

Robótica: Atividade 02 – Teórica

Aluno: Aldemir Melo Rocha Filho

Aluno: Sandoval da Silva Almeida Junior

Aluno: Tayco Murilo Santos Rodrigues

Matricula: 17212086

Matricula: 18210505

Matricula: 17211250

Descrição da Atividade:

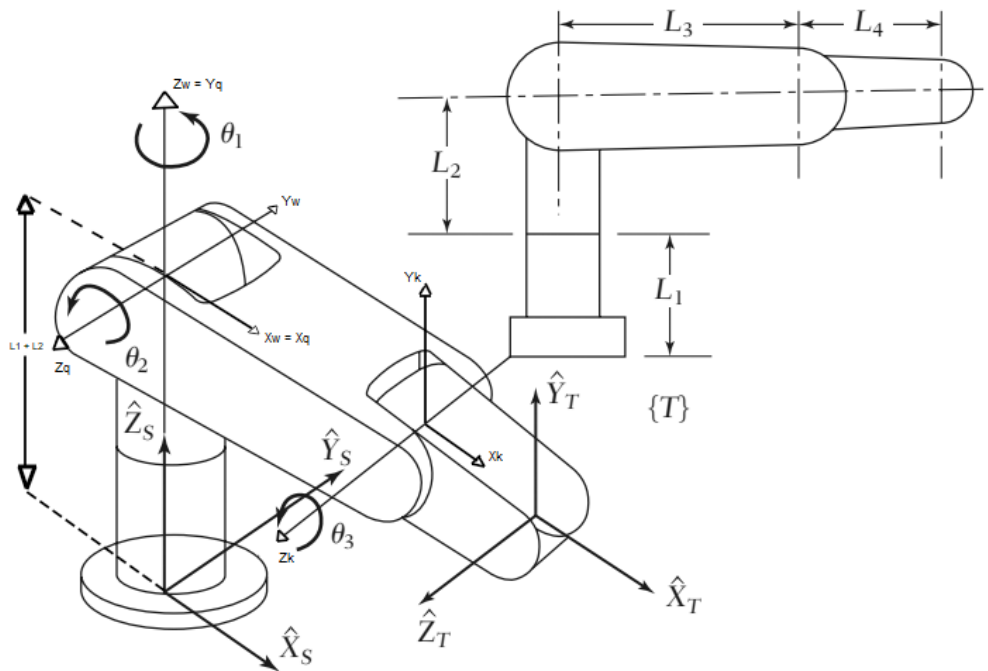
Esta atividade foca em problemas de cinemática.

Questão 1:

Para uma determinada postura do manipulador, representada por \dot{q} , teremos que $\mathcal{R}(J)$ estipula quais as velocidades possíveis no efetuador a partir das velocidades das juntas. Sendo $\dim(\mathcal{N}(J)) \neq 0$ e dado nesse caso que \dot{q} pertence a $\mathcal{N}(J)$, teremos que $v_e = 0$, ou seja, velocidade nula, com o efetuador sem alterar sua posição, mesmo que seus elos e juntas estejam se movimentando.

Questão 2:

2.a:



2.b:

| i | θ_i | d_i | a_i | α_i |
|-----|------------|-------------|-------|------------|
| 1 | θ_1 | $L_1 + L_2$ | 0 | $\pi/2$ |
| 2 | θ_2 | 0 | L_3 | 0 |
| 3 | θ_3 | 0 | L_4 | 0 |

2.c:

Temos que:

$${}^3_0T = {}^1_0T \cdot {}^2_1T \cdot {}^3_2T$$

E partindo da tabela:

$$\begin{aligned} {}^3_0T &= \begin{bmatrix} c\theta_1 & -s\theta_1 & 0 & 0 \\ s\theta_1 & c\theta_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & L_1 + L_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} c\theta_2 & -s\theta_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ s\theta_2 & c\theta_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} c\theta_3 & -s\theta_3 & 0 & L_3 \\ s\theta_3 & c\theta_3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} c\theta_{123} - c\theta_1 s\theta_{23} & -c\theta_{13}s\theta_2 - c\theta_{12}s\theta_3 & s\theta_1 & L_3 c\theta_{12} \\ s\theta_1 c\theta_{23} - s\theta_{123} & -s\theta_{12}c\theta_3 - s\theta_{13}c\theta_2 & -c\theta_1 & L_3 s\theta_1 c\theta_2 \\ s\theta_2 c\theta_3 + s\theta_3 c\theta_2 & c\theta_{23} - s\theta_{23} & 0 & L_1 + L_2 + L_3 s\theta_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

2.d:

Teremos a seguinte matriz de transformação para o efetuador final ao inserirmos uma junta prismática a partir do *frame 3*.

$${}^4_3T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & d_4 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Dessa forma:

$${}^4_0T = {}^3_0T \cdot {}^4_3T$$

Logo:

$${}^4_0T = \begin{bmatrix} c\theta_{123} - c\theta_1 s\theta_{23} & -c\theta_{13}s\theta_2 - c\theta_{12}s\theta_3 & s\theta_1 & (L_3 + d_4 c\theta_3)c\theta_{12} - d_4 c\theta_1 s\theta_{23} \\ s\theta_1 c\theta_{23} - s\theta_{123} & -s\theta_{12}c\theta_3 - s\theta_{13}c\theta_2 & -c\theta_1 & (L_3 + d_4 c\theta_3)s\theta_1 c\theta_2 - d_4 s\theta_{123} \\ s\theta_2 c\theta_3 + s\theta_3 c\theta_2 & c\theta_{23} - s\theta_{23} & 0 & L_1 + L_2 + (L_3 + d_4 s\theta_2 c\theta_3) + d_4 c\theta_1 s\theta_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

2.e:

Para a função que determina $\theta = [\theta_1, \theta_2, \theta_3]^T$ partindo da cinemática inversa precisamos resolver o seguinte sistema:

$$\begin{cases} x = L_3 c\theta_{12} \\ y = L_3 s\theta_1 c\theta_2 \\ z = L_1 + L_2 + L_3 s\theta_2 \end{cases}$$

Dessa forma obtemos o seguinte conjunto solução:

$$\begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \\ \theta_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \tan^{-1}(y/x) \\ \pm L_3 \frac{z - (L_1 + L_2)}{\sqrt{x^2 + y^2}} \end{bmatrix}$$

Questão 3:

Para a solução desse exercício e para supressão dos cálculos foi utilizado como base o conteúdo presente neste [link](#).

3.a:

Temos que a tabela de parâmetros DH para este caso é do seguinte formato:

| i | θ_i | d_i | a_i | α_i |
|-----|------------|-------|-------|------------|
| 1 | θ_1 | 0 | 0 | $\pi/2$ |
| 2 | θ_2 | 0 | L_1 | 0 |
| 3 | θ_3 | 0 | L_2 | 0 |

Dessa forma temos que:

$${}^3_0T = {}^1_0T \cdot {}^2_1T \cdot {}^3_2T$$

E partindo da tabela:

$$\begin{aligned} {}^3_0T &= \begin{bmatrix} c\theta_1 & 0 & -s\theta_1 & 0 \\ s\theta_1 & 0 & c\theta_1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} c\theta_2 & s\theta_2 & 0 & L_1c\theta_2 \\ s\theta_2 & c\theta_2 & 0 & L_1s\theta_2 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} c\theta_3 & s\theta_3 & 0 & L_2c\theta_3 \\ s\theta_3 & c\theta_3 & 0 & L_2s\theta_3 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} c\theta_{123} - c\theta_1s\theta_{23} & -c\theta_{12}s\theta_3 - c\theta_{13}s\theta_2 & -s\theta_1 & L_1c\theta_{12} + L_2c\theta_{123} - L_2c\theta_1s\theta_{23} \\ s\theta_1c\theta_{23} - s\theta_{123} & -s\theta_{12}c\theta_3 - s\theta_{13}c\theta_2 & c\theta_1 & L_1s\theta_1c\theta_2 + L_2s\theta_1c\theta_{23} - L_2s\theta_{123} \\ -c\theta_2s\theta_3 - s\theta_2c\theta_3 & s\theta_{23} - c\theta_{23} & 0 & L_1s\theta_2 + L_2s\theta_2c\theta_3 - L_2c\theta_2s\theta_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

3.b:

Podemos usar a matriz calculada no item **3.a** para determinar os valores de x, y, z para uma configuração de juntas $\theta = [\theta_1, \theta_2, \theta_3]^T$

$$Se \theta = [0.2, 0.0, 0.0]^T \rightarrow P \cong (L_1 + L_2) [0.98 \ 0.20 \ 0]^T$$

3.c:

Podemos usar a matriz calculada no item **3.a** para determinar os valores de x, y, z para uma configuração de juntas $\theta = [\theta_1, \theta_2, \theta_3]^T$

$$Se \theta = [0.0, 0.2, 0.0]^T \rightarrow P \cong (L_1 + L_2) [0.98 \ 0 \ -0.20]^T$$

3.d:

Baseado no material presente no [link](#) apresentado no início da solução, temos a seguinte solução analítica baseada na geometria do corpo:

$$\begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \\ \theta_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \tan^{-1}\left(\frac{-x}{y}\right) \\ \frac{\pi}{2} - \cos^{-1}\left(\frac{L_1^2 + L^2 - L_2^2}{2L_1L}\right) - \tan^{-1}\left(\frac{\sqrt{x^2 + y^2}}{z}\right) \\ \frac{\pi}{2} - \cos^{-1}\left(\frac{L_1^2 + L_2^2 - L^2}{2L_1L_2}\right) \end{bmatrix}$$