.ask 1

1) 1、2 关节为旋转关节,3 关节为平移关节,如图 1-1 建立 MDH 坐标系,相关参数标注在图中。

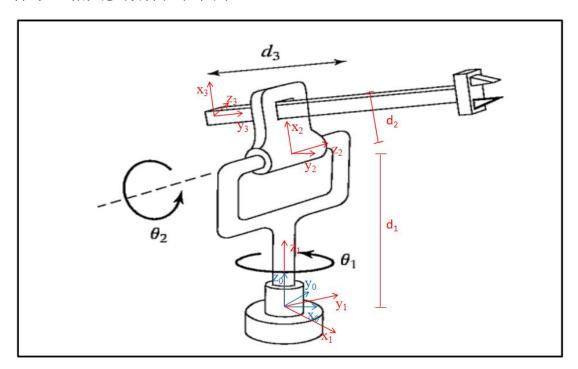


图 1-1 三连杆 RRP 机器人坐标系图

相关参数表格如下:

参数 杆件	1	2	3
θ	$ heta_{ m l}$	$ heta_2$	0
d	0	d_1	$-d_3$
α	-90°	0	0
a	0	d_2	0

2) 根据连杆变换通式,

$$^{i-1}T_i = Rot(X_i, \alpha_{i-1}) Trans(X_i, \alpha_{i-1}) Rot(Z_i, \theta_i) Trans(Z_i, d_i)$$

计算得 DH 矩阵如下:

$${}^{0}T_{1} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{1} & 0 & -\sin\theta_{1} & 0\\ \sin\theta_{1} & 0 & \cos\theta_{1} & 0\\ 0 & -1 & 0 & 0\\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \cos\theta_{2} & -\sin\theta_{2} & 0 & d_{2}\cos\theta_{1} \end{bmatrix}$$

$${}^{1}T_{2} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{2} & -\sin\theta_{2} & 0 & d_{2}\cos\theta_{2} \\ \sin\theta_{2} & \cos\theta_{2} & 0 & d_{2}\sin\theta_{2} \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^{2}T_{3} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & -d_{3} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

机构末端位姿用 DH 矩阵表示为:

$${}^{0}T_{3} = {}^{0}T_{1} \cdot {}^{1}T_{2} \cdot {}^{2}T_{3} = \begin{bmatrix} c_{1}c_{2} & -c_{1}s_{2} & -s_{1} & c_{1}d_{2}c_{2} + s_{1}(d_{3} - d_{1}) \\ s_{1}c_{2} & -s_{1}s_{2} & c_{1} & s_{1}d_{2}c_{2} + c_{1}(d_{1} - d_{3}) \\ -s_{2} & -c_{2} & 0 & -d_{2}s_{2} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

3) 相关参数中 θ_1 、 θ_2 、 d_3 为变量, d_1 、 d_2 为定值。

由 DH 矩阵第三列有:

$$a_x = -\sin\theta_1, \quad a_y = \cos\theta_1$$

由此解得θ1是唯一确定的。

分别由 DH 矩阵第一、第二列的第三行有:

$$n_z = -\sin\theta_2$$
, $o_z = -\cos\theta_2$

由此解得02是唯一确定的。

将解得的 θ_1 、 θ_2 再代入第四列中有:

$$\cos \theta_1 \cos \theta_2 d_2 + \sin \theta_1 (d_3 - d_1) = p_x$$

$$\sin \theta_1 \cos \theta_2 d_2 + \cos \theta_1 (d_1 - d_3) = p_y$$

可以解得:

$$d_3 = \frac{p_x - \cos\theta_1 \cos\theta_2 d_2}{\sin\theta_1} + d_1 = \frac{\sin\theta_1 \cos\theta_2 d_2 - p_y}{\cos\theta_1} + d_1$$

此时 d3 也是唯一确定的。

因此,若末端在机构的工作区间内,逆向运动学可以求出唯一的解,若末端不在机构的工作区间内,则无解。

Task 2

1) 所有关节均为旋转关节,如图 2-1 建立 MDH 坐标系。

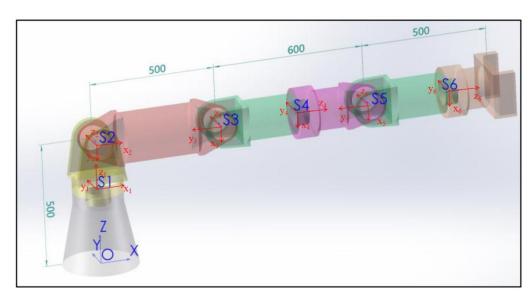


图 2-1 6R 机械臂 MDH 坐标系

参数表格如下:

杆件 参数	1	2	3	4	5	6
θ	$ heta_{ m l}$	θ_2	$\theta_3 + 90^{\circ}$	$ heta_4$	θ_5	θ_6
d	l_0	0	0	13	0	15
α	-90°	0	90°	-90°	90°	0
a	0	500	0	0	0	0

2) 根据连杆变换通式,

 $^{i-1}T_i = Rot(X_i, \alpha_{i-1})Trans(X_i, \alpha_{i-1})Rot(Z_i, \theta_i)Trans(Z_i, d_i)$ 计算得 DH 矩阵如下:

$${}^{0}T_{1} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{1} & -\sin\theta_{1} & 0 & 0 \\ \sin\theta_{1} & \cos\theta_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & l_{0} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \ \, ^{1}T_{2} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{2} & -\sin\theta_{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta_{2} & -\cos\theta_{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \ \, ^{2}T_{3} = \begin{bmatrix} -\sin\theta_{3} & -\cos\theta_{3} & 0 & 500 \\ \cos\theta_{3} & -\sin\theta_{3} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \ \, ^{3}T_{4} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{4} & -\sin\theta_{4} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -l_{3} \\ \sin\theta_{4} & \cos\theta_{4} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \ \, ^{4}T_{5} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{5} & -\sin\theta_{5} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -l_{5} \\ -\sin\theta_{5} & -\cos\theta_{5} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \ \, ^{5}T_{6} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{6} & -\sin\theta_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -l_{5} \\ \sin\theta_{6} & \cos\theta_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

末端位姿为:

$${}^{0}T_{6} = {}^{0}T_{1} \cdot {}^{1}T_{2} \cdot {}^{2}T_{3} \cdot {}^{3}T_{4} \cdot {}^{4}T_{5} \cdot {}^{5}T_{6}$$

3) 程序 Rhw3 3 main.m

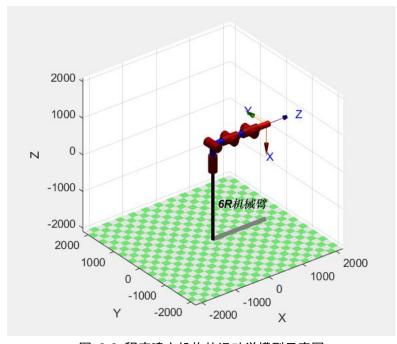


图 2-2 程序建立机构的运动学模型示意图

由图中可以看出关节 S1, S4, S6 的 Z 轴方向始终沿杆长方向,即其关节角度不影响前后两个关节原点之间的距离,在构建时可以取 1_0 =500, 1_3 =600, 1_5 =500,建立的机构的运动学模型如图 2-2 所示,满足 θ_i =0 时的要求。

4) 程序 Rhw3 4 main m

$$A_1^{-1} \cdot T^6 = A_2 \cdot A_3 \cdot A_4 \cdot A_5 \cdot A_6$$

分别取等式左右边矩阵第三行有:

$$-s_1 n_y + c_1 n_y = s_4 c_5 c_6 + c_4 s_6 \tag{2.1}$$

$$-s_1 o_x + c_1 o_y = -s_4 c_5 s_6 + c_4 c_6 \tag{2.2}$$

$$-s_1 a_x + c_1 a_y = s_4 s_5 \tag{2.3}$$

$$-s_1 p_x + c_1 p_y = 500 s_4 s_5 (2.4)$$

由式(2.3)与式(2.4)可以解出:

$$\theta_{1} = -arctan \frac{p_{y} - 500a_{y}}{500a_{x} - p_{y}}, \quad \pi - arctan \frac{p_{y} - 500a_{y}}{500a_{x} - p_{y}}$$

代入其余式中有:

$$\theta_4 = \arctan\left(\frac{\cos\theta_6 \cdot K_1 - \sin\theta_6 \cdot K_2}{\sqrt{K_1^2 + K_2^2}}, \cos\theta_6 \cdot K_2 + \sin\theta_6 \cdot K_1\right)$$

$$\theta_5 = \arccos\left(\sqrt{K_1^2 + K_2^2}\right)$$

$$\theta_6 = -\arctan\left(\frac{K_2}{K_1}\right) \pm \arccos\left(\frac{K_3}{\sqrt{1 - K_1^2 - K_2^2}}\right)$$

其中:

$$K_1 = n_y \left(\cos \theta_1 - \sin \theta_1\right)$$

$$K_2 = -\sin \theta_1 \cdot o_x + \cos \theta_1 \cdot o_y$$

$$K_3 = -\sin \theta_1 \cdot a_x + \cos \theta_1 \cdot a_y$$

代入其他式中可以解得:

$$\theta_3 = \arcsin \frac{s_1 a_x - a_1 a_y}{\sqrt{c_5^2 + s_5^2 c_4^2}} + \arctan \frac{c_4 s_5}{c_5}$$

$$\theta_2 = \arcsin \frac{s_3 c_4 s_5 + c_3 c_5}{\sqrt{a_z^2 + (c_1 a_x + s_1 a_y)^2}} + \arctan \frac{c_1 a_x + s_1 a_y}{a_z}$$

共有 2×2=4 组解。

代入

$$T = \begin{bmatrix} -0.2357 & -0.9120 & -0.3358 & 42.18 \\ 0.8894 & -0.3417 & 0.3037 & -0.7691 \\ -0.3918 & -0.2271 & 0.8916 & 1892.0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

可以解得:

$$\theta_1 = -0.628, \quad 2.513$$
 $\theta_2 = -$

将这四组解分别代入可以求出其他关节角度。

用不同的初始矩阵代入程序中可以解出以下四组解:

[-0.6283 -0.7855 -0.9424 2.9845 0.3142 -0.4713]

[2.5133 -1.3212 -0.9424 -0.0527 1.1609 -0.5997]

 $[-0.6283 \ -0.7855 \ -0.9424 \ -0.1571 \ -0.3142 \ 2.6703]$

 $[2.5133 -1.3212 -0.9424 \ 3.0889 -1.1609 \ 2.5418]$

与预期结果相符。