

# AUTOMATIZACIÓN Y ROBÓTICA

CURSO 2022/2023

Tema 11. Cinemática de sistemas robóticos 2

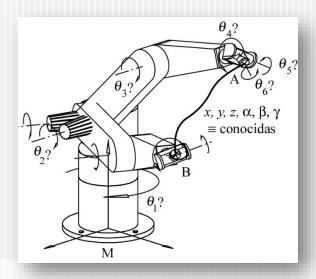


- 1. Introducción.
- 2. Solución algebraica.
- 3. Solución geométrica.
- 4. Solución de Pieper.
- 5. Conclusiones.

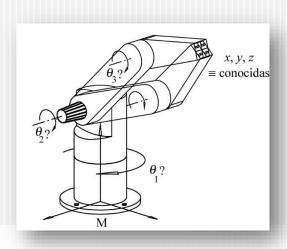


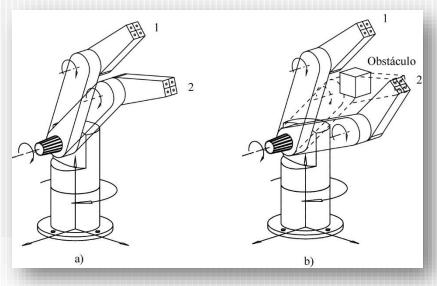
## INTRODUCCIÓN

- Cinemática inversa
  - Determinar la posición de las articulaciones del robot si lo que se conoce es la localización del extremo



- Valores de las variables articulares para que el extremo se encuentre en una localización dada.
  - Sin solución: soluciones fuera del espacio de trabajo o fuera de rango.
  - Múltiples soluciones: codo arriba-abajo, muñeca arriba-abajo.



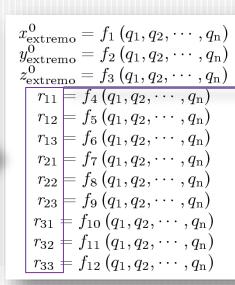


- Valores de las variables articulares para que el extremo se encuentre en una localización dada.
  - Sistemas de ecuaciones en la resolución cinemática.

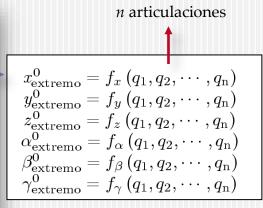
#### Robot *n* articulaciones

$$\mathbf{T}_{ ext{extremo}} = \left[ egin{array}{cccc} r_{11} & r_{12} & r_{13} & x_{ ext{extremo}}^0 \ r_{21} & r_{22} & r_{23} & y_{ ext{extremo}}^0 \ r_{31} & r_{32} & r_{33} & z_{ ext{extremo}}^0 \ 0 & 0 & 1 \end{array} 
ight]$$

Cinemática directa



Sistema de ecuaciones en la resolución cinemática



Relaciones entre extremo del robot y variables articulares

#### Formas de resolución de la cinemática inversa

- Solución algebraica
  - Consiste en obtener un sistema de *n* ecuaciones en función de la localización del extremo del robot.
  - Se puede obtener partiendo de la solución de la cinemática directa mediante el algoritmo de Denavit-Hartenberg, despejando de la matriz de transformación final las variables articulares.
- Solución geométrica
  - Consiste en descomponer la cadena cinemática del robot en varios planos geométricos, resolviendo por trigonometría el problema asociado a cada plano.
- Solución de Pieper (desacoplo cinemático)
  - Consiste en separar las articulaciones de la muñeca del resto, resolviendo ambos conjuntos por separado.

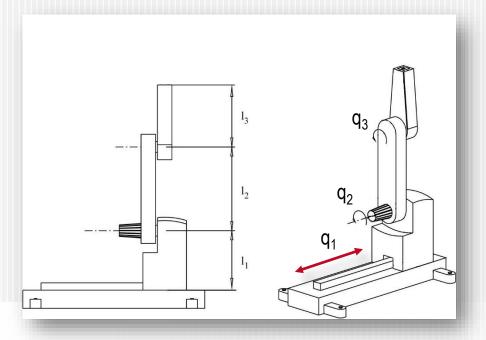
#### Formas de resolución de la cinemática inversa:

- Solución algebraica
  - Solución empleada para resolver cualquier tipo de robot. Para robots de un alto número de GDL (*n*<=6), las ecuaciones resultantes se resuelven mediante métodos matemáticos numéricos.
- Solución geométrica
  - □ Robots de pocos grados de libertad (*n*<=4) y para robots antropomórficos de 6</li>
     GDL con muñeca esférica y composición tipo planar para los 3 primeros GDL.
- Solución de Pieper (desacoplo cinemático)
  - Para robots antropomórficos de n = 6 GDL con muñeca esférica.



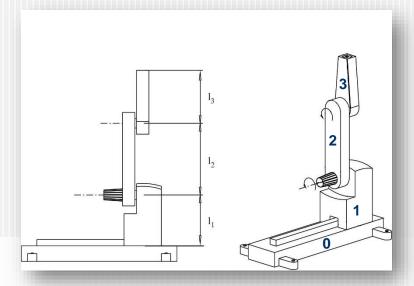
# SOLUCIÓN ALGEBRAICA

• <u>Ejemplo</u>: robot de 3 GDL, una articulación prismática y dos rotacionales.

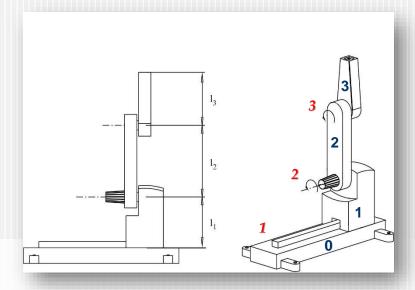


Aplicación el algoritmo DH baseTextremo Resolución de q1,q2,q3  $x_{\mathrm{extremo}}^{0} = f_x\left(q_1, q_2, \cdots, q_{\mathrm{n}}\right)$  $y_{ ext{extremo}}^{0} = f_y\left(q_1, q_2, \cdots, q_n\right)$  $z_{\mathrm{extremo}}^{0} = f_z\left(q_1, q_2, \cdots, q_{\mathrm{n}}\right)$  $\alpha_{\mathrm{extremo}}^{0} = f_{\alpha}\left(q_{1}, q_{2}, \cdots, q_{\mathrm{n}}\right)$  $\beta_{\mathrm{extremo}}^{0} = f_{\beta}(q_1, q_2, \cdots, q_n)$  $\gamma_{\mathrm{extremo}}^{0} = f_{\gamma}\left(q_{1}, q_{2}, \cdots, q_{\mathrm{n}}\right)$ 

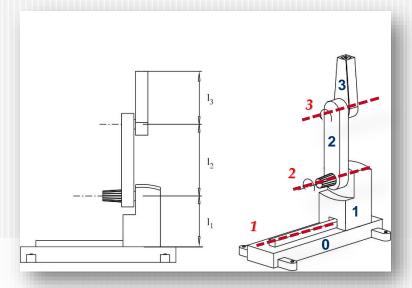
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - **1**. Numerar los eslabones comenzando con 1 (primer eslabón móvil de la cadena) y acabando con **n** (último eslabón móvil). Se numerará como eslabón 0 a la base fija del robot.



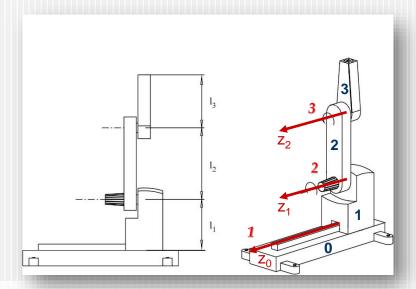
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - **2**. Numerar cada articulación comenzando por 1 (la correspondiente al primer grado de libertad) y acabando en **n**.



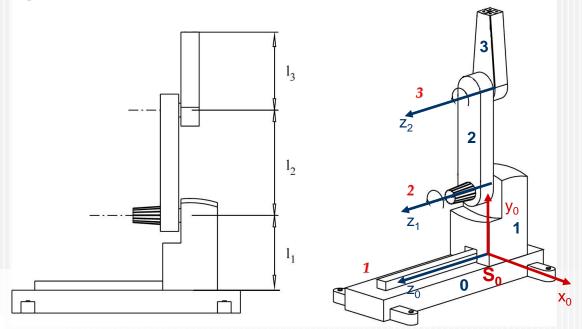
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 3. Localizar el eje de cada articulación. Si ésta es rotativa, el eje será su propio eje de giro. Si es prismática será el eje a lo largo del cual se produce el desplazamiento.



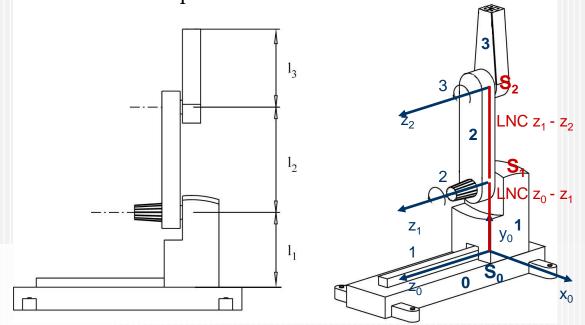
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 4. Para el eje i, de 0 a n-1, situar el eje zi sobre el eje de la articulación i+1.



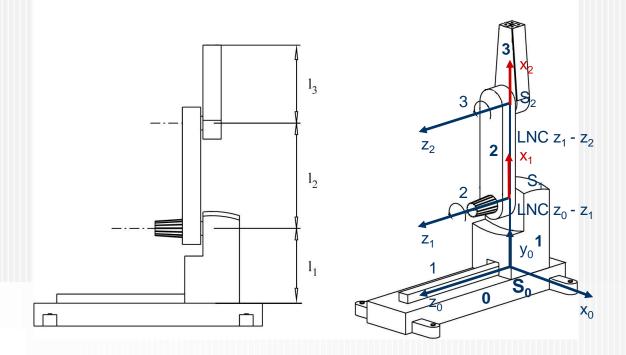
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 5. Situar el origen del sistema de la base  $S_0$  en cualquier punto del eje  $z_0$ . Los ejes  $\mathbf{x}_0$  e  $\mathbf{y}_0$  se situarán de modo que formen un sistema dextrógiro con  $z_0$ .



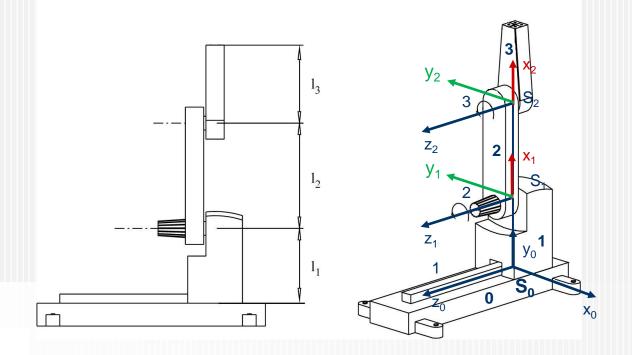
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 6. Para i de 1 a n-1, situar el origen del sistema Si en la intersección del eje z<sub>i</sub> con la línea normal común a z<sub>i-1</sub> y z<sub>i</sub>. Si ambos ejes se cortasen se situaría Si en el punto de corte. Si fuesen paralelos situaría Si se situaría en la articulación i+1.



- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 7. Situar  $\mathbf{x_i}$  en la línea normal común a  $\mathbf{z_{i-1}}$  y  $\mathbf{z_i}$ .

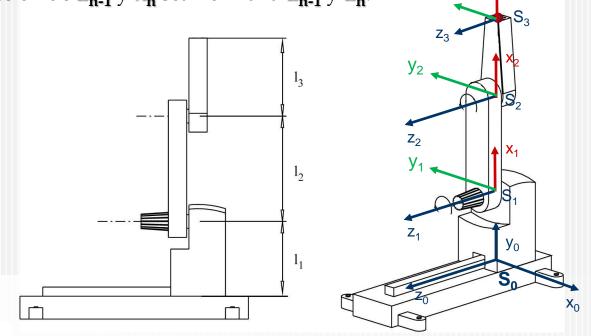


- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 8. Situar  $\mathbf{y_i}$  de modo que forme un sistema dextrógiro con  $\mathbf{x_i}$  y  $\mathbf{z_i}$ .

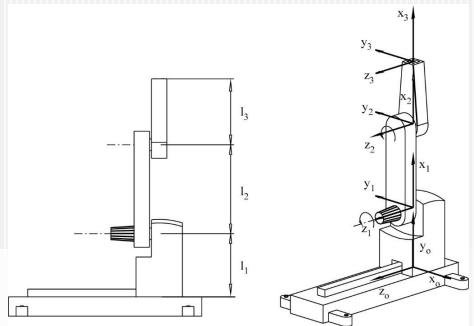


Algoritmo de Denavit-Hartenberg

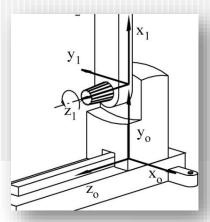
9. Situar el sistema **Sn** en el extremo del robot de modo que  $\mathbf{z_n}$  coincida con la dirección de  $\mathbf{z_{n-1}}$  y  $\mathbf{x_n}$  sea normal a  $\mathbf{z_{n-1}}$  y  $\mathbf{z_n}$ .

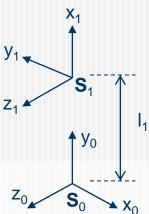


- Algoritmo de Denavit-Hartenberg
  - 1. Reglas para la definición de los sistemas de referencia → 1-9 reglas.
    - 2. Reglas para calcular los parámetros DH ( $\theta_{\rm i} \ d_{\rm i} \ a_{\rm i} \ \alpha_{\rm i}) \Rightarrow$  10-13 reglas.
    - 3. Reglas para calcular la matriz de transformación  $^{\rm base}T_{\rm extremo}$ . 14-15 reglas.



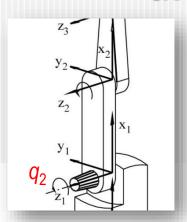
- Algoritmo de Denavit-Hartenberg:
  - 10.  $\theta_i$ : ángulo que habría que girar en torno a  $\mathbf{z_{i-1}}$  para que  $\mathbf{x_{i-1}}$  y  $\mathbf{x_i}$  queden paralelos.
  - $f 11.~d_i$ : distancia medida sobre  $f z_{i-1}$  que habría que desplazar  $f S_{i-1}$  para alinear  $f x_{i-1}$  y  $f x_i$
  - **12**.  $a_i$ : distancia medida sobre  $\mathbf{x_i}$  (que ahora coincidiría con  $\mathbf{x_{i-1}}$ ) que habría que desplazar el nuevo **Si-1** para que su origen coincidiese con **Si**.
  - **13**.  $\alpha_i$ : ángulo que habría que girar en torno a  $\mathbf{x_{i-1}}$  (que ahora coincidiría con  $\mathbf{x_i}$ ) para que el nuevo **Si-1** coincidiese totalmente con **Si**.

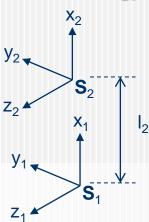




	$ heta_{\!\scriptscriptstylei}$	$d_{i}$	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$
1	90°	$q_1$	I <sub>1</sub>	0

- Algoritmo de Denavit-Hartenberg:
  - 10.  $\theta_i$ : ángulo que habría que girar en torno a  $\mathbf{z_{i-1}}$  para que  $\mathbf{x_{i-1}}$  y  $\mathbf{x_i}$  queden paralelos.
  - $\mathbf{11}$ .  $d_i$ : distancia medida sobre  $\mathbf{z_{i-1}}$  que habría que desplazar  $\mathbf{S_{i-1}}$  para alinear  $\mathbf{x_{i-1}}$  y  $\mathbf{x_i}$
  - **12**.  $a_i$ : distancia medida sobre  $\mathbf{x_i}$  (que ahora coincidiría con  $\mathbf{x_{i-1}}$ ) que habría que desplazar el nuevo **Si-1** para que su origen coincidiese con **Si**.
  - **13**.  $\alpha_i$ : ángulo que habría que girar en torno a  $\mathbf{x_{i-1}}$  (que ahora coincidiría con  $\mathbf{x_i}$ ) para que el nuevo **Si-1** coincidiese totalmente con **Si**.

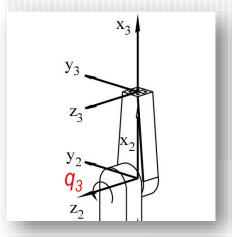


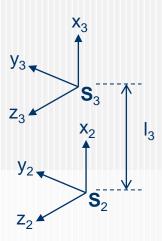


	$ heta_{i}$	$d_{i}$	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$
1	90°	$q_1$	I <sub>1</sub>	0
2	$q_2$	0	l <sub>2</sub>	0



- Algoritmo de Denavit-Hartenberg:
  - 10.  $\theta_i$ : ángulo que habría que girar en torno a  $\mathbf{z_{i-1}}$  para que  $\mathbf{x_{i-1}}$  y  $\mathbf{x_i}$  queden paralelos.
  - 11.  $d_i$ : distancia medida sobre  $\mathbf{z_{i-1}}$  que habría que desplazar  $\mathbf{S_{i-1}}$  para alinear  $\mathbf{x_{i-1}}$  y  $\mathbf{x_i}$
  - **12**.  $a_i$ : distancia medida sobre  $\mathbf{x_i}$  (que ahora coincidiría con  $\mathbf{x_{i-1}}$ ) que habría que desplazar el nuevo **Si-1** para que su origen coincidiese con **Si**.
  - **13**.  $\alpha_i$ : ángulo que habría que girar en torno a  $\mathbf{x_{i-1}}$  (que ahora coincidiría con  $\mathbf{x_i}$ ) para que el nuevo **S**i-1 coincidiese totalmente con **S**i.





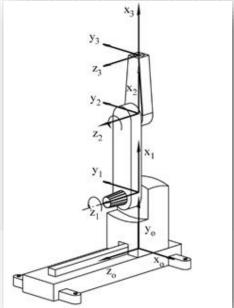
	$ heta_{\!\scriptscriptstylei}$	$d_{i}$	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$
1	90°	$q_1$	I <sub>1</sub>	0
2	$q_2$	0	l <sub>2</sub>	0
3	$q_3$	0	l <sub>3</sub>	0

Algoritmo de Denavit-Hartenberg:

1. Reglas para la definición de los sistemas de referencia → 1-9 reglas.

2. Reglas para calcular los parámetros DH que relaciona un sistema de referencia con otro  $(\theta_i \ d_i \ a_i \ \alpha_i) \rightarrow 10$ -13 reglas.

3. Reglas para calcular las matriz de transformación  $^{\mathrm{base}}\mathrm{T}_{\mathrm{extremo}}$ . 14-15 reglas.

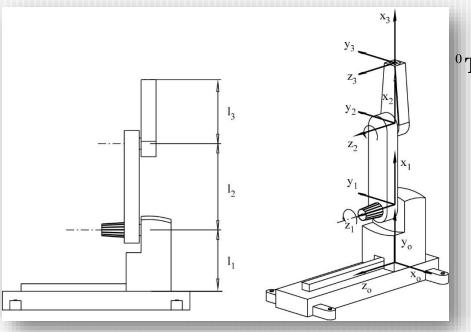


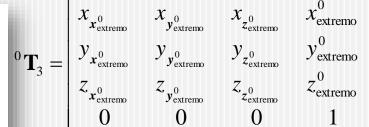
	$ heta_{\!i}$	d <sub>i</sub>	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$	
1	90°	$q_1$	I <sub>1</sub>	0	$\longrightarrow$ ${}^{0}\mathbf{T}_{1}$
2	$q_2$	0	l <sub>2</sub>	0	$\longrightarrow {}^{1}\mathbf{T}_{2}$
3	$q_3$	0	l <sub>3</sub>	0	$\longrightarrow$ <sup>2</sup> $\mathbf{T}_3$

- Algoritmo de Denavit-Hartenberg:
  - 14. Obtener las matrices <sup>i-1</sup>T<sub>i</sub>.
  - **15**. Obtener la matriz de transformación que relaciona el sistema de la base con el del extremo del robot  $T = {}^{0}T_{1} {}^{1}T_{2} ... {}^{n-1}T_{n}$
  - **16**. La matriz T define la posición y orientación del extremo del robot respecto a la base en función de las n coordenadas articulares.

$$\mathbf{T}_{i} = \begin{bmatrix} \cos \vartheta_{i} & -\cos \alpha_{i} \cdot \sin \vartheta_{i} & \sin \alpha_{i} \cdot \sin \vartheta_{i} & a_{i} \cdot \cos \vartheta_{i} \\ \sin \vartheta_{i} & \cos \alpha_{i} \cdot \cos \vartheta_{i} & -\sin \alpha_{i} \cdot \cos \vartheta_{i} & a_{i} \cdot \sin \vartheta_{i} \\ 0 & \sin \alpha_{i} & \cos \alpha_{i} & d_{i} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Algoritmo de Denavit-Hartenberg:



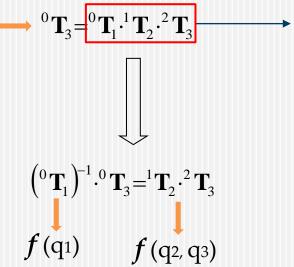


	$ heta_{\!i}$	d <sub>i</sub>	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$	
1	90°	$q_1$	I <sub>1</sub>	0	$\longrightarrow$ ${}^{0}\mathbf{T}_{1}$
2	$q_2$	0	l <sub>2</sub>	0	$\longrightarrow$ $^{1}\mathbf{T}_{2}$
3	$q_3$	0	l <sub>3</sub>	0	$\longrightarrow$ $^{2}\mathbf{T}_{3}$

Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:

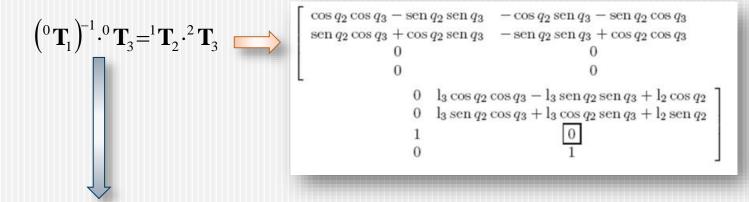
$${}^{0}\mathbf{T}_{3} = \begin{bmatrix} x_{x_{\text{extremo}}}^{0} & x_{y_{\text{extremo}}}^{0} & x_{z_{\text{extremo}}}^{0} & x_{\text{extremo}}^{0} \\ y_{x_{\text{extremo}}}^{0} & y_{y_{\text{extremo}}}^{0} & y_{z_{\text{extremo}}}^{0} & y_{\text{extremo}}^{0} \\ z_{x_{\text{extremo}}}^{0} & z_{y_{\text{extremo}}}^{0} & z_{z_{\text{extremo}}}^{0} & z_{\text{extremo}}^{0} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \longrightarrow {}^{0}\mathbf{T}_{3} = \begin{bmatrix} {}^{0}\mathbf{T}_{1} \cdot {}^{1}\mathbf{T}_{2} \cdot {}^{2}\mathbf{T}_{3} - x_{1} \cdot {}^{2}\mathbf{T}_{3} - x_{2} \cdot {}^{2}\mathbf{T}_{3} -$$

Matriz conocida (dato de partida para el cálculo de la cinemática inversa)



→ Matrices obtenidas con las tabla DH  $\rightarrow f(q)$ 

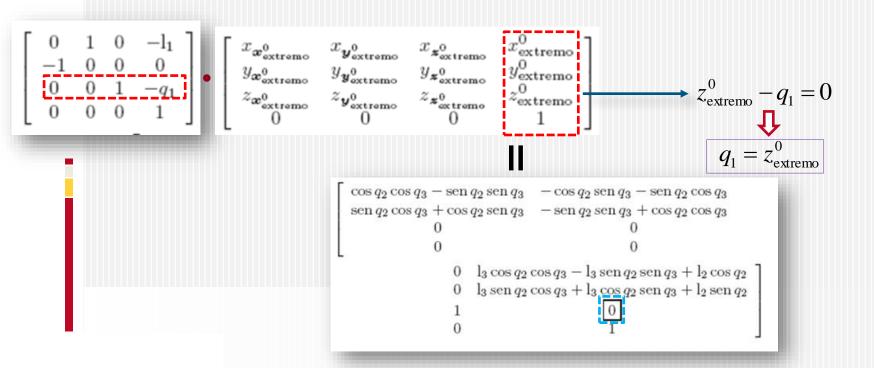
Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:



$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & -l_1 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -q_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & -l_1 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -q_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}^0} & x_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}^0} & x_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}^0} & x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}^0} & y_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}^0} & y_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}^0} & y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}^0} & z_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}^0} & z_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}^0} & z_{\text{extremo}}^0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

• Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:



- Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:
  - Realizando el mismo procedimiento para aislar el parámetro q3.

$$\begin{pmatrix} {}^{0}\mathbf{T}_{1} \end{pmatrix}^{-1} \cdot {}^{0}\mathbf{T}_{3} = {}^{1}\mathbf{T}_{2} \cdot {}^{2}\mathbf{T}_{3} \qquad \qquad \begin{pmatrix} {}^{1}\mathbf{T}_{2} \end{pmatrix}^{-1} \cdot \left( {}^{0}\mathbf{T}_{1} \right)^{-1} \, {}^{0}\mathbf{T}_{3} = {}^{1}\mathbf{T}_{3}$$

$$= \begin{bmatrix} -\sin q_{2} & \cos q_{2} & 0 & -l_{1}\cos q_{2} - l_{2} \\ -\cos q_{2} & -\sin q_{2} & 0 & l_{1}\sin q_{2} \\ 0 & 0 & 1 & -q_{1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_{\boldsymbol{x}_{0}^{\text{C}}\text{tremo}} & x_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^{0} & x_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^{0} & x_{\text{extremo}}^{0} & y_{\text{extremo}}^{0} \\ y_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^{0} & y_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^{0} & y_{\text{extremo}}^{0} & y_{\text{extremo}}^{0} \\ z_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^{0} & z_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^{0} & z_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^{0} & z_{\text{extremo}}^{0} \\ z_{\text{extremo}}^{0} & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} \cos q_{3} & -\sin q_{3} & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:
  - Realizando el mismo procedimiento para aislar el parámetro q3.

$$(^{1}\mathbf{T}_{2})^{-1} \cdot (^{0}\mathbf{T}_{1})^{-1} \cdot {^{0}}\mathbf{T}_{3} = ^{2}\mathbf{T}_{3}$$

$$\begin{bmatrix} -\operatorname{sen} q_2 & \cos q_2 & 0 & -\operatorname{l}_1 \cos q_2 - \operatorname{l}_2 \\ -\cos q_2 & -\operatorname{sen} q_2 & 0 & \operatorname{l}_1 \operatorname{sen} q_2 \\ 0 & 0 & 1 & -q_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^0 & x_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^0 & x_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 & x_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 \\ y_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^0 & y_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^0 & y_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 & y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^0 & z_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^0 & z_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} \cos q_3 & -\sin q_3 & 0 & \operatorname{l}_3 \cos q_3 \\ \sin q_3 & \cos q_3 & 0 & \operatorname{l}_3 \sin q_3 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:
  - Realizando el mismo procedimiento para aislar el parámetro q3.

$$({}^{1}\mathbf{T}_{2})^{-1} \cdot ({}^{0}\mathbf{T}_{1})^{-1} \cdot {}^{0}\mathbf{T}_{3} = {}^{2}\mathbf{T}_{3}$$

$$\begin{bmatrix} -\sec q_2 & \cos q_2 & 0 & -\mathbf{l}_1 \cos q_2 - \mathbf{l}_2 \\ -\cos q_2 & -\sec q_2 & 0 & \mathbf{l}_1 \sec q_2 \\ \hline 0 & 0 & 1 & -q_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^0 & x_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^0 & x_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 \\ y_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^0 & y_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^0 & y_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 \\ z_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}}^0 & z_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}}^0 & z_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 & y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ z_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{\text{extremo}}^0 \\ y_{\text{extremo}}^0 & z_{\text{extremo}}^0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_$$

- Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:
  - Realizando el mismo procedimiento para aislar el parámetro q3.

$$-x_{\text{extremo}}^{0} \operatorname{sen} q_{2} + (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1}) \cos q_{2} = l_{3} \cos q_{3} + l_{2}$$

$$-x_{\text{extremo}}^{0} \cos q_{2} - (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1}) \operatorname{sen} q_{2} = l_{3} \operatorname{sen} q_{3}$$

- Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:
  - Realizando el mismo procedimiento para aislar el parámetro q3.

$$-x_{\text{extremo}}^{0} \text{sen } q_{2} + (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1}) \cos q_{2} = l_{3} \cos q_{3} + l_{2}$$
$$-x_{\text{extremo}}^{0} \cos q_{2} - (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1}) \text{sen } q_{2} = l_{3} \text{sen } q_{3}$$



Cálculo q3: elevar al cuadrado y sumar ecuaciones Cálculo q2: conocido q3, despejar sen q2 en una ecuación y sustituir en la otra

$$q_{3} = \arccos\left(\frac{x_{\text{extremo}}^{0} + (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1})^{2} - l_{2}^{2} - l_{3}^{2}}{2l_{2}l_{3}}\right)$$

$$q_{2} = \arccos\left(\frac{(l_{2} + l_{3}\cos q_{3})(y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1})^{2} - x_{\text{extremo}}^{0}l_{3}\text{sen }q_{3}}{x_{\text{extremo}}^{0} + (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1})^{2}}\right)$$

- Resolución matricial a partir de las matrices T obtenidas:
  - Solución de los parámetros articulares q1,q2,q3.

Solución de los parámetros articulares q1,q2,q3. 
$$q_1 = z_{\text{extremo}}^0$$

$$q_1 = z_{\text{extremo}}^0$$

$$q_3 = \arccos\left(\frac{x_{\text{extremo}}^0 + \left(y_{\text{extremo}}^0 - l_1\right)^2 - l_2^2 - l_3^2}{2l_2l_3}\right)$$

$$q_3 = \arccos\left(\frac{x_{\text{extremo}}^0 - x_{\text{extremo}}^0}{2l_2l_3}\right)$$

$$q_4 = \frac{z_{\text{extremo}}^0}{2l_2l_3}$$

$$q_5 = \frac{z_{\text{extremo}}^0 - z_{\text{extremo}}^0}{2l_2l_3}$$

$$q_7 = \frac{z_{\text{extremo}}^0}{2l_2l_3}$$

$$q_8 = \frac{z_{\text{extremo}}^0 - z_{\text{extremo}}^0}{2l_2l_3}$$

a - arccos	$(1_2 + 1_3 \cos q_3)(y_{\text{extremo}}^0 - 1_1)^2 - x_{\text{extremo}}^0 1_3 \sin q_3$	3
$q_2$ – arccos	$x_{\text{extremo}}^{0}^{2} + \left(y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1}\right)^{2}$	

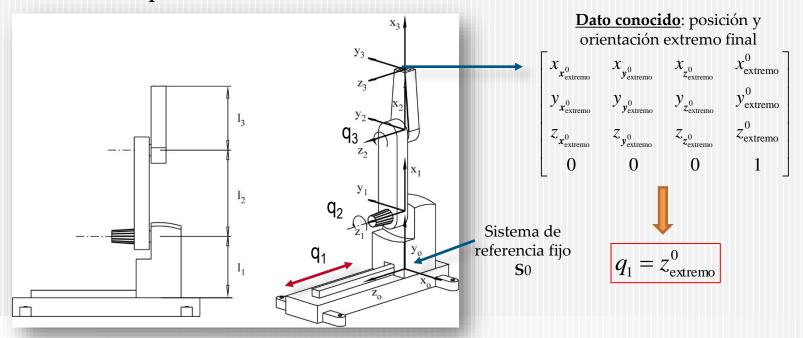
	$ heta_{\!i}$	d <sub>i</sub>	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$
1	90°	$q_1$	I <sub>1</sub>	0
2	$q_2$	0	l <sub>2</sub>	0
3	$q_3$	0	l <sub>3</sub>	0



# SOLUCIÓN GEOMÉTRICA

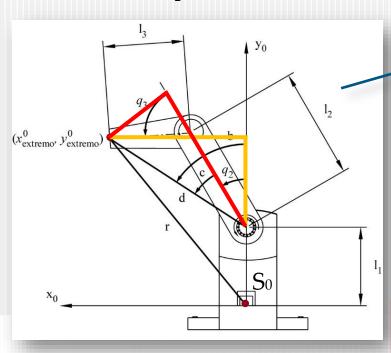
## Solución geométrica

- Resolución del problema mediante geometría y trigonometría.
  - Resolución q1



### Solución geométrica

- Resolución del problema mediante geometría y trigonometría.
  - Resolución q2



$$q_2 = \mathbf{b} - \mathbf{c}$$

#### Ángulo b

$$\tan b = \frac{x_{\rm extremo}^0}{y_{\rm extremo}^0 - l_1} \Rightarrow b = \arctan\left(\frac{x_{\rm extremo}^0}{y_{\rm extremo}^0 - l_1}\right)$$

#### Ángulo c

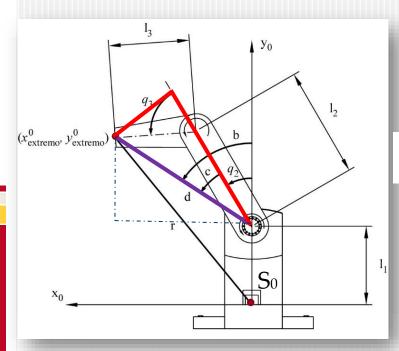
$$\tan c = \frac{l_3 \operatorname{sen} q_3}{l_2 + l_3 \cos q_3} \Rightarrow c = \arctan\left(\frac{l_3 \operatorname{sen} q_3}{l_2 + l_3 \cos q_3}\right)$$



$$q_2 = \arctan\left(\frac{x_{\rm extremo}^0}{y_{\rm extremo}^0 - l_1}\right) - \arctan\left(\frac{l_3 \sin q_3}{l_2 + l_3 \cos q_3}\right)$$

#### Solución geométrica

- Resolución del problema mediante geometría y trigonometría.
  - Resolución q3



$$d^{2} = (x_{\text{extremo}}^{0})^{2} + (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1})^{2} :$$

$$d^{2} = (l_{2} + l_{3} \cos q_{3})^{2} + l_{3}^{2} \sin^{2} q_{3}$$

$$(x_{\text{extremo}}^{0})^{2} + (y_{\text{extremo}}^{0} - l_{1})^{2} = l_{2}^{2} + l_{3}^{2} \cos^{2} q_{3} + 2l_{2}l_{3} \cos q_{3} + l_{3}^{2} \sin^{2} q_{3}$$



$$(x_{\text{extremo}}^0)^2 + (y_{\text{extremo}}^0 - l_1)^2 = l_2^2 + l_3^2 + 2l_2l_3\cos q_3$$

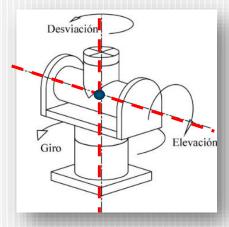


$$q_3 = \arccos\left(\frac{(x_{\text{extremo}}^0)^2 + (y_{\text{extremo}}^0 - l_1)^2 - l_2^2 - l_3^2}{2l_2l_3}\right)$$



# SOLUCIÓN DE PIEPER

 Consiste en separar las articulaciones de la muñeca del resto, resolviendo ambos conjuntos por separado.



3 GDL muñeca rotación robot

#### Muñeca esférica

Los 3 GDL se cortan en un punto denominado punto muñeca



El movimiento de las articulaciones de la muñeca no altera la posición espacial del punto de corte



**3 primeros GDL** = posicionan el robot en el punto muñeca

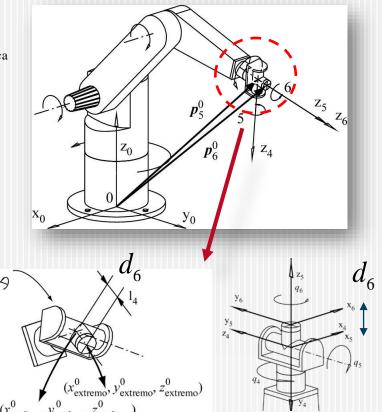
- Desacoplo cinemático.
  - La posición de la muñeca es:  $p_5^0 = p_{\text{muñeca}}^0$
  - La posición del extremo es:  $p_6^0 = p_{\text{extremo}}^0$



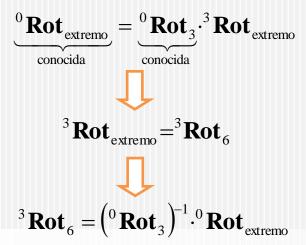
d<sub>i</sub>: distancia, medida a lo largo de z<sub>i-1</sub> que habría que desplazar S<sub>i-1</sub> para que x<sub>i</sub> y x<sub>i-1</sub> queden alineados.  $\boldsymbol{p}_5^0 = \boldsymbol{p}_6^0 - \boldsymbol{d}_6 \cdot \boldsymbol{z}_6$ 

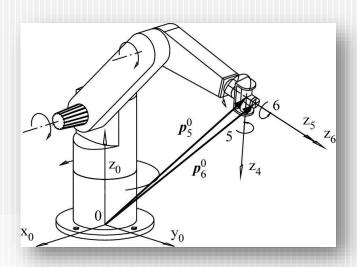
$$\boldsymbol{p}_5^0 = \boldsymbol{p}_6^0 - \boldsymbol{d}_6 \cdot \boldsymbol{z}_6$$

$${}^{0}\mathbf{T}_{6} = \begin{bmatrix} \mathbf{X}_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{X}_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{X}_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{X}_{\text{extremo}}^{0} \\ \mathbf{Y}_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{Y}_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{Y}_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}^{0}}^{0} & \mathbf{Y}_{\text{extremo}}^{0} \\ \mathbf{Z}_{\boldsymbol{x}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{Z}_{\boldsymbol{y}_{\text{extremo}}^{0}} & \mathbf{Z}_{\boldsymbol{z}_{\text{extremo}}^{0}}^{0} & \mathbf{Z}_{\text{extremo}}^{0} \\ \mathbf{O} & \mathbf{O} & \mathbf{O} & \mathbf{1} \end{bmatrix}$$

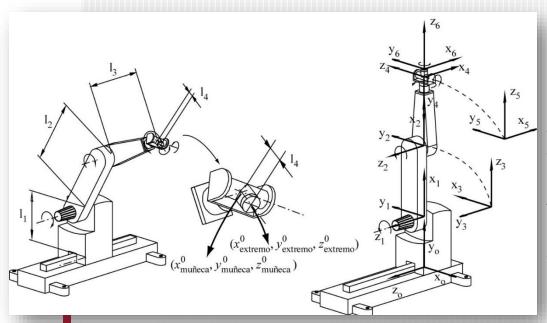


- Resolución cinemática inversa con Pieper.
  - Obtenido el punto muñeca ( $p_5^0$ ): resolución mediante el método geométrico de q1,q2,q3.
  - Para el cálculo de las últimas tres se emplea la orientación:





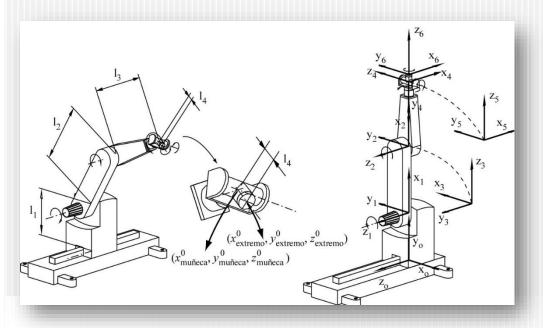
• Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.



#### Pasos a seguir

- 1. Resolver cinemática directa (DH).
- 2. Calcular el punto muñeca
- 3. Resolver cinemática inversa para obtener q1,q2,q3 con el punto muñeca.
- 4. Obtener <sup>0</sup>Rot<sub>3</sub> que depende de q<sub>1</sub>,q<sub>2</sub>,q<sub>3</sub> que son conocidos.
- 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.

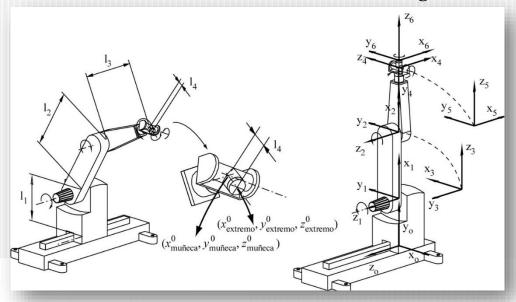
- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 1. Resolver la cinemática directa

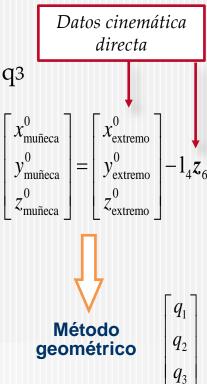


#### Tabla de parámetros DH

	$ heta_{i}$	d <sub>i</sub>	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$
1	90°	$q_1$	l <sub>1</sub>	0
2	$q_2$	0	l <sub>2</sub>	0
3	q <sub>3</sub> +90°	0	0	90°
4	q <sub>4</sub> -90°	l <sub>3</sub>	0	-90°
5	$q_5$	0	0	90°
6	$q_6$	l <sub>4</sub>	0	0

- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 2. Calcular el punto muñeca.
  - 3. Resolver mediante el método geométrico q1, q2, q3





- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 4. Obtener <sup>0</sup>Rot<sub>3</sub> que depende de q1,q2,q3 que son conocidos.

$$\underbrace{{}^{0}\mathbf{Rot}_{\text{extremo}}}_{\text{conocida}} = \underbrace{{}^{0}\mathbf{Rot}_{3}}_{\text{conocida}} \cdot {}^{3}\mathbf{Rot}_{\text{extremo}}$$

$${}^{3}\mathbf{Rot}_{\text{extremo}} = {}^{3}\mathbf{Rot}_{6} = {}^{3}\mathbf{Rot}_{4} {}^{4}\mathbf{Rot}_{5} {}^{5}\mathbf{Rot}_{6}$$

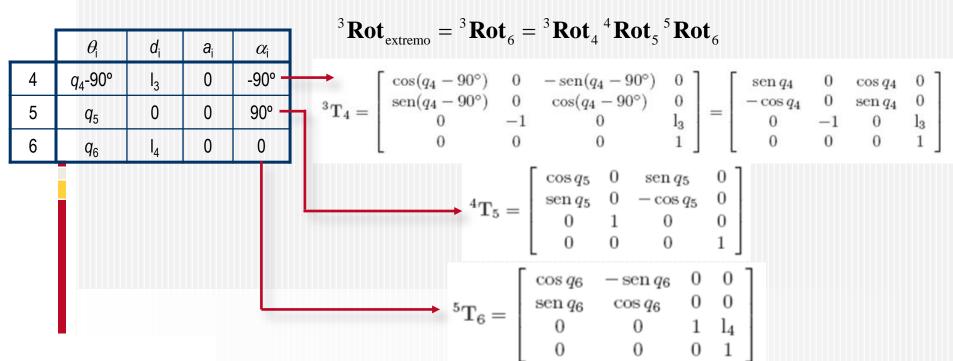


	$ heta_{i}$	d <sub>i</sub>	a <sub>i</sub>	$lpha_{i}$
4	q <sub>4</sub> -90°	l <sub>3</sub>	0	-90°
5	$q_5$	0	0	90°
6	$q_6$	l <sub>4</sub>	0	0

 $\mathbf{T}_{i} = \begin{vmatrix} \operatorname{sen}\theta_{i} & \cos\alpha_{i} \cdot \cos\theta_{i} & -\operatorname{sen}\alpha_{i} \cdot \cos\theta_{i} & a_{i} \cdot \operatorname{sen}\theta_{i} \\ 0 & \operatorname{sen}\alpha_{i} & \cos\alpha_{i} & d_{i} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{vmatrix}$ 

 $\cos \theta_i - \cos \alpha_i \cdot \sin \theta_i = \sin \alpha_i \cdot \sin \theta_i = a_i \cdot \cos \theta_i$ 

- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 4. Obtener <sup>0</sup>Rot<sub>3</sub> que depende de q1,q2,q3 que son conocidos.



- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.

$${}^{3}\mathbf{Rot}_{\text{extremo}} = {}^{3}\mathbf{Rot}_{6} \implies {}^{3}\mathbf{Rot}_{6} = {}^{(0}\mathbf{Rot}_{3})^{-1} \cdot {}^{0}\mathbf{Rot}_{\text{extremo}}$$

$${}^{3}\mathbf{Rot}_{6} = {}^{0}\mathbf{Rot}_{3}^{T} \cdot \begin{bmatrix} \mathbf{X}_{x_{\text{extremo}}}^{0} & \mathbf{X}_{y_{\text{extremo}}}^{0} & \mathbf{X}_{z_{\text{extremo}}}^{0} \\ \mathbf{y}_{x_{\text{extremo}}}^{0} & \mathbf{y}_{y_{\text{extremo}}}^{0} & \mathbf{y}_{z_{\text{extremo}}}^{0} \end{bmatrix}$$

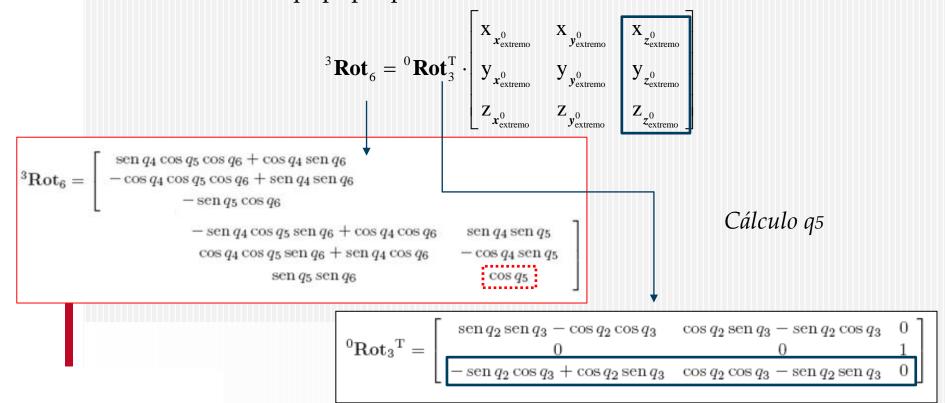
- Solución de Pieper  ${}^{3}$ Rot<sub>6</sub> =  ${}^{0}$ Rot<sup>T</sup><sub>3</sub> ·  $\begin{bmatrix} X_{x_{\text{extremo}}}^{0} & X_{y_{\text{extremo}}}^{0} & X_{z_{\text{extremo}}}^{0} & X_{z_{\text{ext$ 
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.

Cálculo a partir de la tabla DH

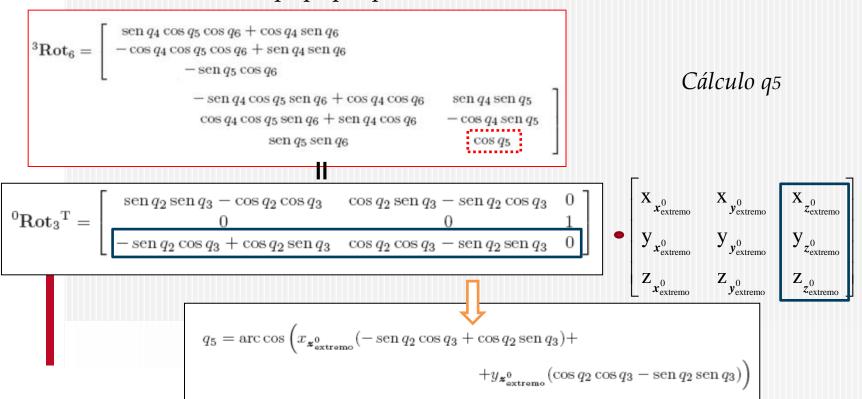
Cálculo a partir de la tabla DH (q1,q2,q3 conocidas)

$${}^{0}\mathbf{Rot_{3}}^{\mathrm{T}} = \begin{bmatrix} \operatorname{sen} q_{2} \operatorname{sen} q_{3} - \cos q_{2} \cos q_{3} & \cos q_{2} \operatorname{sen} q_{3} - \operatorname{sen} q_{2} \cos q_{3} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ -\operatorname{sen} q_{2} \cos q_{3} + \cos q_{2} \operatorname{sen} q_{3} & \cos q_{2} \cos q_{3} - \operatorname{sen} q_{2} \operatorname{sen} q_{3} & 0 \end{bmatrix}$$

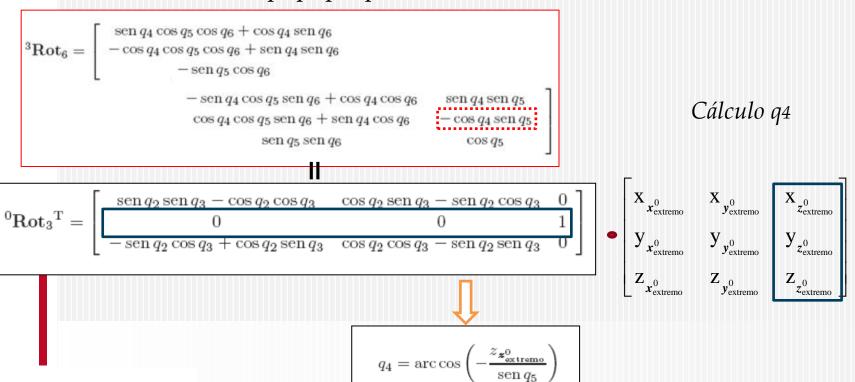
- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.



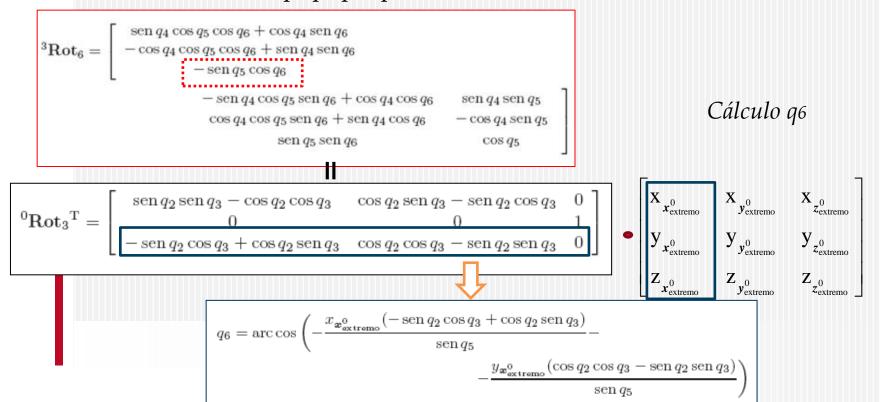
- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.



- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.



- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación.



- Ejemplo de resolución de un robot de 6 GDL.
  - 5. Calcular q4,q5,q6 a partir de las matrices de rotación

$$q_4 = \arccos\left(-\frac{z_{\mathbf{z}_{\texttt{extremo}}^0}}{\sec q_5}\right)$$

$$\begin{split} q_5 &= \arccos\left(x_{\mathbf{z}_{\texttt{extremo}}^0}(-\sin q_2\cos q_3 + \cos q_2\sin q_3) + \right. \\ &\left. + y_{\mathbf{z}_{\texttt{extremo}}^0}(\cos q_2\cos q_3 - \sin q_2\sin q_3)\right) \end{split}$$

$$q_6 = \arccos\left(-\frac{x_{\boldsymbol{x}_{\texttt{extremo}}^0}(-\sin q_2\cos q_3 + \cos q_2\sin q_3)}{\sin q_5} - \frac{y_{\boldsymbol{x}_{\texttt{extremo}}^0}(\cos q_2\cos q_3 - \sin q_2\sin q_3)}{\sin q_5}\right)$$



# CONCLUSIONES

#### **Conclusiones**

- Cinemática inversa: configuración articular necesaria para alcanzar una localización y rotación dada.
  - Método geométrico.
  - Método algebraico.
  - Solución de Pieper.
- Bibliografía:
  - Robots y Sistemas Sensoriales. F. Torres, J. Pomares, P. Gil, S. Puente, R. Aracil. Prentice Hall. 2002.
  - Introduction to Robotics: Mechanics and Control. John Craig. Addison Wesley. 2004.
  - Fundamentos de Robótica. A. Barrientos, L. F. Peñín, C. Balaguer, R. Aracil. Mc Graw Hill. 2007.



# AUTOMATIZACIÓN Y ROBÓTICA

CURSO 2022/2023

Tema 11. Cinemática de sistemas robóticos 2