

Nombre y Apellidos: \_\_\_\_\_

Carné: \_\_\_\_\_

Universidad Simón Bolívar  
Dpto. Electrónica y Circuitos  
EC3514 - Robótica  
Viernes, 28 de Mayo de 2010.

PRIMER PARCIAL

### 1. Cinemática Directa (12 ptos)

Dado el brazo robotico de 4 GDL (PRPR) que se muestra en la Figura 1. Proceda a lo siguiente:

- (4 ptos) Dibuje los sistemas de coordenadas locales siguiendo la convención de Denavit-Hartenberg.
- (4 ptos) Determine cada uno de los parámetros D-H del manipulador  $(\theta, d, a, \alpha)$ .
- (4 ptos) Calcule las matrices de transformación homogénea parciales y la matriz final  $A_0^4$ .

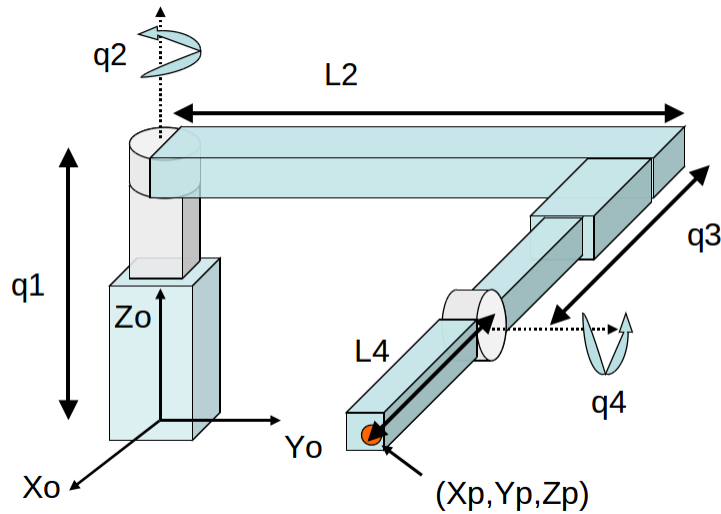


Figura 1: Robot PRPR

### 2. Cinemática Inversa (11 ptos)

Se tiene un robot PRR de 3GDL tal como se ilustra en la Figura 2. Se conocen los largos de cada eslabon  $L_1 = 1$ ,  $L_2 = 5$  y  $L_3 = 5$ . Para dicho robot determine:

- (6 ptos) La expresión de la cinemática inversa para cada uno de los grados de libertad  $(q_1, q_2, q_3)$ .
- (4 ptos) Usando la cinemática inversa, calcule y complete los valores de  $(q_1, q_2, q_3)$  para la Tabla 2

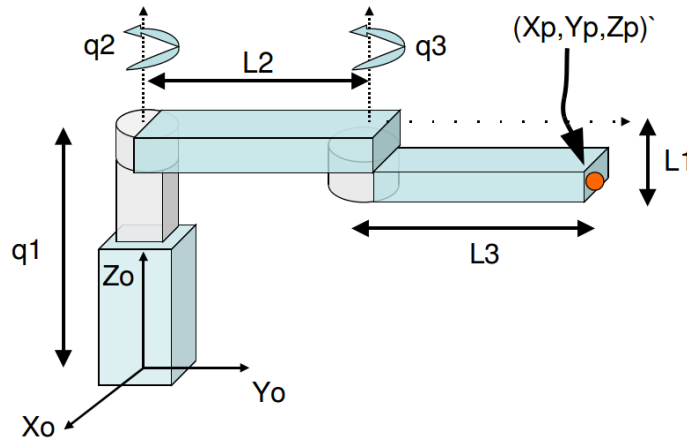


Figura 2: Robot PRR

X	Y	Z	$q_1$	$q_2$	$q_3$
5	5	1			
0	10	0			
-10	0	4			
0	0	-1			

(1)

### 3. Rotaciones (3 pts)

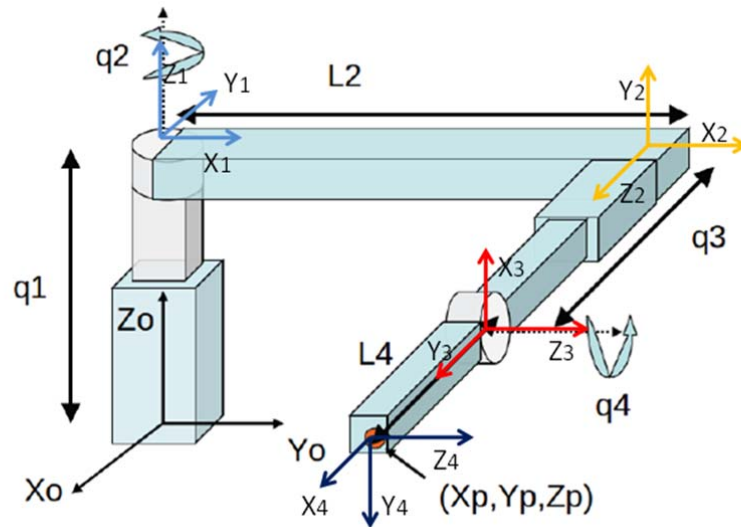
Supongan que se tienen 3 sistemas de coordenadas SC1, SC2 y SC3, descritos por sus respectivos ejes  $(X_i, Y_i, Z_i)$ . También se tienen las matrices  $R_1^2$  y  $R_1^3$ . Proceda a determinar la matriz de rotación que relaciona los sistemas 2 y 3 ( $R_2^3$ )

$$\mathbf{R}_1^2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1/2 & \sqrt{3}/2 \\ 0 & -\sqrt{3}/2 & 1/2 \end{bmatrix} \quad \mathbf{R}_1^3 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

### 4. Teoría: (2 pts c/u)

- 4.1. Considere una matriz de transformación homogénea  $A_M^N$ . Diga que representan cada una de sus columnas.
- 4.2. Al utilizar la convención de Denavit-Hartenberg para calcular la cinemática directa de un manipulador, ¿qué utilidad tiene colocar el último sistema de coordenadas sobre el elemento final?

1 Cinemática directa  
Ejes de coordenada según D-H



Parámetros del Manipulador

Link	$\theta$	$d$	$a$	$\alpha$
1	$\pi/2$	$q_1$	0	0
2	$q_2$	0	$L_2$	$\pi/2$
3	$\pi/2$	$q_3$	0	$\pi/2$
4	$\pi/2+q_4$	0	$L_4$	0

Matrices

$$A_0^1 = \begin{pmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & q_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

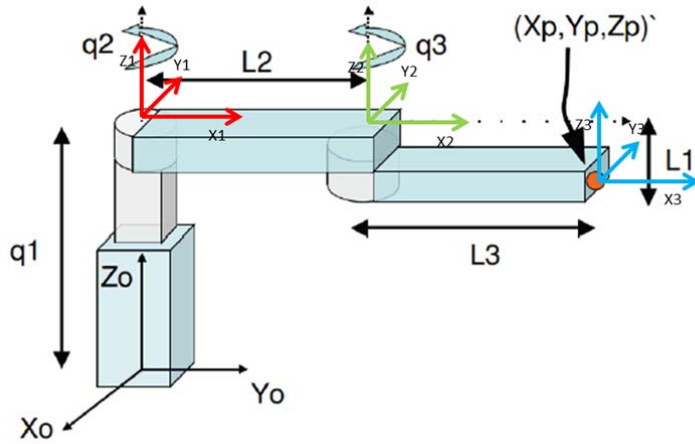
$$A_1^2 = \begin{pmatrix} \cos(q_2) & 0 & \sin(q_2) & L_2 \cos(q_2) \\ \sin(q_2) & 0 & -\cos(q_2) & L_2 \sin(q_2) \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$A_2^3 = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & q_3 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$A_3^4 = \begin{pmatrix} -\sin(q_4) & -\cos(q_4) & 0 & -L_4 \sin(q_4) \\ \cos(q_4) & -\sin(q_4) & 0 & L_4 \cos(q_4) \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$A_0^4 = \begin{pmatrix} \cos(q_2) \cdot \cos(q_4) & -\cos(q_2) \cdot \sin(q_4) & -\sin(q_2) & q_3 \cdot \cos(q_2) - L_2 \sin(q_2) + L_4 \cos(q_2) \cdot \cos(q_4) \\ \cos(q_4) \cdot \sin(q_2) & -\sin(q_2) \cdot \sin(q_4) & \cos(q_2) & L_2 \cos(q_2) + q_3 \cdot \sin(q_2) + L_4 \cos(q_4) \cdot \sin(q_2) \\ -\sin(q_4) & -\cos(q_4) & 0 & q_1 - L_4 \sin(q_4) \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

## 2 Cinemática Inversa



Link	$\theta$	$d$	$a$	$\alpha$
1	$\pi/2$	$q1$	0	0
2	$q2$	0	$L2$	0
3	$q3$	$L1$	$L3$	0

$$A_0^3 = \begin{pmatrix} -\sin(q2 + q3) & -\cos(q2 + q3) & 0 & -L3 \cdot \sin(q2 + q3) - L2 \cdot \sin(q2) \\ \cos(q2 + q3) & -\sin(q2 + q3) & 0 & L3 \cdot \cos(q2 + q3) + L2 \cdot \cos(q2) \\ 0 & 0 & 1 & L1 + q1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

### Intuición Algebraica

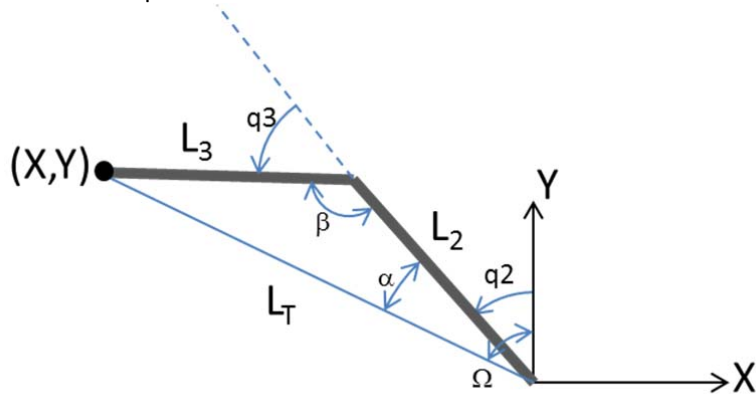
$$\begin{pmatrix} X \\ Y \\ Z \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -\sin(q2 + q3) & -\cos(q2 + q3) & 0 & -L3 \cdot \sin(q2 + q3) - L2 \cdot \sin(q2) \\ \cos(q2 + q3) & -\sin(q2 + q3) & 0 & L3 \cdot \cos(q2 + q3) + L2 \cdot \cos(q2) \\ 0 & 0 & 1 & L1 + q1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} X \\ Y \\ Z \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -L3 \cdot \sin(q2 + q3) - L2 \cdot \sin(q2) \\ L3 \cdot \cos(q2 + q3) + L2 \cdot \cos(q2) \\ L1 + q1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

$$q1 = Z - L1$$

$q2$  y  $q3$  muy complicado despejarlos

### Intuición Geométrica

Visto desde el plano XY



Se puede observar que

$$\Omega = \operatorname{atan}\left(\frac{-X}{Y}\right)$$

Por Pitágoras tenemos

$$L_T^2 = X^2 + Y^2$$

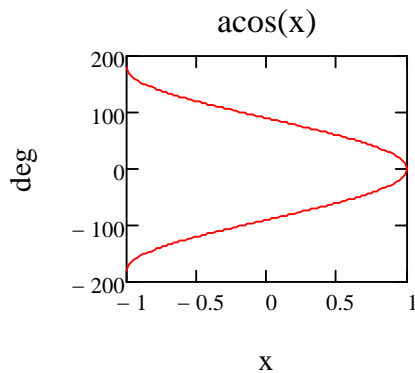
Luego si se conocen los 3 lados de un triángulo se conocen todos sus ángulos

Por el teorema del coseno tenemos

$$L_T^2 = L_2^2 + L_3^2 - 2 \cdot L_2 \cdot L_3 \cdot \cos(\beta)$$

$$\beta = \operatorname{acos}\left(\frac{L_2^2 + L_3^2 - L_T^2}{2 \cdot L_2 \cdot L_3}\right)$$

La función acos por cada valor de entrada entre -1 y 1 vamos a tener dos valores, uno positivo y uno negativo



Entonces para  $\beta$  va a tener 2 soluciones

$$\beta = \operatorname{acos}\left(\frac{L_2^2 + L_3^2 - L_T^2}{2 \cdot L_2 \cdot L_3}\right) \quad \text{Solución codo arriba}$$

$$\beta = -\operatorname{acos}\left(\frac{L_2^2 + L_3^2 - L_T^2}{2 \cdot L_2 \cdot L_3}\right) \quad \text{Solución codo abajo}$$

Ya tenemos b y nos falta calcular a, esta se puede calcular nuevamente por el teorema del coseno o por el teorema del seno

$$\frac{L_3}{\sin(\alpha)} = \frac{L_T}{\sin(\beta)}$$

$$\alpha = \operatorname{asin}\left(\frac{L_3}{L_T} \cdot \sin(\beta)\right)$$

Como b tiene 2 soluciones entonces a también tendrá 2 soluciones

Y por lo tanto q2 y q3 también va a tener 2 soluciones

$$q_2 = \Omega - \alpha$$

$$q_3 = \pi - \beta$$

X	Y	Z	q1	q2	q3		
5	5	1	0	-90	0	90	270
0	10	0	-1	0	0	0	0
-10	0	4	3	90	0	90	0
0	0	-1	-2	$\gamma$	$\gamma$	180	180

En el último punto se observa que existe una singularidad ya que existen infinitas soluciones  
Es por esto que cualquier valor que pongamos en q2 satisface este punto siempre y cuando q3 sea 180 grados

### 3 Rotaciones

$$R_1^3 = R_1^2 R_2^3$$

$$(R_1^2)^{-1} R_1^3 = R_2^3$$

$$R_2^3 = (R_1^2)^T R_1^3$$

$$R_2^3 = R_2^1 R_1^3$$

$$R_2^1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} & -\frac{\sqrt{3}}{2} \\ 0 & \frac{\sqrt{3}}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

$$R_2^3 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} & -\frac{\sqrt{3}}{2} \\ 0 & \frac{\sqrt{3}}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ -\frac{\sqrt{3}}{2} & \frac{1}{2} & 0 \\ \frac{1}{2} & \frac{\sqrt{3}}{2} & 0 \end{bmatrix}$$

### 4 Teoría

$$A_M^N$$

Columna 1

$\hat{i}_N$  Visto desde el sistema de coordenadas M

Columna 2

$\hat{j}_N$  Visto desde el sistema de coordenadas M

Columna 3

$\hat{k}_N$  Visto desde el sistema de coordenadas M

Columna 4

Vector de traslación

Colocar el ultimo sistema de coordenadas en el elemento final nos sirve para conseguir la posición de ese elemento final colocando en el origen su posición desde el ultimo sistema de coordenadas, así al multiplicar la matriz de transformación homogénea por la posición del elemento final vista desde el ultimo sistema de coordenadas nos queda que X, Y, Z solo dependen de la ultima columna de la matriz de transformación homogénea