En nuestro caso, para pasar de la  $(i+1)$ -ésima articulación a la  $i$ -ésima, los Sistemas de Referencia son  $R_1 = \{ Q_{i-1}, [X_{i-1}, Y_{i-1}, Z_{i-1}] \}$  y  $R_2 = \{ Q_i, [X_i, Y_i, Z_i] \}$ .

Estudiaremos por separado la matriz del Cambio de Base y la expresión de  $Q_i$  en en el primer S.R.

## 2.1 Matriz del Cambio de Base

Habiendo asignado los ejes a cada articulación mediante la representación Denavit-Hartenberg, tenemos que:

- 1- El eje  $X_i$  se obtiene rotando el eje  $X_{i-1}$  alrededor del eje  $Z_{i-1}$  un ángulo  $\theta_i$ .
- 2- El eje  $Z_i$  se obtiene rotando el eje  $Z_{i-1}$  alrededor del eje  $X_i$  un ángulo  $\alpha_i$ .

Por su parte, el eje  $Y_i$  viene ya determinado por  $X_i$  y  $Z_i$ .

- La primera transformación es una rotación alrededor del 3<sup>er</sup> vector de la 1<sup>a</sup> Base, cuyas ecuaciones genéricas son:

$$[u_1^{(1)} | u_2^{(1)} | u_3^{(1)}] = [u_1 | u_2 | u_3] R_3(\theta_i)$$

- La segunda transformación es una rotación alrededor del 1<sup>er</sup> vector de la Base ya transformada, y tiene por expresión:

$$[u_1^{(2)} | u_2^{(2)} | u_3^{(2)}] = [u_1^{(1)} | u_2^{(1)} | u_3^{(1)}] R_1(\alpha_i)$$

Por tanto, concatenándolas:  $[u_1^{(2)} | u_2^{(2)} | u_3^{(2)}] = [u_1 | u_2 | u_3] R_3(\theta_i) R_1(\alpha_i)$

Finalmente, cambiamos la notación para tener:  $[X_i | Y_i | Z_i] = [X_{i-1} | Y_{i-1} | Z_{i-1}] R_3(\theta_i) R_1(\alpha_i)$

Con lo cual, la **matriz del Cambio de Base** es:

$$R = R_3(\theta_i) R_1(\alpha_i) = \begin{bmatrix} \cos\theta_i & -\text{sen}\theta_i & 0 \\ \text{sen}\theta_i & \cos\theta_i & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\alpha_i & -\text{sen}\alpha_i \\ 0 & \text{sen}\alpha_i & \cos\alpha_i \end{bmatrix}$$

$$R = \begin{bmatrix} \cos\theta_i & -\text{sen}\theta_i \cos\alpha_i & \text{sen}\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ \text{sen}\theta_i & \cos\theta_i \cos\alpha_i & -\cos\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ 0 & \text{sen}\alpha_i & \cos\alpha_i \end{bmatrix}$$

## 2.2 Coordenadas de $Q_i$ en el primer S.R.

Según la representación de Denavit-Hartenberg, el origen del 2<sup>o</sup> Sistema de Referencia se obtiene mediante:

- 1- Traslación de  $Q_{i-1}$  a lo largo del eje  $Z_{i-1}$  por la magnitud  $d_i$ .
- 2- Traslación a lo largo del eje  $X_i$  por la magnitud  $a_i$ .

- La primera transformación es:  $Q_{i-1}^{(1)} = Q_{i-1} + d_i Z_{i-1}$
- La segunda transformación es:  $Q_i = Q_{i-1}^{(1)} + a_i X_i$

Teniendo ahora en cuenta que:

$$[X_i | Y_i | Z_i] = [X_{i-1} | Y_{i-1} | Z_{i-1}] \cdot \begin{bmatrix} \cos\theta_i & -\text{sen}\theta_i \cos\alpha_i & \text{sen}\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ \text{sen}\theta_i & \cos\theta_i \cos\alpha_i & -\cos\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ 0 & \text{sen}\alpha_i & \cos\alpha_i \end{bmatrix}$$

Se tiene, para el 1<sup>er</sup> vector:

$$X_i = [X_{i-1} | Y_{i-1} | Z_{i-1}] \cdot \begin{bmatrix} \cos\theta_i \\ \text{sen}\theta_i \\ 0 \end{bmatrix} = \cos\theta_i \cdot X_{i-1} + \text{sen}\theta_i \cdot Y_{i-1}$$

de donde:  $Q_i = Q_{i-1}^{(1)} + a_i X_i = Q_{i-1} + d_i Z_{i-1} + a_i (\cos\theta_i \cdot X_{i-1} + \text{sen}\theta_i \cdot Y_{i-1})$

$$Q_i = Q_{i-1} + (a_i \cos\theta_i) X_{i-1} + (a_i \text{sen}\theta_i) Y_{i-1} + d_i Z_{i-1}$$

y por tanto, las coordenadas de  $Q_i$  en el 1<sup>er</sup> Sistema de Referencia son:

$$\begin{bmatrix} \lambda_1 \\ \lambda_2 \\ \lambda_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_i \cos\theta_i \\ a_i \text{sen}\theta_i \\ d_i \end{bmatrix}$$

Finalmente, la transformación de coordenadas del S.R.  $Q_i, [X_i, Y_i, Z_i]$  al S.R.  $Q_{i-1}, [X_{i-1}, Y_{i-1}, Z_{i-1}]$  es:

$$\begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \alpha_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_i & -\text{sen}\theta_i \cos\alpha_i & \text{sen}\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ \text{sen}\theta_i & \cos\theta_i \cos\alpha_i & -\cos\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ 0 & \text{sen}\alpha_i & \cos\alpha_i \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \beta_1 \\ \beta_2 \\ \beta_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} a_i \cos\theta_i \\ a_i \text{sen}\theta_i \\ d_i \end{bmatrix}$$

Cambiando la notación para las coordenadas:

$$\begin{bmatrix} x_{i-1} \\ y_{i-1} \\ z_{i-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_i & -\text{sen}\theta_i \cos\alpha_i & \text{sen}\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ \text{sen}\theta_i & \cos\theta_i \cos\alpha_i & -\cos\theta_i \text{sen}\alpha_i \\ 0 & \text{sen}\alpha_i & \cos\alpha_i \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_i \\ y_i \\ z_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} a_i \cos\theta_i \\ a_i \text{sen}\theta_i \\ d_i \end{bmatrix}$$

Donde el subíndice denota el Sistema de Referencia respecto al cual están expresadas las coordenadas.

En coordenadas homogéneas:

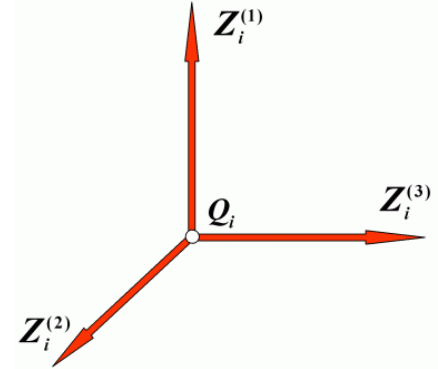
$$\begin{bmatrix} x_{i-1} \\ y_{i-1} \\ z_{i-1} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_i & -\text{sen}\theta_i \cos\alpha_i & \text{sen}\theta_i \text{sen}\alpha_i & a_i \cos\theta_i \\ \text{sen}\theta_i & \cos\theta_i \cos\alpha_i & -\cos\theta_i \text{sen}\alpha_i & a_i \text{sen}\theta_i \\ 0 & \text{sen}\alpha_i & \cos\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_i \\ y_i \\ z_i \\ 1 \end{bmatrix}$$

### 3. Articulaciones compuestas con 2 o 3 Grados de libertad

Un caso muy frecuente es el de las articulaciones del cuerpo humano o de un animal en el que un hueso puede girar respecto al anterior en 2 o 3 ejes que se cortan en un mismo punto y más aún, podemos suponer que los ejes son mutuamente perpendiculares.

Cada uno de estos ejes de rotación constituye una articulación en el sentido de la representación Denavit-Hartenberg, pero para esta situación especial resulta conveniente cambiar la notación vista en la sección anterior y denominar a los Sistemas de Referencia como:

- **Para el 1<sup>er</sup> grado de libertad:** Ejes:  $X_i^{(1)}, Y_i^{(1)}, Z_i^{(1)}$
- **Para el 2<sup>o</sup> grado de libertad:** Ejes:  $X_i^{(2)}, Y_i^{(2)}, Z_i^{(2)}$
- **Para el 3<sup>er</sup> grado de libertad:** Ejes:  $X_i^{(3)}, Y_i^{(3)}, Z_i^{(3)}$



Y los 3 Sistemas de Referencia tiene origen común  $Q_i$ .

Supondremos además que  $Z_i^{(2)}$  es perpendicular a  $Z_i^{(1)}$ ,  $Z_i^{(3)} = Z_i^{(1)} \otimes Z_i^{(2)}$  y la siguiente articulación con 3 DOF tiene su origen en  $Q_{i+1} = r_i \cdot X_i^{(3)}$  y 1<sup>er</sup> eje de rotación  $Z_{i+1}^{(1)} = X_i^{(3)}$

**3.1 Transformación para la 1<sup>a</sup> articulación:** Los parámetros Denavit-Hartenberg  $a_i^{(1)}, d_i^{(1)}$  para la 1<sup>a</sup> articulación son ambos nulos y  $X_i^{(2)} = Z_i^{(1)} \otimes Z_i^{(2)}$  con lo cual  $\alpha_i^{(1)} = 90^\circ$  y la matriz de transformación es:

$$\begin{bmatrix} x_i^{(1)} \\ y_i^{(1)} \\ z_i^{(1)} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{i1} & 0 & \text{sen}\theta_{i1} & 0 \\ \text{sen}\theta_{i1} & 0 & -\cos\theta_{i1} & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_i^{(2)} \\ y_i^{(2)} \\ z_i^{(2)} \\ 1 \end{bmatrix}$$

**3.2 Transformación para la 2<sup>a</sup> articulación:** Los parámetros Denavit-Hartenberg  $a_i^{(2)}, d_i^{(2)}$  para la 2<sup>a</sup> articulación son ambos nulos y  $X_i^{(3)} = Z_i^{(2)} \otimes Z_i^{(3)}$  con lo cual  $\alpha_i^{(2)} = 90^\circ$  y la matriz de transformación es:

$$\begin{bmatrix} x_i^{(2)} \\ y_i^{(2)} \\ z_i^{(2)} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{i2} & 0 & \text{sen}\theta_{i2} & 0 \\ \text{sen}\theta_{i2} & 0 & -\cos\theta_{i2} & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_i^{(3)} \\ y_i^{(3)} \\ z_i^{(3)} \\ 1 \end{bmatrix}$$

**3.2 Transformación para la 3<sup>a</sup> articulación:** Los parámetros Denavit-Hartenberg  $a_i^{(3)}, d_i^{(3)}$  para la 3<sup>a</sup> articulación son  $a_i^{(3)} = 0$  y  $d_i^{(3)} = r_i$  pues estamos suponiendo  $Q_{i+1} = r_i \cdot X_i^{(3)}$ . Por otra parte,  $X_{i+1}^{(1)} = Z_i^{(3)} \otimes Z_{i+1}^{(1)}$  de forma que  $\alpha_i^{(3)} = 90^\circ$  y la matriz de transformación es:

$$\begin{bmatrix} x_i^{(3)} \\ y_i^{(3)} \\ z_i^{(3)} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{i3} & 0 & \text{sen}\theta_{i3} & 0 \\ \text{sen}\theta_{i3} & 0 & -\cos\theta_{i3} & 0 \\ 0 & 1 & 0 & r_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_{i+1}^{(1)} \\ y_{i+1}^{(1)} \\ z_{i+1}^{(1)} \\ 1 \end{bmatrix}$$

La Transformación total de la articulación con origen en  $Q_{i+1}$  y 3 DOF a la articulación con origen en  $Q_i$  y 3 DOF es:

$$\begin{bmatrix} x_i \\ y_i \\ z_i \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{i1} & 0 & \text{sen}\theta_{i1} & 0 \\ \text{sen}\theta_{i1} & 0 & -\cos\theta_{i1} & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \cos\theta_{i2} & 0 & \text{sen}\theta_{i2} & 0 \\ \text{sen}\theta_{i2} & 0 & -\cos\theta_{i2} & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \cos\theta_{i3} & 0 & \text{sen}\theta_{i3} & 0 \\ \text{sen}\theta_{i3} & 0 & -\cos\theta_{i3} & 0 \\ 0 & 1 & 0 & r_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{i+1} \\ y_{i+1} \\ z_{i+1} \\ 1 \end{bmatrix}$$

#### 4. Consideraciones finales

La representación Denavit-Hartenberg presupone que cuando se realiza una rotación alrededor de uno de los ejes, digamos  $Z_{i-1}$ , la orientación del eje  $Z_i$  varía debido a la acción del brazo que los une (exceptuando el caso en el que  $Z_{i-1}$  y  $Z_i$  son paralelos), aunque naturalmente el ángulo  $\alpha_i$  entre ambos ejes permanece constante.

Esta observación implica que es imposible que el eje  $Z_i$  tenga una orientación constante e independiente de la rotación que se efectúe alrededor de  $Z_{i-1}$ , lo cual implica que la transformación de un sistema a otro no puede en ningún caso expresarse como una rotación de ángulos de Euler de **Ejes Fijos**, como la RPY.

#### Bibliografía

**Barrientos, A.; Peñín, L.F.; Balaguer, C. & Aracil, R.**  
*Fundamentos de Robótica 2ª Ed.*  
 McGraw-Hill, 2007

**Fu, K.S.; González, R.C. & Lee, C.S.G.**  
*Robótica: Control, detección, visión e inteligencia*  
 McGraw-Hill, 1988