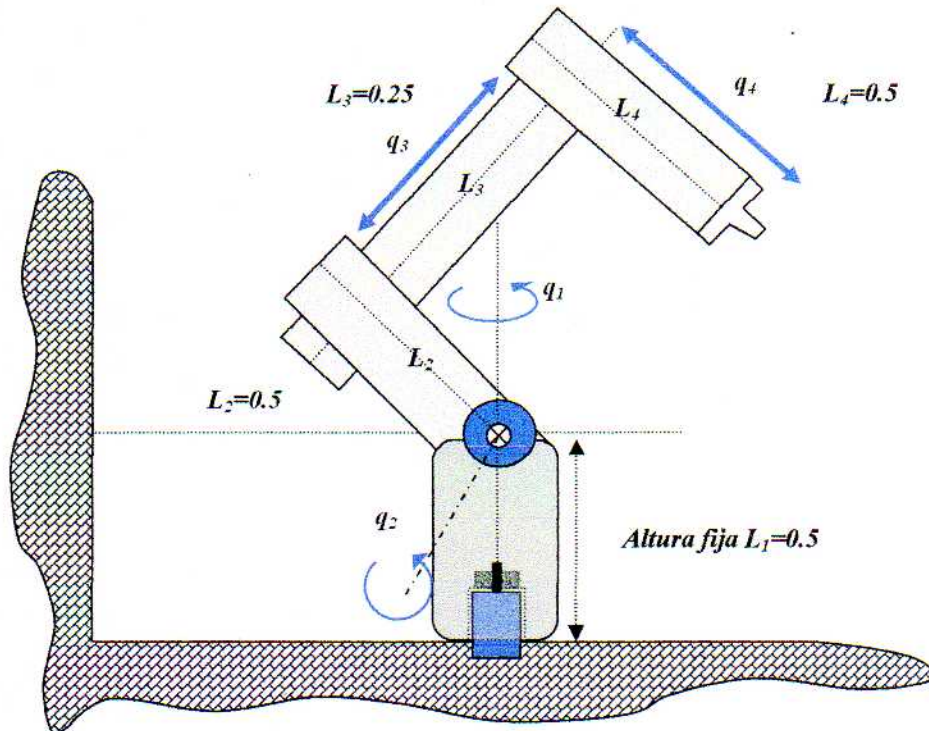


1^{ER} PARCIAL RECUPERACIÓN

- 1) La figura anexa presenta un diagrama esquemático de un Robot Antropomorfo modificado, al cual se le ha agregado un movimiento traslacional adicional; este robot es empleado en el montaje de componentes electrónicos. Encuentre:
- Determine de manera aproximada el espacio de trabajo del manipulador. (Forma y medidas) (3 puntos)
 - Determine las ecuaciones cinemáticas directas (función de q_1 , q_2 , q_3 y q_4) del manipulador utilizando la notación de Denavit-Hartenberg. (16 puntos)
 - Considere un punto genérico en el espacio de trabajo $P=[P_x \ P_y \ P_z]$. Cuantas soluciones posibles existen. Justifique su respuesta. Determine las ecuaciones cinemáticas inversas para la base del elemento terminal, si se impone la restricción de $q_4=L_2$. (9 puntos)
 - Determine la matriz Jacobiana del robot manipulador. (7 puntos)



a) Para determinar el espacio de trabajo del manipulador es necesario en primer lugar definir "restricciones" para las variables de articulación q_i . Se puede asumir lo siguiente (cualquier otra asunción es válida)

q_1 es un ángulo que varía entre 0° y 360° (Puede dar una vuelta completa)

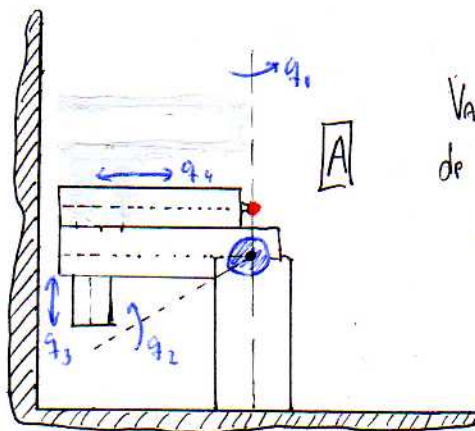
q_2 es un ángulo que varía entre -90° y 90° ó de 0° a 90° y de 270° a 360°
($q_2 = 0^\circ \Rightarrow$ link 2 vertical)

q_3 varía de 0 a L_3

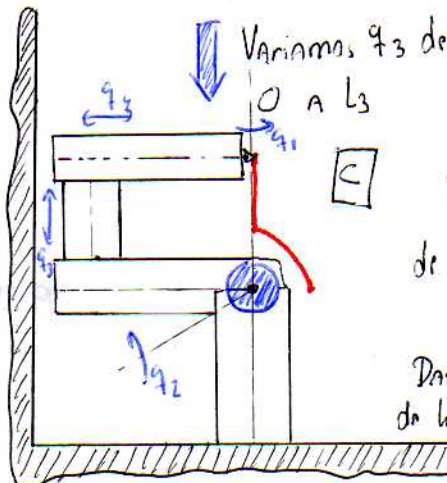
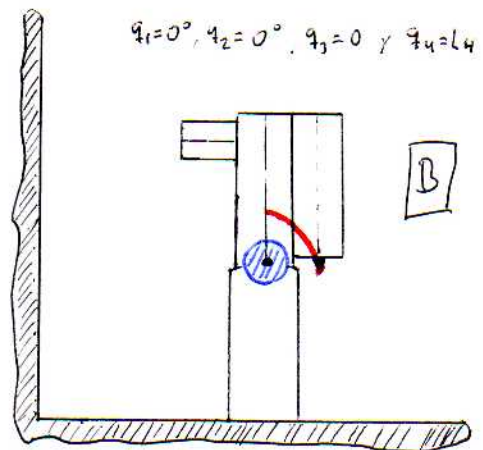
q_4 varía de 0 a L_4

Dado que q_1 hace girar al elemento final alrededor de su eje de giro (vertical), el espacio de trabajo será un "sólido de revolución" cuya sección transversal debemos determinar.

Consideremos $q_1 = 0^\circ, q_2 = 90^\circ, q_3 = 0$ y $q_4 = L_4$



Variamos q_2 de 90° a 0°

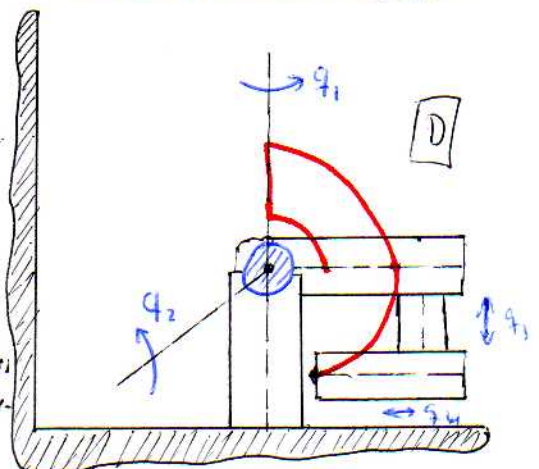


Variamos q_3 de 0 a L_3

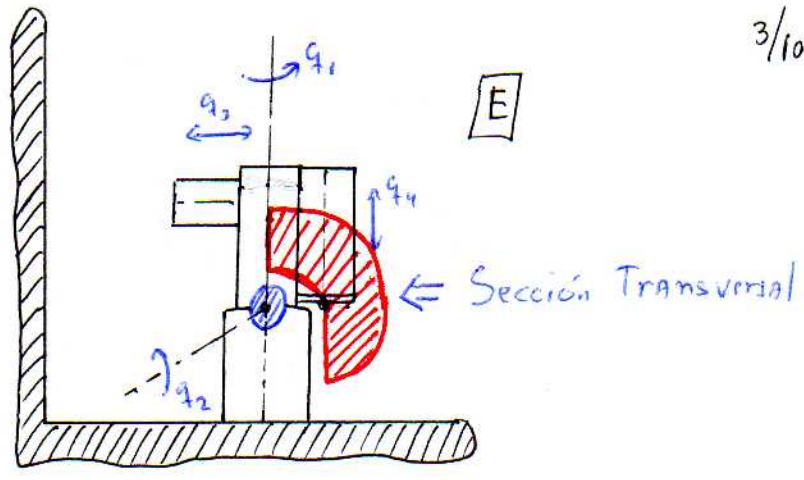
Variamos q_2 de 90° a -90°



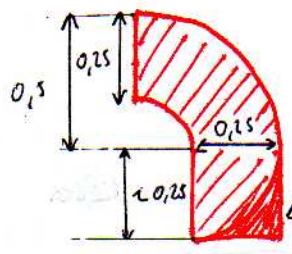
Dadas las longitudes de los links, se reduce a q_4 .



Combinando variaciones de q_2, q_3 y q_4 es posible desplazar el elemento fijo al pegado a la base

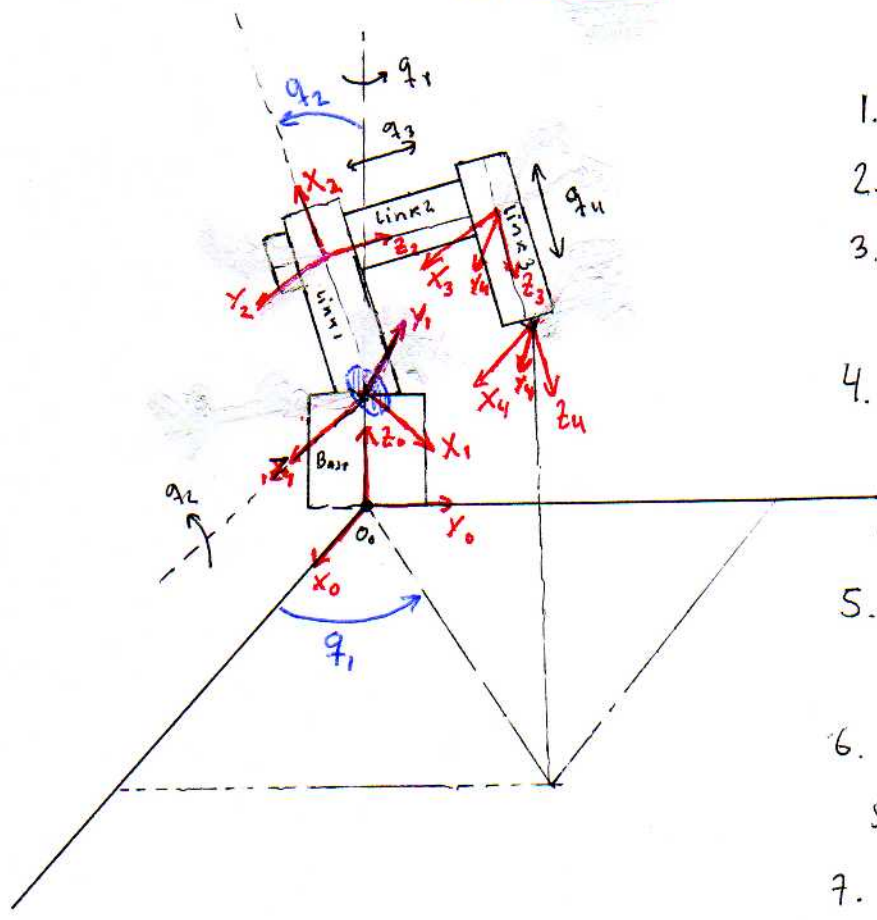


Finalmente el espacio de trabajo es un "sólido de revolución con la siguiente sección transversal:



Se obtiene si a partir de D Variamos q_4 hasta hacerla 0 y Luego se varía q_3 de 0 a 0

b)



1. Numeramos los links de 1 al n
2. Identificamos los ejes de movimiento
3. Definimos las variables de articulación de q_1 a q_n
4. Sobre cada eje de movimiento colocamos un Z_i . En el eje 1 colocamos Z_0 que es fijo
5. Sobre Z_0 y en cualquier lugar ubicamos O_0
6. Elegimos X_0 y Y_0 como un sistema diestro
7. Para elegir el origen de sistema i -ésimo consideramos.

a) Z_0 y Z_1 son coplanarios y se intersectan

Escogemos O_1 en la intersección. X_1 es normal al plano que forman Z_0 y Z_1

b) Z_1 y Z_2 no son coplanarios

Existe una única recta normal a ambos ejes que define la distancia mínima entre ellos (en este caso la línea que pasa por el centro del link 1). Esta línea define X_2 y en su intersección con Z_2 se define O_2

c) Z_2 y Z_3 son coplanarios y se intersectan

Escogemos O_3 en la intersección. X_3 es normal al plano que forman Z_2 y Z_3 .

d) El sistema de Ref 4 es el Sist. de Ref 3 desplazado en Z_3 una distancia q_4

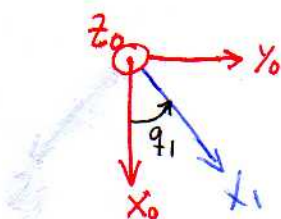
Recordando: θ_i : Ángulo entre X_{i-1} y X_i visto desde Z_{i-1}

d_i : Distancia desde O_{i-1} a la intersección entre X_i y Z_{i-1} medida en X_i a lo largo de Z_{i-1}

α_i : Ángulo entre Z_{i-1} y Z_i visto desde X_i

a_i : Distancia desde O_i a la intersección entre X_i y Z_{i-1} medida a lo largo de X_i

θ_1 : Visto desde el eje Z_0 tenemos



$$\theta_1 = +q_1$$

d_1 X_1 y Z_0 se intersectan en $O_1 \Rightarrow d_1$ es la distancia entre O_0 y O_1
 $\Rightarrow d_1 = L_1$ (Alto de la base)

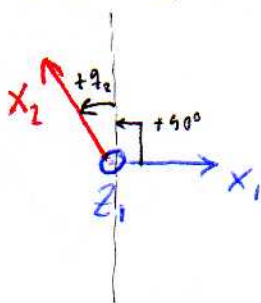
α_1 Visto desde X_1



$$\alpha_1 = +90^\circ$$

a_1 La intersección entre X_1 y Z_0 ocurre en O_1 . La distancia de O_1 a O_1 es cero $\Rightarrow a_1 = 0$

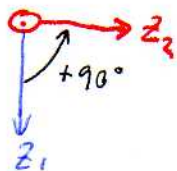
θ_2 Visto desde Z_1



$$\Rightarrow \theta_2 = 90^\circ + \varphi_2$$


d_2 X_2 y Z_1 se intersectan en O_1 . La distancia de O_1 a O_1 es cero $\Rightarrow d_2 = 0$

α_2 Visto desde X_2

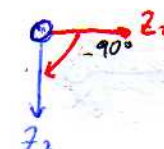


$$\Rightarrow \alpha_2 = 90^\circ$$


a_2 X_2 y Z_1 se intersectan en O_1 . La distancia de O_2 a O_1 es $L_2 \Rightarrow a_1 = L_2$

θ_3 Visto desde Z_2  $\Rightarrow \theta_3 = +90^\circ$


d_3 X_3 y Z_2 se intersectan en O_3 . La distancia de O_2 A O_3 es $q_3 \Rightarrow d_3 = q_3$

α_3 Visto desde X_3  $\Rightarrow \alpha_3 = -90^\circ$

a_3 X_3 y Z_2 se intersectan en O_3 . La distancia de O_3 A O_3 es $0 \Rightarrow a_3 = 0$

θ_4 Visto desde Z_3  $\Rightarrow \theta_4 = 0^\circ$

d_4 X_4 y Z_3 se intersectan en O_4 . La distancia de O_3 A O_4 es $q_4 \Rightarrow d_4 = q_4$

α_4 Visto desde X_4  $\Rightarrow \alpha_4 = 0^\circ$

a_4 X_4 y Z_3 se intersectan en O_4 . La distancia de O_4 A O_4 es cero $\Rightarrow a_4 = 0$

Finalmente

i	θ_i	d_i	α_i	a_i
1	q_1	L_1	90°	0
2	$90^\circ + q_2$	0	90°	L_2
3	90°	q_3	-90°	0
4	0	q_4	0	0

Conocidos los parámetros de Denavit - Hartenberg podemos obtener la matriz de transformación homogénea A_{i-1}^i de la siguiente manera:

$$A_{i-1}^i = \begin{bmatrix} c\alpha_i & -s\alpha_i c a_i & s\alpha_i s a_i & a_i c\alpha_i \\ s\alpha_i & c\alpha_i c a_i & -c\alpha_i s a_i & a_i s\alpha_i \\ 0 & s a_i & c a_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Luego:

$$A_0^1 = \begin{bmatrix} c q_1 & 0 & s q_1 & 0 \\ s q_1 & 0 & -c q_1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & L_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_1^2 = \begin{bmatrix} -s q_2 & 0 & c q_2 & -L_2 s q_2 \\ c q_2 & 0 & s q_2 & L_2 c q_2 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} * \sin(90^\circ + q_2) &= \cancel{\sin 90^\circ} \cos q_2 + \cancel{\cos 90^\circ} \sin q_2 = \cos q_2 \\ \cos(90^\circ + q_2) &= \cancel{\cos 90^\circ} \cos q_2 - \cancel{\sin 90^\circ} \sin q_2 = -\sin q_2 \end{aligned}$$

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

$$A_3^4 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & q_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_0^4 = A_0^1 \times A_1^2 \times A_2^3 \times A_3^4$$

$$A_0^2 = A_0^1 \times A_1^2 = \begin{bmatrix} -c q_1 s q_2 & s q_1 & c q_1 c q_2 & -L_2 c q_1 s q_2 \\ -s q_1 s q_2 & -c q_1 & s q_1 c q_2 & -L_2 s q_1 s q_2 \\ c q_2 & 0 & s q_2 & L_1 + L_2 c q_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_0^3 = A_0^2 \times A_2^3 = \begin{bmatrix} s q_1 & -c q_1 c q_2 & c q_1 s q_2 & q_3 c q_1 c q_2 - L_2 c q_1 s q_2 \\ -c q_1 & -s q_1 c q_2 & s q_1 s q_2 & q_3 s q_1 c q_2 - L_2 s q_1 s q_2 \\ 0 & -s q_2 & -c q_2 & q_3 s q_2 + L_1 + L_2 c q_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 8/10$$

Luego:

$$A_0^4 = A_0^3 \times A_3^4 = \begin{bmatrix} s q_1 & -c q_1 c q_2 & c q_1 s q_2 & q_3 c q_1 c q_2 + (q_4 - L_2) c q_1 s q_2 \\ -c q_1 & -s q_1 c q_2 & s q_1 s q_2 & q_3 s q_1 c q_2 + (q_4 - L_2) s q_1 s q_2 \\ 0 & -s q_2 & -c q_2 & q_3 s q_2 + L_1 + (q_4 + L_2) c q_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

La posición del elemento final con respecto al Sist. de Ref. 4 es

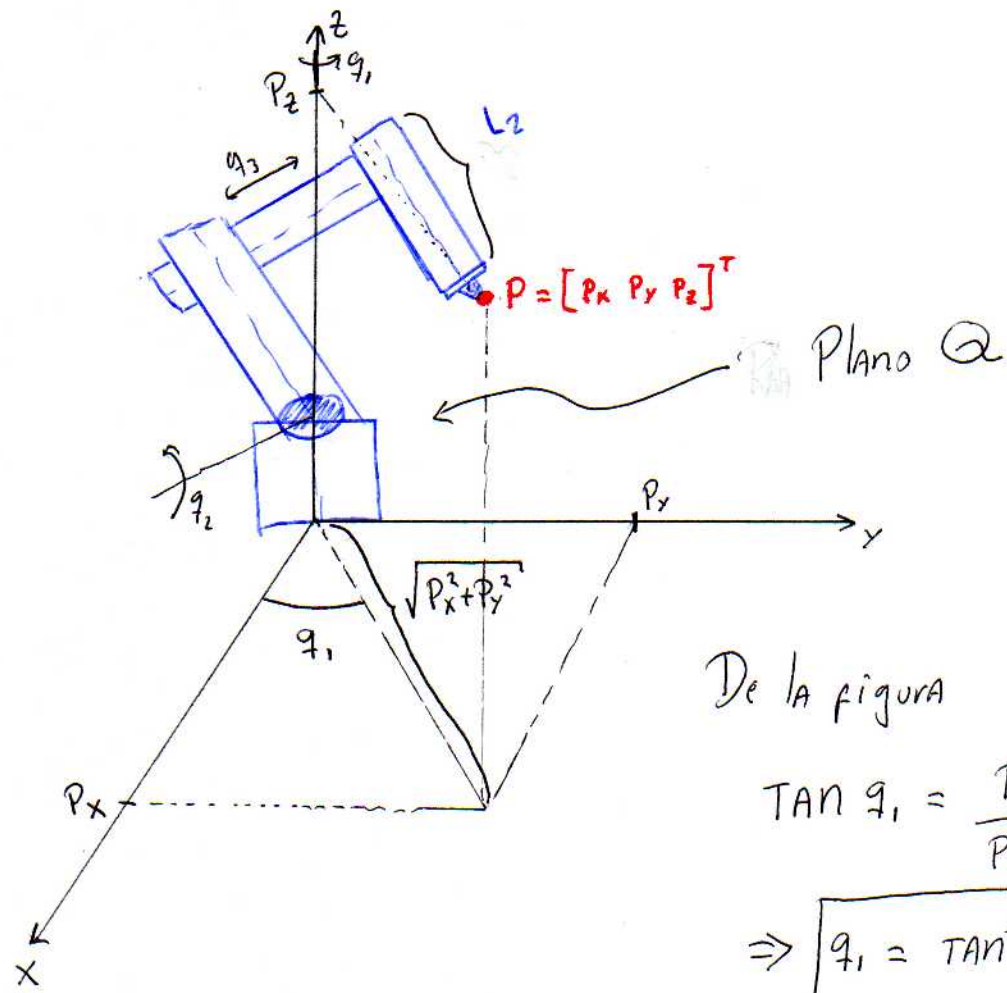
$$\vec{P}_{4 \times 1} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Para saber las coordenadas de \vec{P}_4 en el Sist de Ref. 0 utilizamos la expresión

$$\vec{P}_{0 \times 1} = A_{0 \times 4}^4 \times \vec{P}_{4 \times 1} \Rightarrow \vec{P}_0 = A_0^4 \times \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \vec{P}_0 = \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_3 c q_1 c q_2 + (q_4 - L_2) c q_1 s q_2 \\ q_3 s q_1 c q_2 + (q_4 - L_2) s q_1 s q_2 \\ q_3 s q_2 + L_1 + (q_4 + L_2) c q_2 \\ 1 \end{bmatrix}$$

c)



De la figura

$$\text{TAN } q_1 = \frac{P_y}{P_x}$$

$$\Rightarrow q_1 = \text{TAN}^{-1} \frac{P_y}{P_x}$$

Supongamos los eslabones como líneas y veámoslo en el plano Q

$$P_z = L_1 + h_1 + h_2 - h_3$$

$$P_z = L_1 + L_2 \cancel{c q_2} + q_3 s q_2 - L_2 \cancel{c q_2}$$

$$P_z = L_1 + q_3 s q_2$$

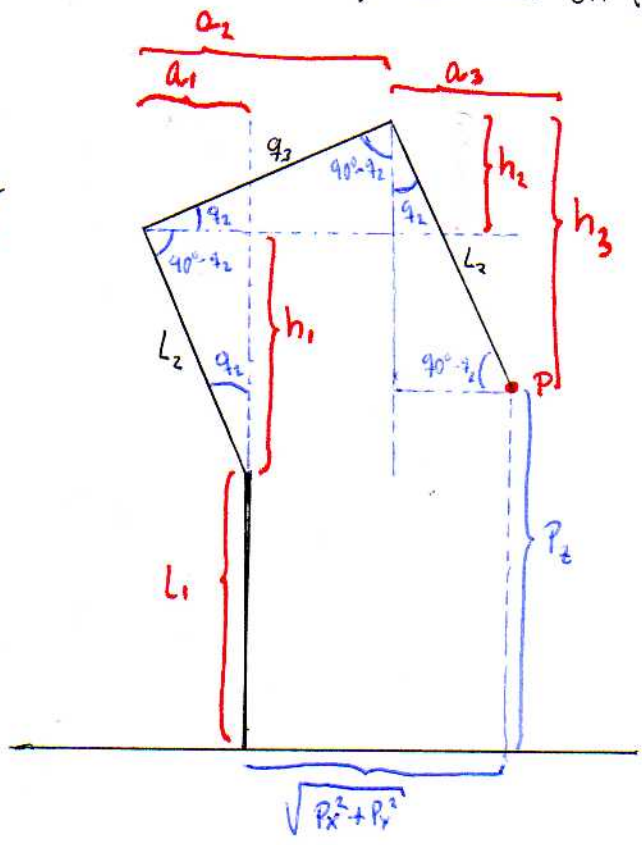
$$q_3 s q_2 = P_z - L_1 \quad (1)$$

Por otro lado

$$\sqrt{P_x^2 + P_y^2} = a_3 + a_2 - a_1$$

$$\sqrt{P_x^2 + P_y^2} = L_2 \cancel{s q_2} + q_3 c q_2 - L_2 \cancel{s q_2}$$

$$\sqrt{P_x^2 + P_y^2} = q_3 c q_2 \quad (2)$$



Dividiendo ① entre ②

$$\frac{\cancel{q_3} \operatorname{sen} q_2}{\cancel{q_3} \operatorname{cosen} q_2} = \frac{P_z - L_1}{\sqrt{P_x^2 + P_y^2}}$$

$$\operatorname{TAN} q_2 = \frac{P_z - L_1}{\sqrt{P_x^2 + P_y^2}} \Rightarrow q_2 = \operatorname{TAN}^{-1} \left(\frac{P_z - L_1}{\sqrt{P_x^2 + P_y^2}} \right) \quad \textcircled{3}$$

Sust. ③ en ①

$$q_3 \cdot \operatorname{sen} \left(\operatorname{TAN}^{-1} \left(\frac{P_z - L_1}{\sqrt{P_x^2 + P_y^2}} \right) \right) = P_z - L_1$$

$$\Rightarrow q_3 = \frac{P_z - L_1}{\operatorname{sen} \left(\operatorname{TAN}^{-1} \left(\frac{P_z - L_1}{\sqrt{P_x^2 + P_y^2}} \right) \right)}$$

Ejercicio: ¿Cuántas soluciones existen para un punto P cualquiera?
Justifique

d) Esta parte de la materia no se ha visto.