



Universidad
de Huelva

TEMA 3.2 Problemas Geométricos y Cinemáticos

3.2.1 Introducción: Problemas Geométricos

3.2.2 Problemas Cinemático Directo: Parámetros Denavit-Hattemberg.

3.2.3 Problemas Cinemático Inverso.

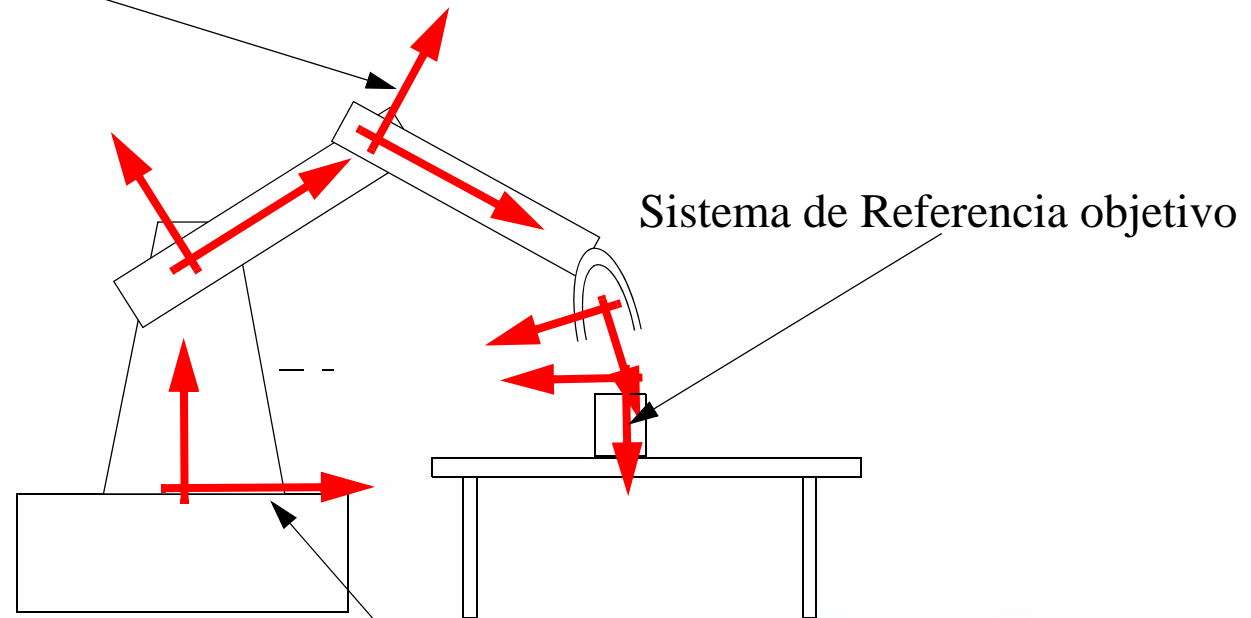
3.2.4 Cálculo del Jacobiano.





3.2.1 Introducción: Problemas Geométricos

Sistemas de referencia del eslabón



Sistema de referencia global



3.2.2 Modelo Cinemático Directo: Parámetros Denavit-Hattemberg

Modelo Cinemático Directo: Consiste en determinar la posición y orientación del extremo final del robot con respecto al sistema de la base del robot a partir de conocer los valores de las articulaciones y los parámetros geométricos

$$x = f_x(q_1, q_2, q_3, \dots, q_n)$$

$$y = f_y(q_1, q_2, q_3, \dots, q_n)$$

$$z = f_z(q_1, q_2, q_3, \dots, q_n)$$

$$\alpha = f_\alpha(q_1, q_2, q_3, \dots, q_n)$$

$$\beta = f_\beta(q_1, q_2, q_3, \dots, q_n)$$

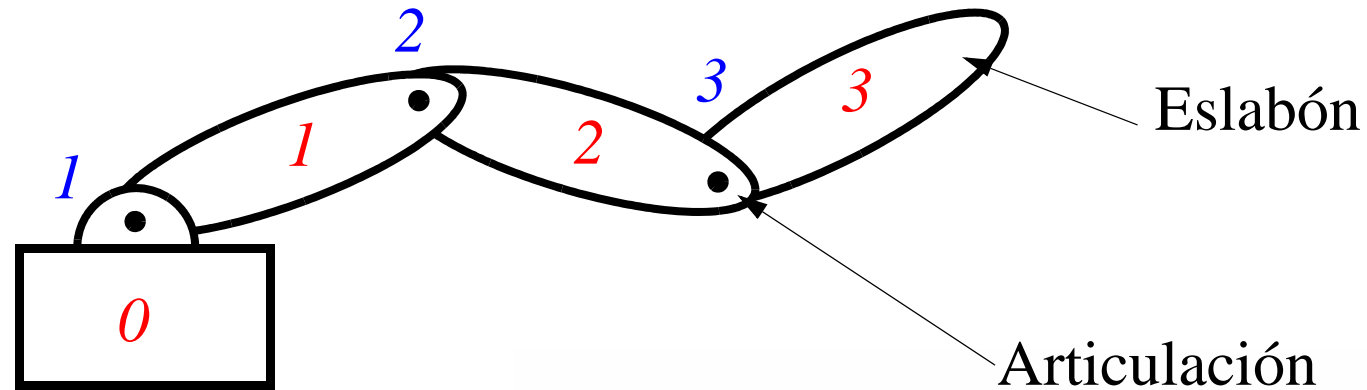
$$\gamma = f_\gamma(q_1, q_2, q_3, \dots, q_n)$$



Parámetros Denavit-Hattemberg

Las articulaciones se numeran empezando desde 1

Los eslabones o enlaces se numeran desde 0 empezando por la base



Cada eslabón o enlace i tiene asociado un sistema de referencia Ξ_i

Objetivo: Transformar las coordenadas dadas en Ξ_i
en coordenadas en Ξ_{i-1}



Parámetros Denavit-Hattemberg

La idea consiste en definir una serie de parámetros que permitan realizar siempre la misma serie de transformaciones para transformar las coordenadas dadas en Ξ_i en coordenadas en Ξ_{i-1} :

- Translación a lo largo del eje Z_i
- Rotación a lo largo del eje Z_i
- Traslación a lo largo del eje X_{i-1}
- Rotación a lo largo del eje X_{i-1}

$${}^{i-1}_iT = Rot(X_{i-1}, \alpha_{i-1}) \cdot Tras(X_{i-1}, a_{i-1}) \cdot Rot(Z_i, \theta_i) \cdot Tras(Z_i, d_i)$$



Universidad
de Huelva

Parámetros Denavit-Hattemberg

Parámetros

Cuatro parámetros, dos relacionados con el tamaño y forma del eslabón y otros dos para describir la posición relativa de los eslabones.

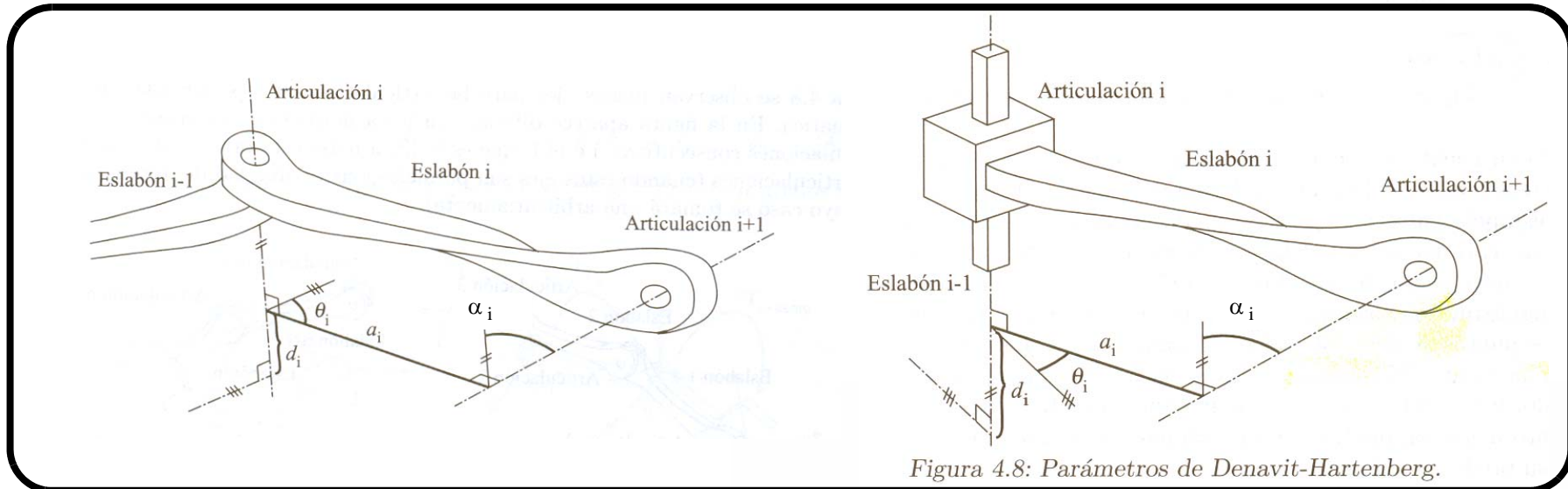


Figura 4.8: Parámetros de Denavit-Hartenberg.

θ_i .- Variable articular: ángulo formado entre las normales comunes a los ejes i-1 e i+1

d_i .- Variable articular: (distancia entre las intersecciones de las normales comunes a los ejes i-1 e i+1)+(desplazamiento de una articulación prismática)

a_i .-distancia entre el eje de la articulación i y el eje de la articulación i+1 medida sobre la línea perpendicular común (si los ejes se cortan $a_i = 0$)

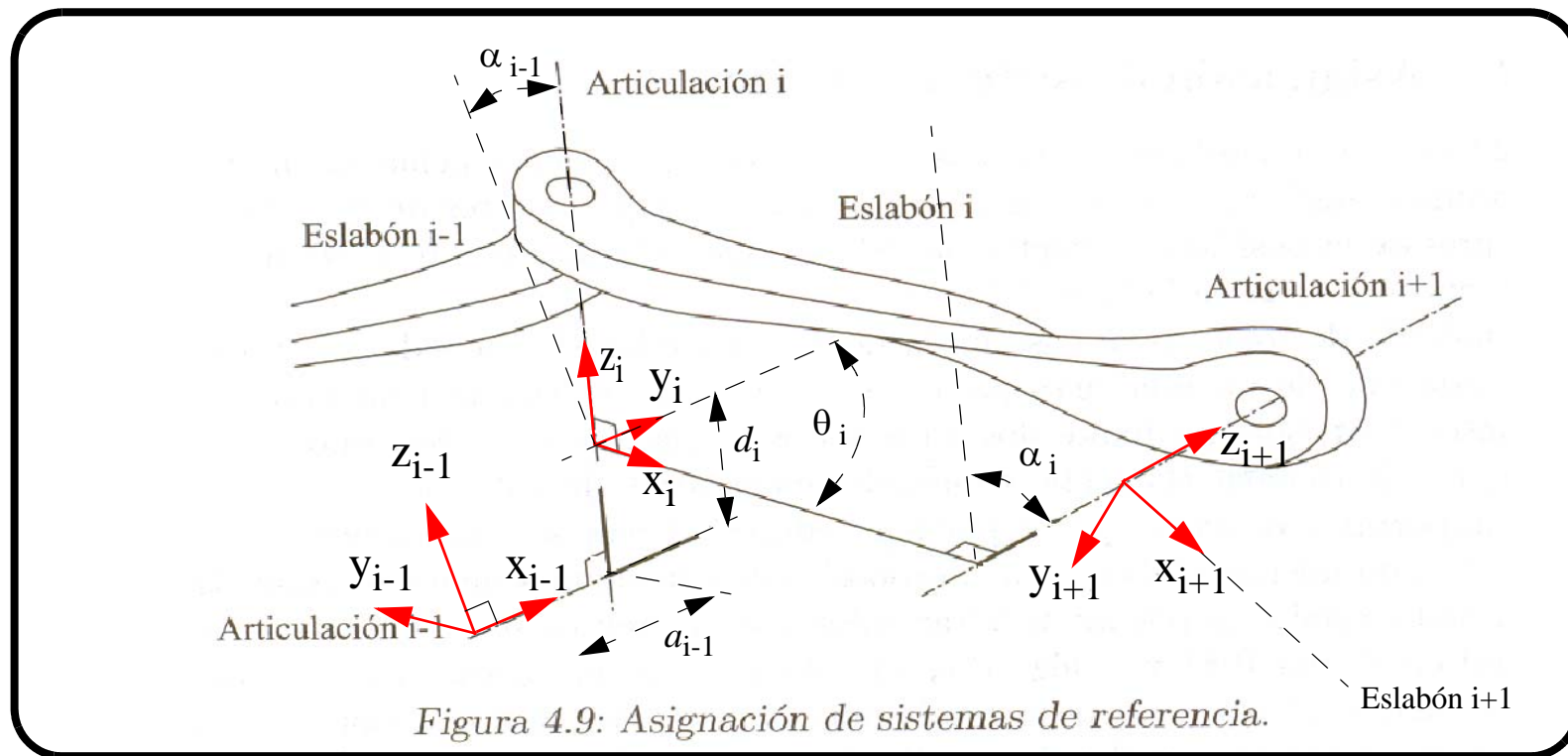
α_i .-ángulo entre los ejes de la articulación i e i+1 si estos se cortasen en los puntos de corte de la perpendicular común



Parámetros Denavit-Hattemberg

Elección de los sistemas de referencia

El eje Z_i se hace coincidir con el eje de la articulación i . El origen de Ξ_i se escoge en el punto de corte con la normal común a la articulación $i+1$. El eje X_i se hace coincidir con esa misma normal. el eje Y_i se elige siguiendo la regla de la mano derecha. (Craig, 1986; Ollero, 2001)



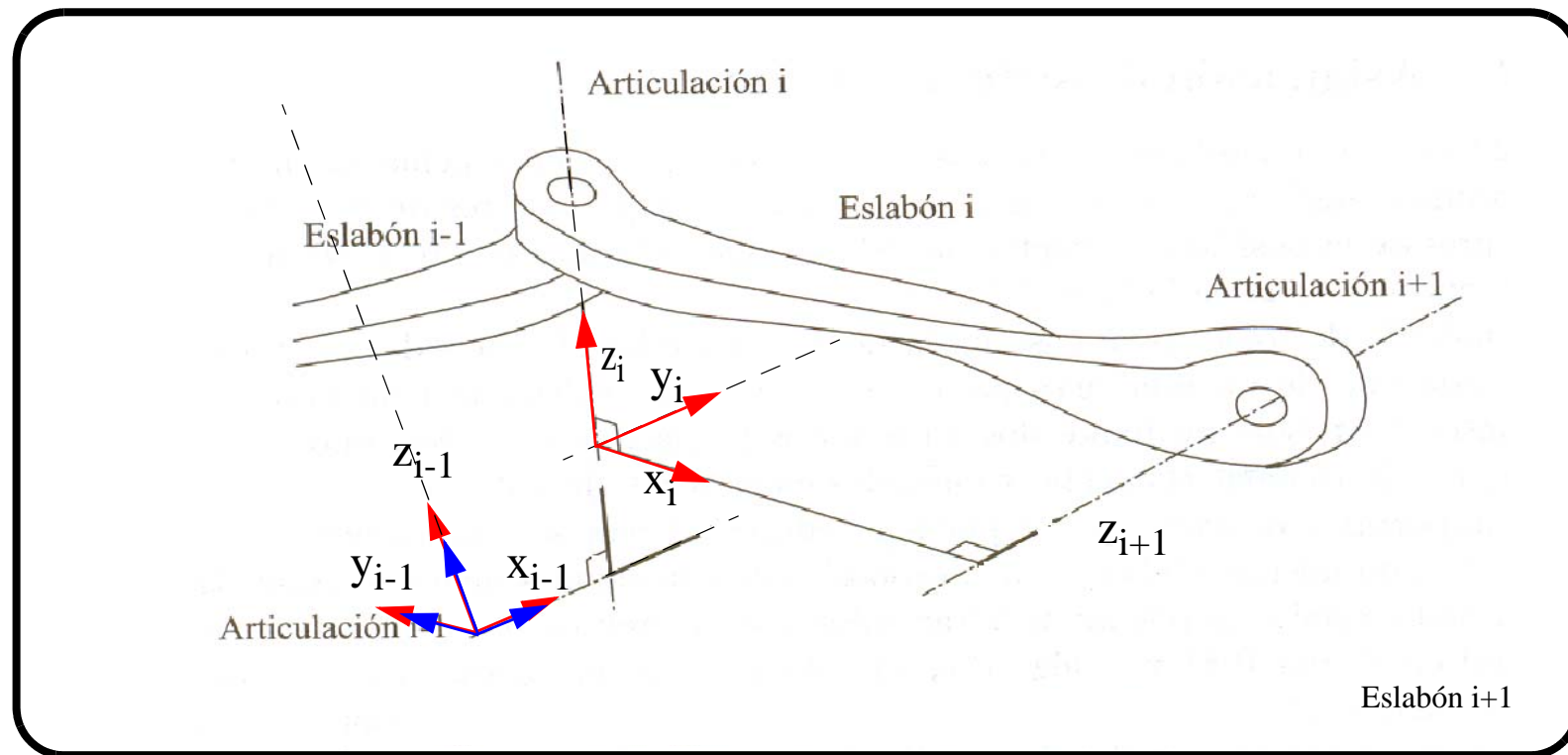


Universidad
de Huelva

Parámetros Denavit-Hattemberg

Elección de los sistemas de referencia

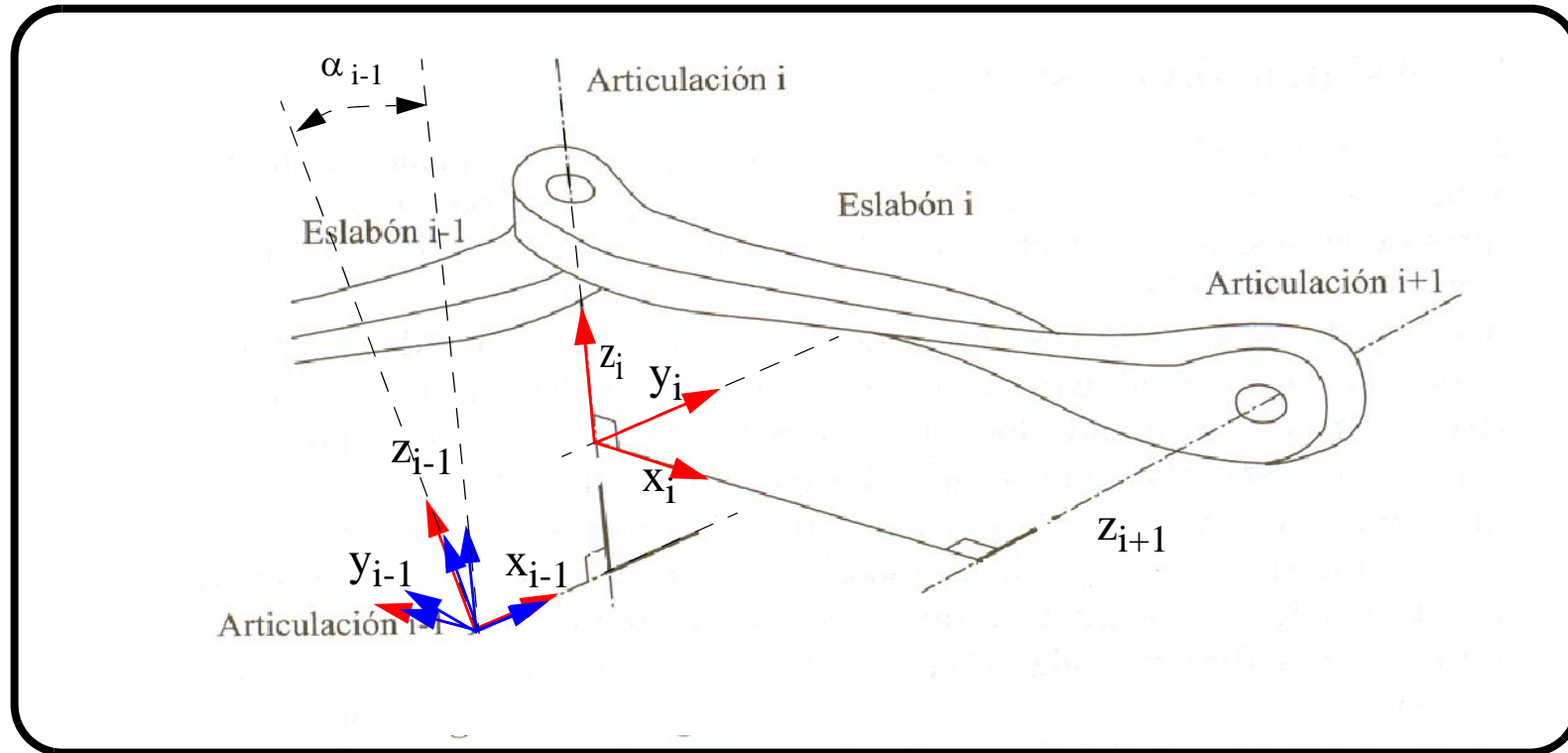
El eje Z_i se hace coincidir con el eje de la articulación i . El origen de Ξ_i se escoge en el punto de corte con la normal común a la articulación $i+1$. El eje X_i se hace coincidir con esa misma normal. el eje Y_i se elige siguiendo la regla de la mano derecha. (Craig, 1986; Ollero, 2001)





Parámetros Denavit-Hattemberg

Elección de los sistemas de referencia

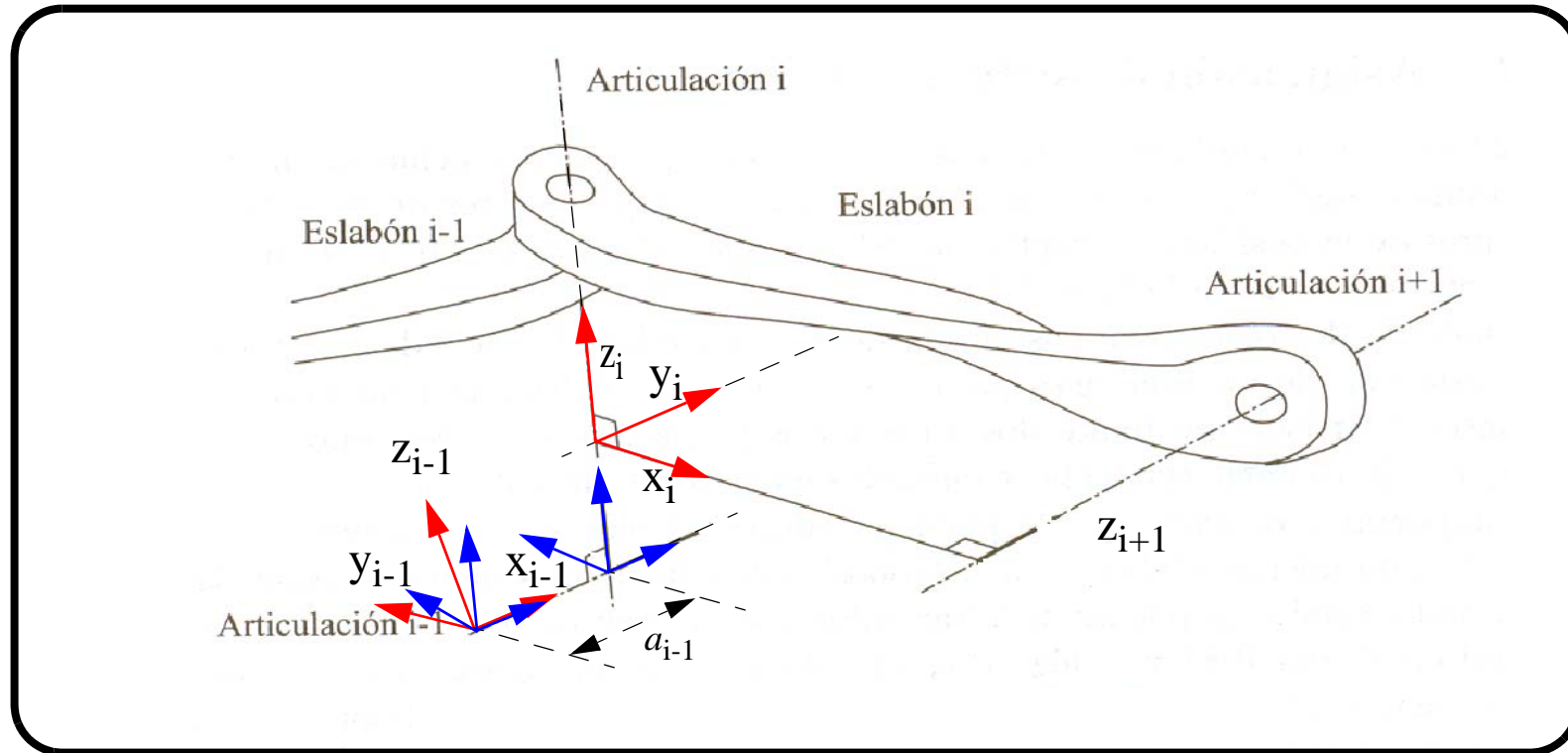


$$Rot(X_{i-1}, \alpha_{i-1})$$



Parámetros Denavit-Hattemberg

Elección de los sistemas de referencia

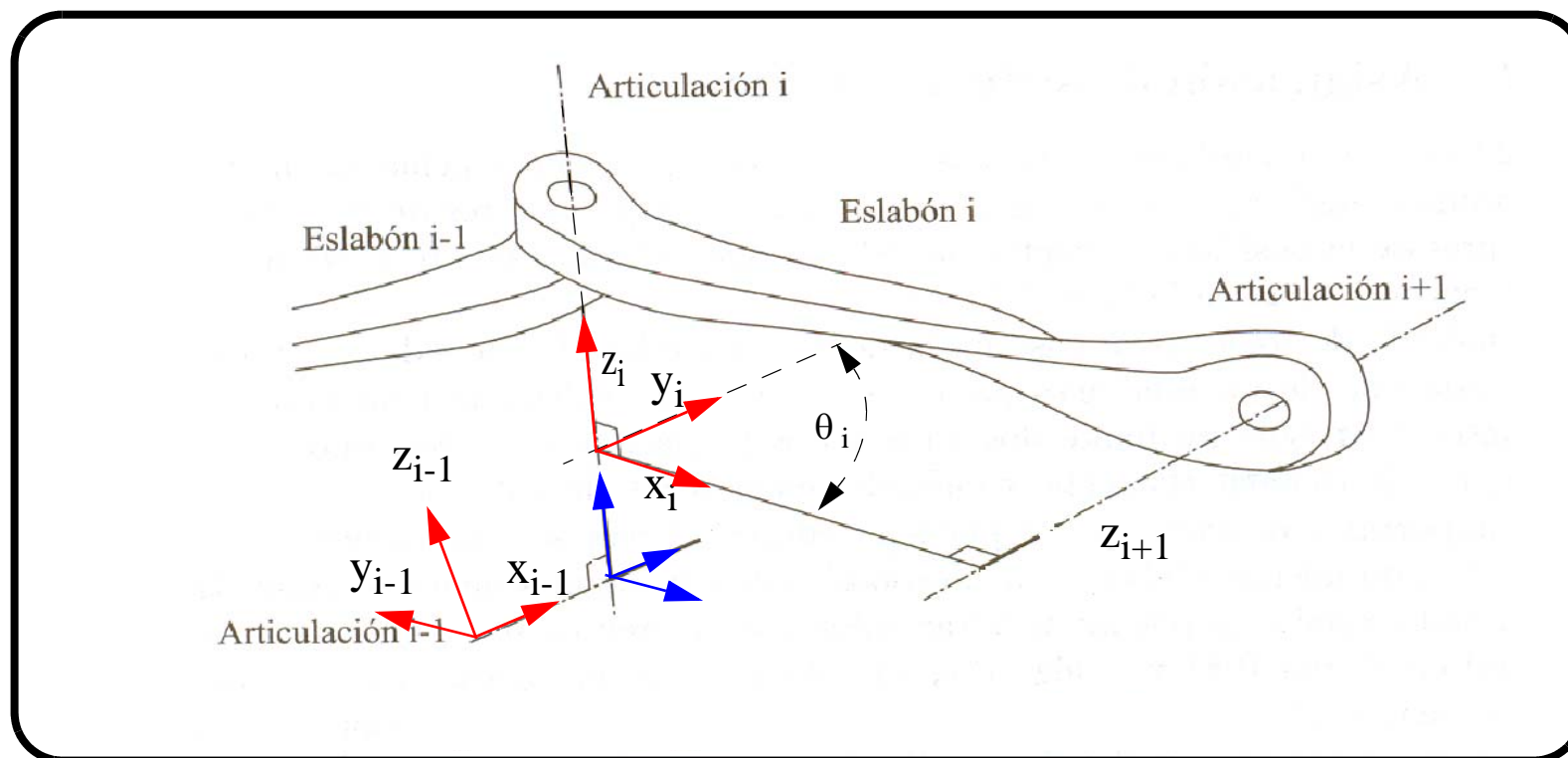


$$Rot(X_{i-1}, \alpha_{i-1}) \cdot Tras(X_{i-1}, a_{i-1})$$



Parámetros Denavit-Hattemberg

Elección de los sistemas de referencia

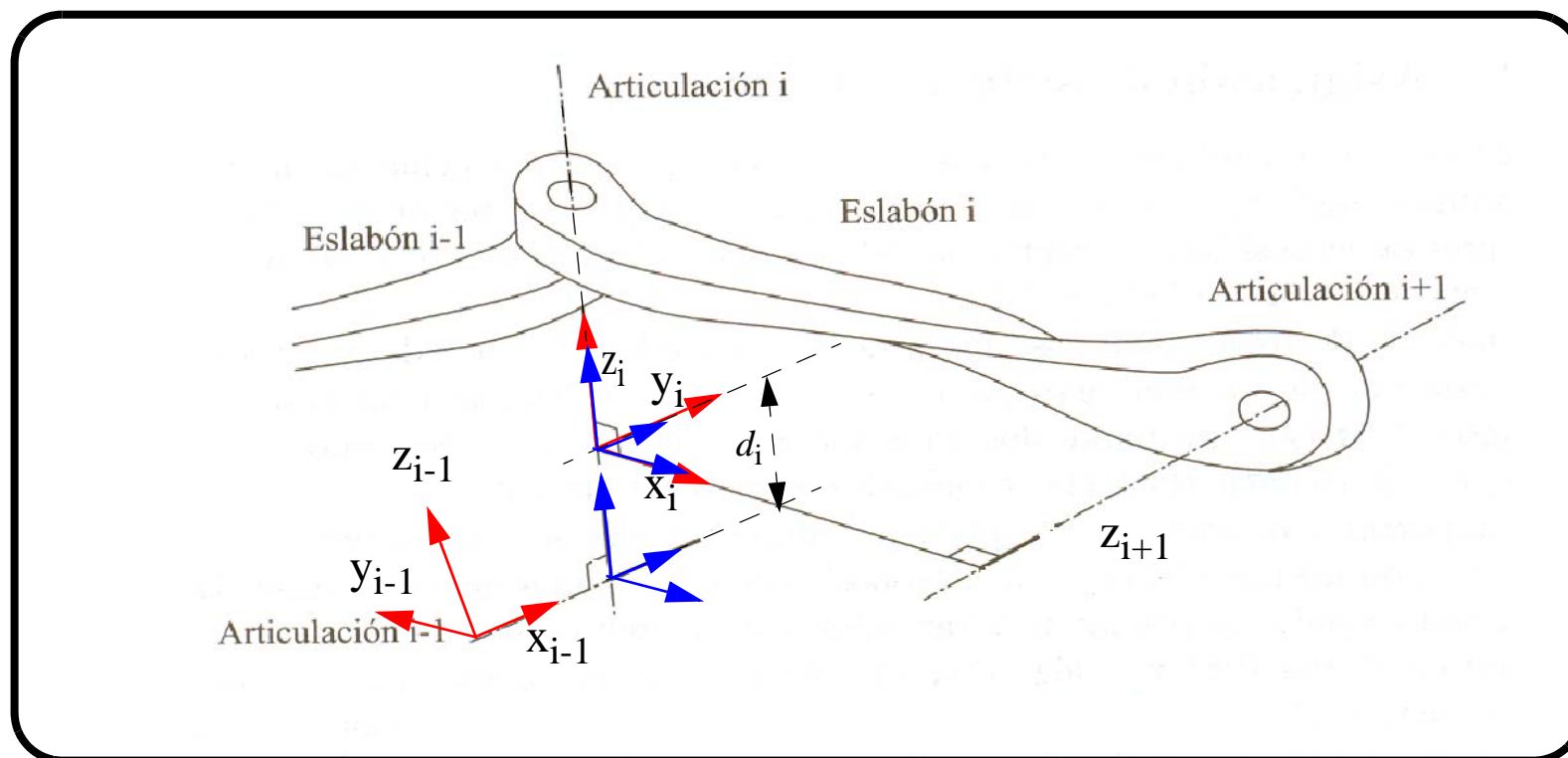


$${}^{i-1}_iT = Rot(X_{i-1}, \alpha_{i-1}) \cdot Tras(X_{i-1}, a_{i-1}) \cdot Rot(Z_i, \theta_i)$$



Parámetros Denavit-Hattemberg

Elección de los sistemas de referencia



$${}^{i-1}_iT = Rot(X_{i-1}, \alpha_{i-1}) \cdot Tras(X_{i-1}, a_{i-1}) \cdot Rot(Z_i, \theta_i) \cdot Tras(Z_i, d_i)$$

Universidad
de Huelva

Casos Especiales

Si el eje $i-1$ o el $i+1$ cortan al eje i ó son paralelos al mismo, hay que añadir las siguientes reglas:

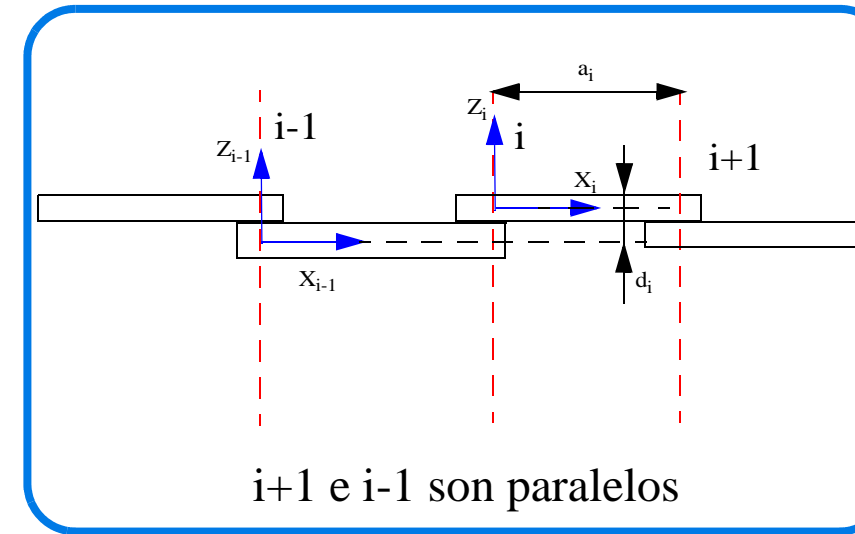
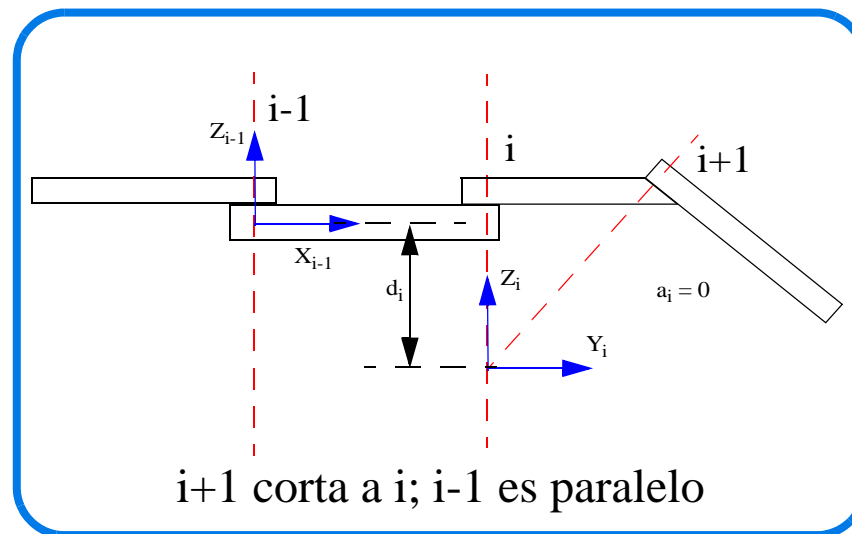
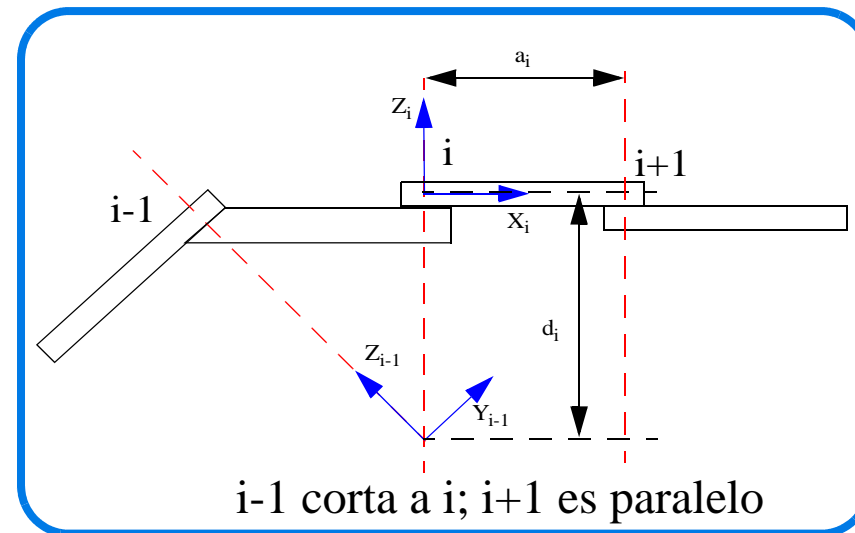
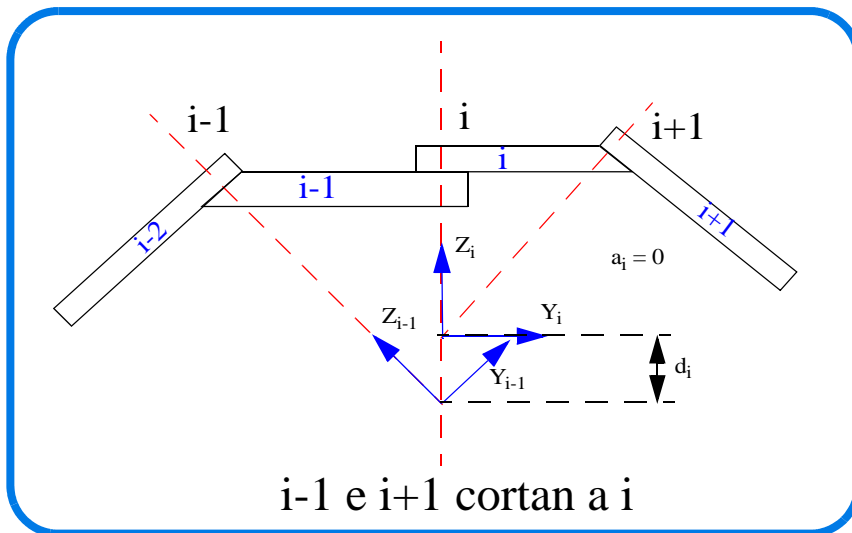
- En cualquier caso θ_i mide el ángulo formado por los ejes X_i y el X_{i-1} .
- Si se produce un corte entre dos ejes, la distancia d_i se mide desde ese punto de corte.
- Si el eje i se corta con el eje $i+1$ el origen del sistema de referencia i se fija en ese punto de corte.
- Si el eje i se corta con el eje $i+1$, X_i se elige perpendicular al plano que definen dichos ejes
- Si los ejes son paralelos se escoge la perpendicular común que contiene el centro del eslabón i .
- Si los ejes coinciden, el origen del sistema de referencia se escoge en el extremos del enlace



Universidad
de Huelva

TEMA III: ROBOTS ARTICULADOS

Casos Especiales



Universidad
de Huelva

Procedimiento para determinar los parámetros Denavit-Hattemberg

- 1º) Identificar los ejes
- 2º) Ubicar los orígenes de los sistemas de referencia
- 3º) Dibujar los ejes Z_i
- 4º) Dibujar los ejes X_i e Y_i
- 5º) Escoger el sistema de referencia 0 (Se escoge de manera que α_i, a_i, θ_i e d_i sean iguales a cero)
- 6º) El origen del último sistema de referencia se fija en el efector final
- 7º) Identificar Parámetros: (para α_i y a_i observamos las relaciones con el sistema de referencia $i+1$ y para θ_i y d_i observamos las relaciones con el sistemas de referencia $i-1$)



Matrices de Transformación

Para representar i con respecto a $i-1$ se definen una serie de transformaciones en función de los parámetros considerados:

$${}^{i-1}_iT = Rot(X_{i-1}, \alpha_{i-1}) \cdot Tras(X_{i-1}, a_{i-1}) \cdot Rot(Z_i, \theta_i) \cdot Tras(Z_i, d_i)$$

PROBLEMA CINEMÁTICO DIRECTO

El problema cinemático directo consiste en:

Dados los parámetros Denavit-Hattemberg de las n articulaciones de un manipulador, encontrar la posición y orientación del sistema de referencia objetivo en el espacio cartesiano

$$P(q, d) = {}^0_1T \cdot {}^1_2T \dots {}^{n-1}_nT = {}^0_nT$$



Universidad
de Huelva

3.2.3 Problema cinemático Inverso

Cálculo de las variables articulares a partir de la posición y orientación deseadas para la herramienta final

Orientación deseada

Posición deseada

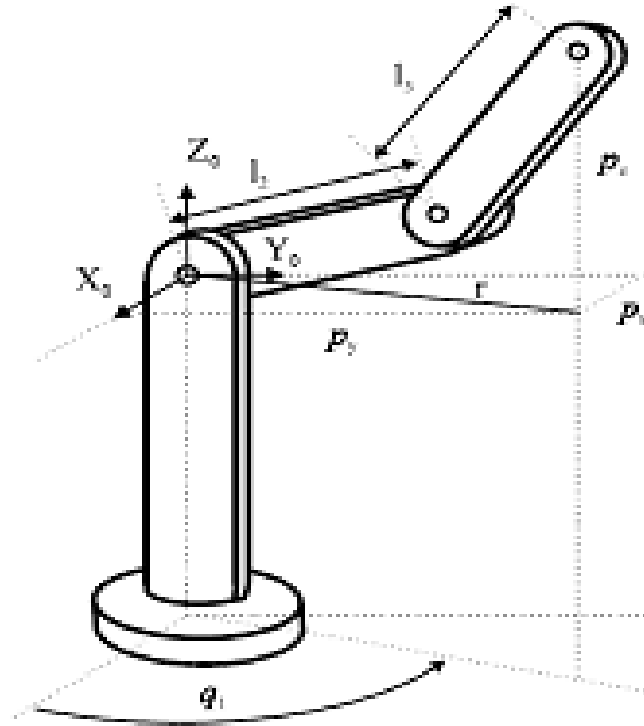
$${}^0_nT = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & x_{extremo} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & y_{extremo} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & z_{extremo} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = {}^0_1T \cdot {}^1_2T \dots {}^{n-1}_nT$$

Ecuaciones no lineales:

- Soluciones numéricas
- Soluciones Algebraicas
- Soluciones Geométricas
- Solución Pieper



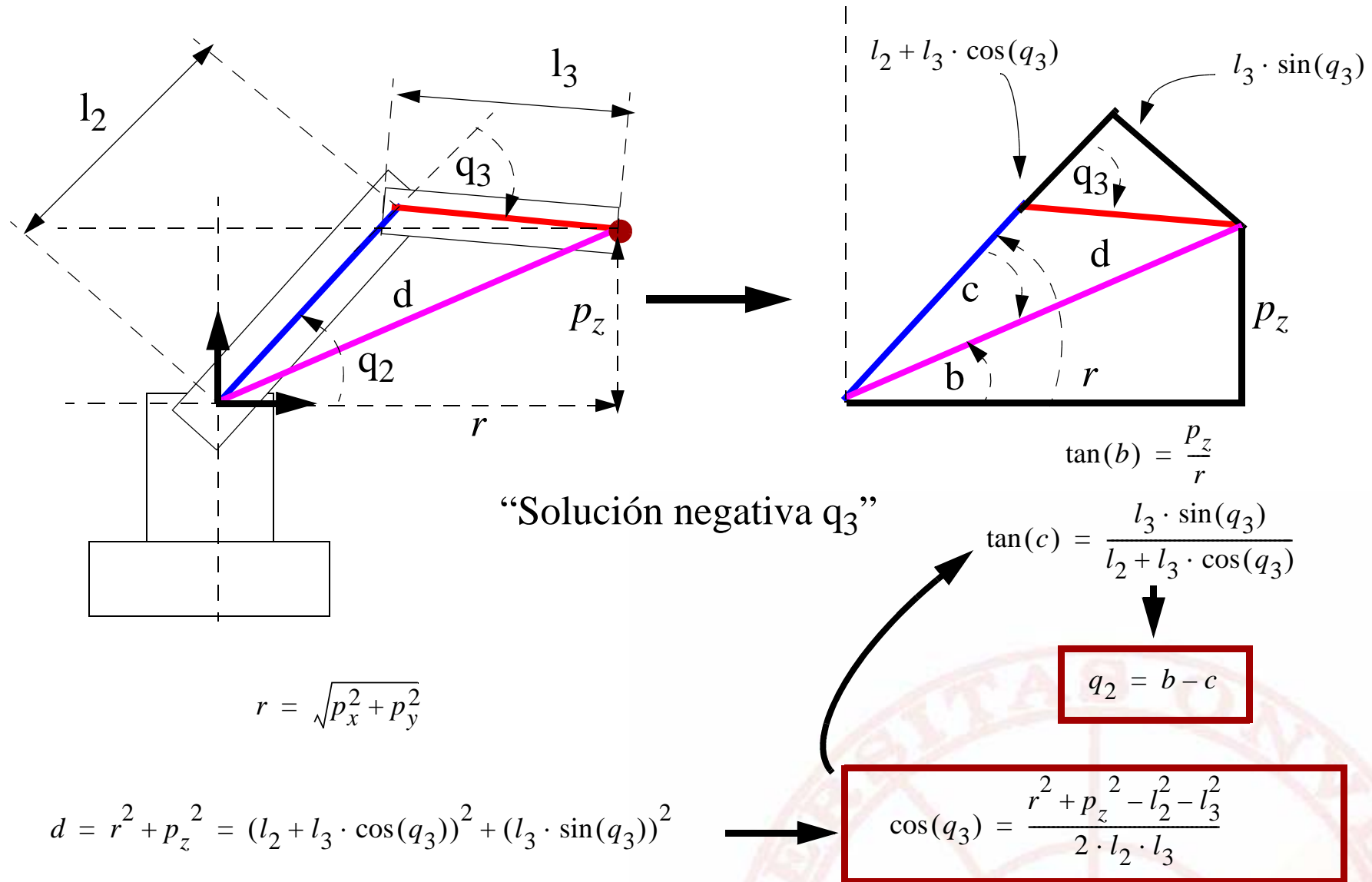
Problema cinemático Inverso: Solución Geométrica





Universidad
de Huelva

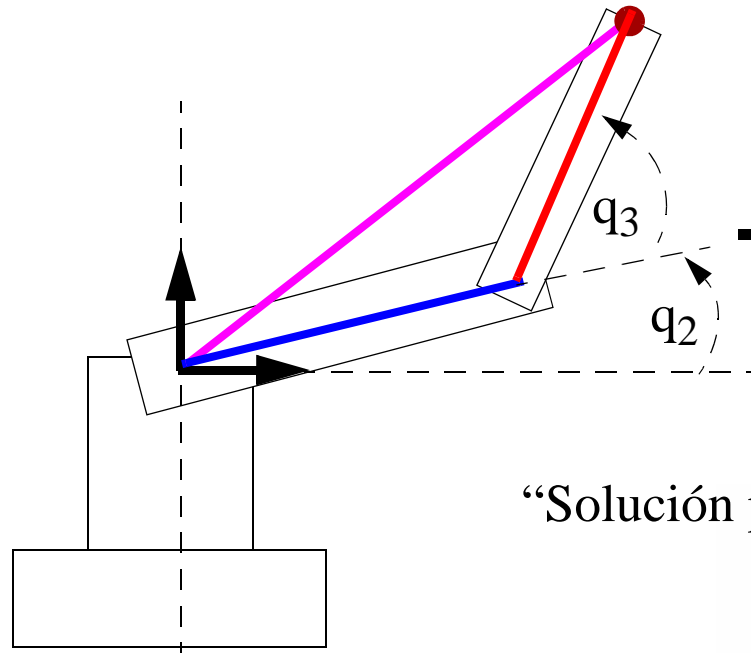
Problema cinemático Inverso: Solución Geométrica, Codo Arriba





Universidad
de Huelva

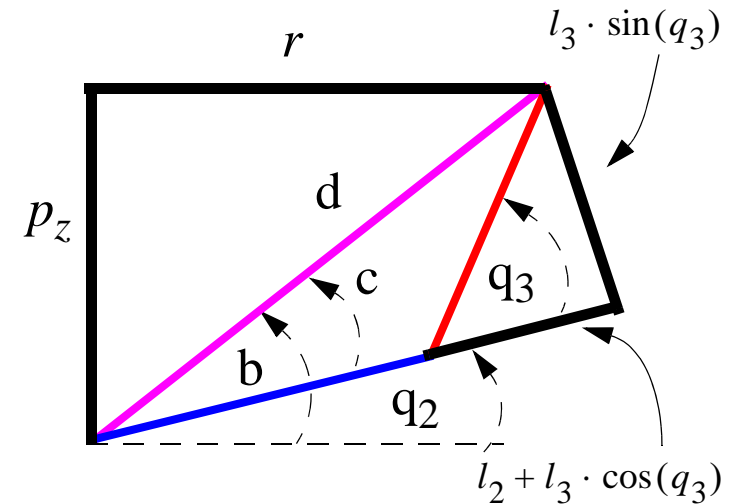
Problema cinemático Inverso: Solución Geométrica, Codo Abajo



“Solución positiva q_3 ”

$$r = \sqrt{p_x^2 + p_y^2}$$

$$d = r^2 + p_z^2 = (l_2 + l_3 \cdot \cos(q_3))^2 + (l_3 \cdot \sin(q_3))^2$$



$$\tan(b) = \frac{p_z}{r}$$

$$\tan(c) = \frac{l_3 \cdot \sin(q_3)}{l_2 + l_3 \cdot \cos(q_3)}$$

$$q_2 = b - c$$

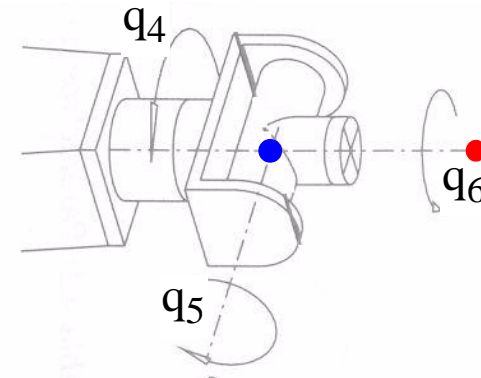
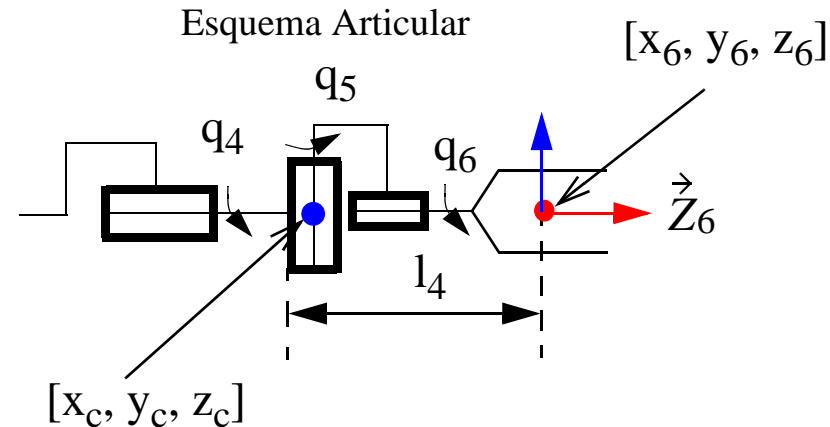
$$\cos(q_3) = \frac{r^2 + p_z^2 - l_2^2 - l_3^2}{2 \cdot l_2 \cdot l_3}$$



Universidad
de Huelva

Problema cinemático Inverso: Solución Pieper-I

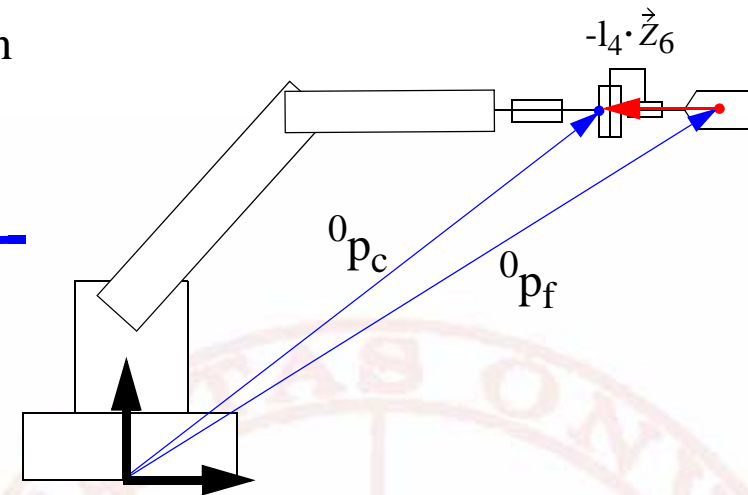
Caso de una muñeca en la que los tres ejes se cortan



Datos del Problema

- $[{}^0x_f, {}^0y_f, {}^0z_f] \rightarrow$ Posición
- $\vec{z}_6 \rightarrow$ Orientación

$$[{}^0x_c, {}^0y_c, {}^0z_c]^T = [{}^0x_6, {}^0y_6, {}^0z_6]^T - l_4 \cdot \vec{z}_6$$



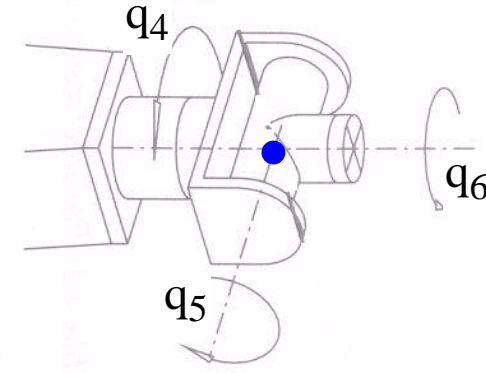
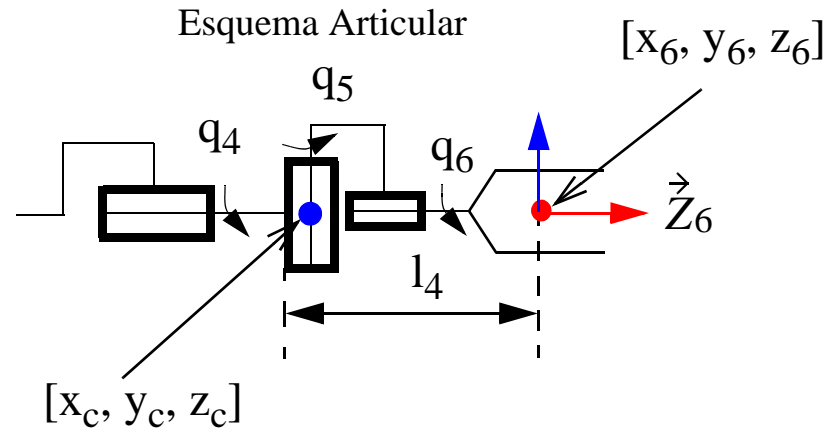
Solución Geométrica q_1, q_2, q_3



Universidad
de Huelva

Problema cinemático Inverso: Solución Pieper-II

Caso de una muñeca en la que los tres ejes se cortan

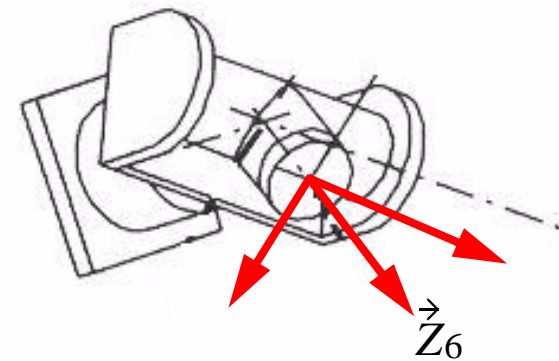


$${}^0T_6 = {}^0T_3 \cdot {}^3T_6$$

$$\left. \begin{array}{l} [q_1, q_2, q_3] \\ \left[\begin{array}{l} {}^0\vec{X}_6, {}^0\vec{Y}_6, {}^0\vec{Z}_6 \end{array} \right] \end{array} \right\} \text{Datos del Problema}$$

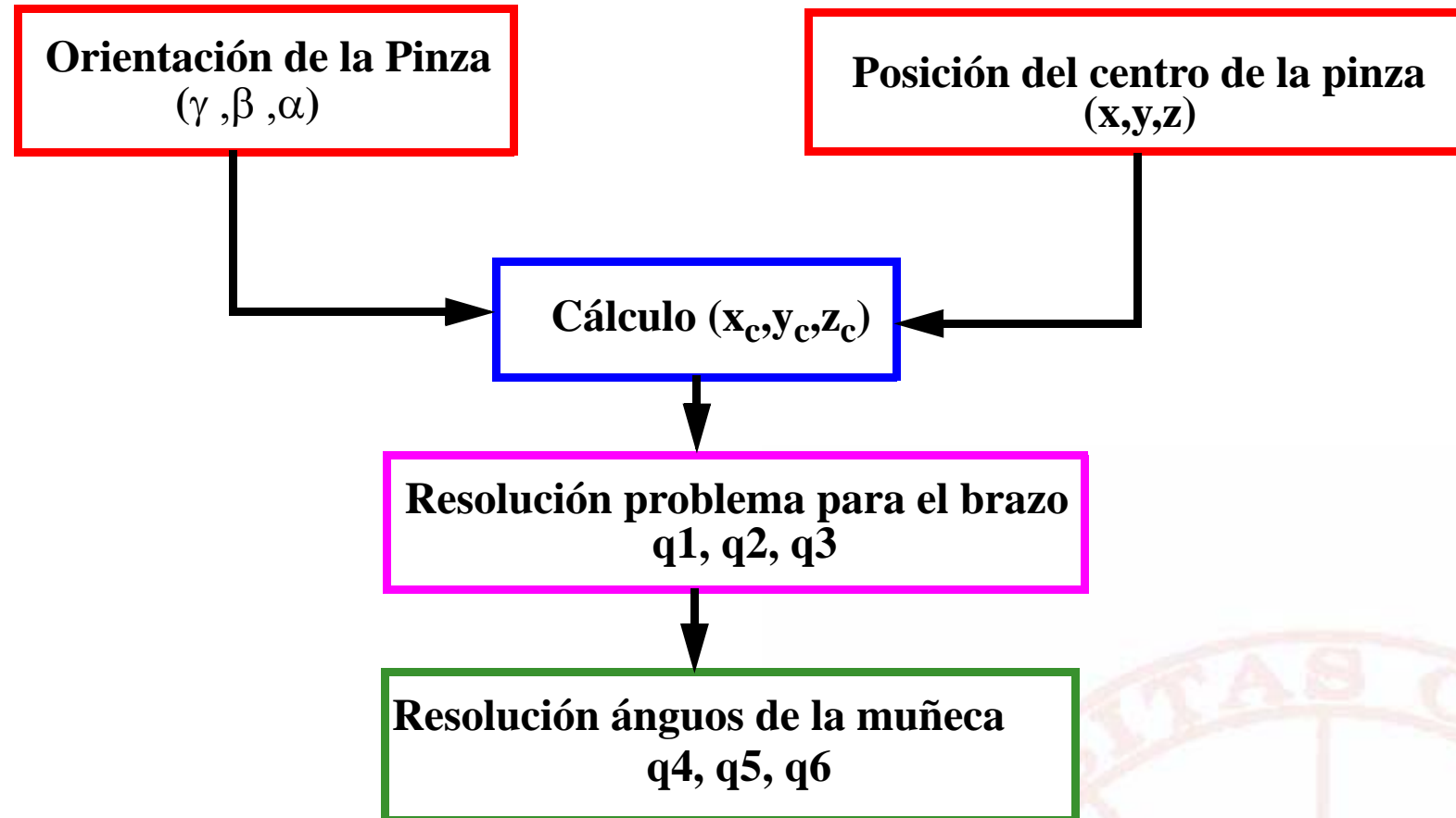
$${}^3T_6 = ({}^0T_3)^{-1} \cdot {}^0T_6$$

$$[q_4, q_5, q_6]$$





Problema cinemático Inverso: Solución Pieper

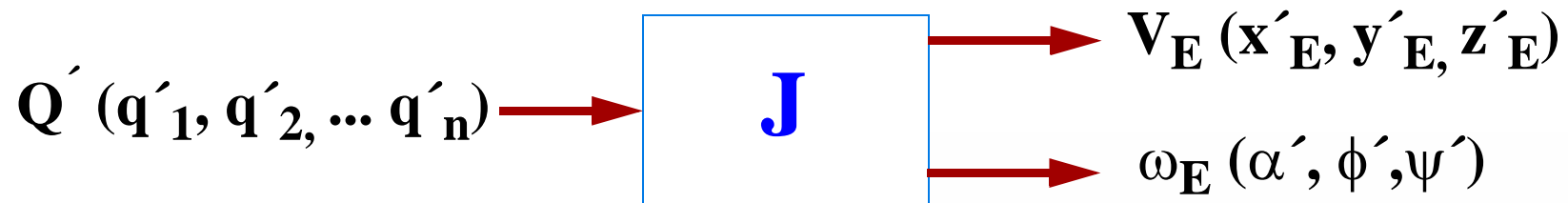




3.2.4 Cálculo del Jacobiano

Problema Directo

Conocer la velocidad del efector final conocidas las velocidades articulares



J \rightarrow **Jacobiano**



¿Cómo se obtiene?

Problema cinemático Directo

$$\left. \begin{array}{l} P_E = (x_E, y_E, z_E) \\ \theta_E = (\alpha, \phi, \psi) \end{array} \right\} \begin{bmatrix} P_E \\ \theta_E \end{bmatrix} = G(q_1, q_2, \dots, q_n)$$

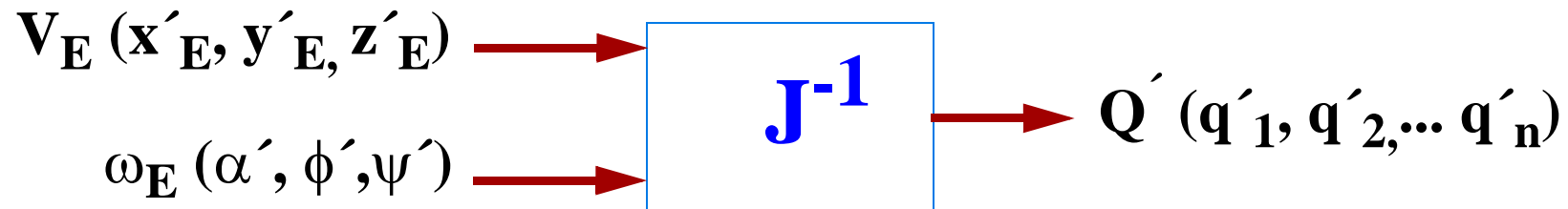
Derivando

$$\begin{bmatrix} P'_E \\ \theta'_E \end{bmatrix} = J(q_1, q_2, \dots, q_n) \cdot \begin{bmatrix} q'_1 \\ \dots \\ q'_n \end{bmatrix}$$



Problema Inverso

Conocer las velocidades articulares dada la velocidad del efector final



$$\begin{bmatrix} q'_1 \\ \dots \\ q'_n \end{bmatrix} = J^{-1}(q_1, q_2, \dots, q_n) \cdot \begin{bmatrix} P'_E \\ \theta'_E \end{bmatrix}$$



Singularidades

Son aquellas configuraciones donde no es posible encontrar la inversa del manipulador. Coinciden con aquellas en las que el determinante del Jacobiano se hace igual a cero.

$$\text{Det}[J(q_1, q_2, \dots, q_n)] = 0$$

Representan situaciones en las que hay direcciones en los que no es posible mover el efector final (límites del espacio de trabajo o alineación de ejes articulaciones)

Ejemplo:

