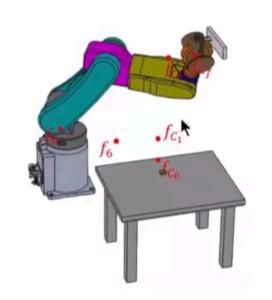
轨迹规划流程

任务定义

- □ 任務:規劃手臂「將杯子從桌面拿起到放上杯架」間的整段 軌跡
- 輔助條件:加上兩個viapoints
 - ◆ 垂直拿起杯子一小段距離
 - 到達杯架前,調整到適當姿態, 讓被子能順利放上杯架



物体各状态的位姿和旋转矩阵

在该问题下以地杆axis 0为世界系

C是指cup,即待拿取的物体,首先列出任务要求的物体在各状态下相对地杆(世界系)的位姿,并求出变换矩阵。

□ 設定2:彙整成總表以利後續軌跡規劃

	Time	X	Y	Z	$\Phi_{\mathbf{x}}$	Φ_{y}	$\Phi_{\rm z}$
P_0	0	550	270	19.5	0	0	35
P_1	2	550	270	79.5	0	0	35
P_2	6	330	372	367	0	-60	0
P_f	9	330	472	367	0	-60	0

對world frame 角度,以XYZ fixed angle計算

□ 設定3:求出各點的Transformation Matrix ⁰_CT

求解每个状态下手腕处相对地杆的位姿 $T_6^{\,0}$

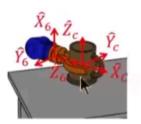
其中平移部分用于前三轴求解,旋转部分用于后三轴求解。

□ 設定4: 求出各點的Transformation Matrix ⁰T

$${}_{6}^{0}T = {}_{C}^{0}T {}_{C}^{6}T^{-1}$$

$$= {}_{C}^{0}T \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 206 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}^{-1}$$

Recall:



$${}^{0}_{6}T_{0} = \begin{bmatrix} 0 & 0.5736 & 0.8192 & 381.3 \\ 0 & -0.8192 & 0.5736 & 151.8 \\ 1 & 0 & 0 & 19.5 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad {}^{0}_{6}T_{1} = \begin{bmatrix} 0 & 0.5736 & 0.8192 & 381.3 \\ 0 & -0.8192 & 0.5736 & 151.8 \\ 1 & 0 & 0 & 79.5 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} -0.866 & 0 & 0.5 & 227 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} -0.866 & 0 & 0.5 & 227 \end{bmatrix}$$

$${}^{0}_{6}T_{2} = \begin{bmatrix} -0.866 & 0 & 0.5 & 227 \\ 0 & -1 & 0 & 372 \\ 0.5 & 0 & 0.866 & 188.6 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \qquad {}^{0}_{6}T_{f} = \begin{bmatrix} -0.866 & 0 & 0.5 & 227 \\ 0 & -1 & 0 & 472 \\ 0.5 & 0 & 0.866 & 188.6 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

根据变换矩阵整理出每个状态的位姿表:

□ 設定5:從6T得知^OP6 ORG 在各點的位置和姿態

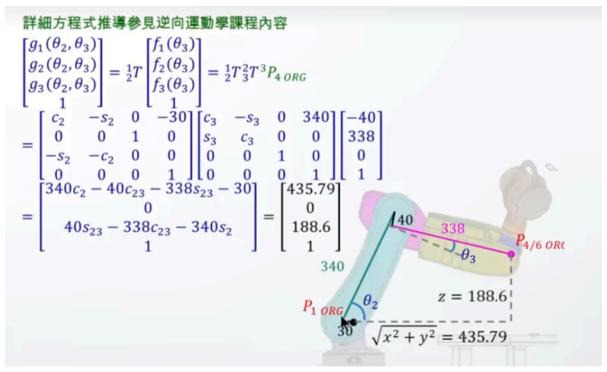
	Time	Х	Y	Z	$\Phi_{\mathbf{x}}$	Φ_{y}	$\Phi_{\rm z}$
P_0	0	381.3	151.8	19.5	-145	-90	0
P_1	2	381.3	151.8	79.5	-145	-90	0
P_2	6	227	372	188.6	0	-30	180
P_f	9	227	472	188.6	0	-30	180

在Cartesian space或joint space下进行轨迹规划

使用三次多项式或直线进行轨迹规划,求得每一时刻的位姿。如果是在Cartesian space下求解的,需要将每一时刻的位姿转化成转角。

前三轴角度求解

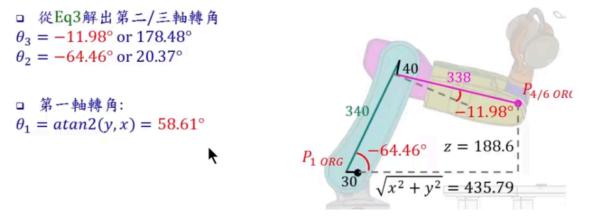
这里因为指定了是PUMA手臂,有些参数可能就是0了,所以就不需要再像之前那样层层嵌套了,直接求解也不是很负责,关键就是利用平方和。注意:这里把 T_0^1 直接作用在了(x,y,z)上



$$\begin{array}{l} \vdots \\ g_1(\theta_2, \theta_3) = 340c_2 - 40c_{23} - 338s_{23} - 30 = 435.79 \\ g_1(\theta_2, \theta_3) = -40c_{23} - 338s_{23} + 340c_2 = 465.79 \\ g_3(\theta_2, \theta_3) = +40s_{23} - 338c_{23} - 340s_2 = 188.6 \\ \end{array} \quad \begin{array}{l} \cdot \text{Eq2} \\ \cdot \text{Eq2} \end{array}$$

□ Eq1² + Eq2² → Eq3

$$40^2 + 338^2 + 340^2 + 2(40)(340)(-c_3) + 2(338)(340)(-s_3) = 252530$$



所以其实实际求解就先为了方便,把坐标做一个 T_1^0 的变换,然后利用 $x^2+y^2+z^2=g_1^2+g_2^2+g_3^2$,这就可以变成只含 θ_2 和 θ_3 的式子,然后再随便跟 g_1 、 g_2 、 g_3 其中一个联立就行。由于4,5,6轴的原点是相同的,所以用哪个表示都行,但需要是相对地杆下的位姿,所以前面才需要求解 T_6^0 。

后三轴角度求解

首先求出 R_3^0 :

□ 先求出 3R:

$${}_{3}^{0}R = X(\alpha_{0})Z(\theta_{1})X(\alpha_{1})Z(\theta_{2})X(\alpha_{2})Z(\theta_{3})$$

$${}_{3}^{0}R = X(0^{\circ})Z(58.61^{\circ})X(-90^{\circ})Z(-64.46^{\circ})X(0^{\circ})Z(-11.98^{\circ})$$

$${}_{3}^{0}R = \begin{bmatrix} 0.1222 & 0.5064 & -0.8536 \\ 0.2003 & 0.8298 & 0.5209 \\ 0.9721 & -0.2346 & 0 \end{bmatrix}$$

求解后三轴的角度其实就是在求解 R_{\circ}^6 的欧拉角,因为 θ_4 是axis 3 到axis 4的转角。

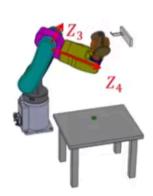
由于后三轴的角是通过欧拉角的ZYZ求解的,也就是要以axis 3这个坐标系为基准轴,先绕着 Z_3 旋转,然后绕旋转后的Y轴旋转,最后绕旋转后的Z轴旋转,这里就是将后三个坐标系合并成了一个坐标系,这样就转化成只绕自己坐标系旋转,就可以利用欧拉角的性质求解。用ZYZ的方式求解是机械臂的结构特性。

此时 X_3 是垂直于 Z_3 和 Z_4 的。如果想利用ZYZ求解,就要让 Z_3 与 Z_4 重合,因为后三轴的坐标系是设计成可以利用ZYZ旋转的,而旋转是从 Z_3 开始的。这样就要让 Z_3 旋转90度,也就是绕X轴顺时针旋转90度。这样旋转的初始坐标系就满足了ZYZ的要求。

\Box 為讓手臂姿態和ZYZ重合,需先做 3R 之中對X軸之旋轉: ${}^0R = {}^0R X(\alpha_3)$

$${}_{3}^{0}R = {}_{3}^{0}R X(-90^{\circ}) = \begin{bmatrix} 0.1222 & 0.8536 & 0.5064 \\ 0.2003 & -0.5209 & 0.8298 \\ 0.9721 & 0 & -0.2346 \end{bmatrix}$$

$${}_{6}^{3}R = {}_{3}^{0}R^{-1}{}_{6}^{0}R = \begin{bmatrix} 0.3802 & 0.2003 & 0.9030 \\ -0.7393 & 0.5209 & 0.4268 \\ -0.5558 & -0.8298 & 0.05 \end{bmatrix}$$



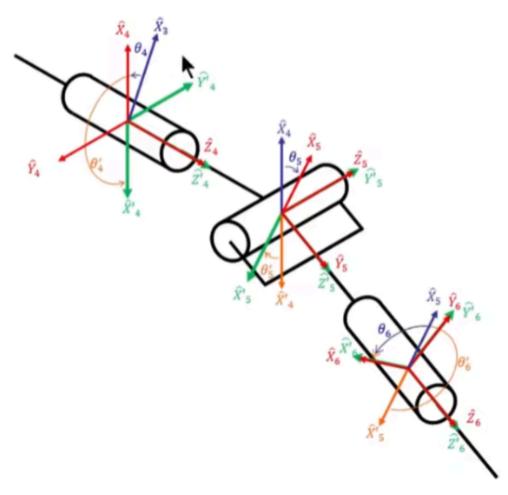
詳細方程式推導參見逆向運動學課程內容

$$\beta = Atan2\left(\sqrt{r_{31}^2 + r_{32}^2}, r_{33}\right) = -87.13^{\circ} \text{ or } 87.13^{\circ}$$

$$\alpha = Atan2\left(\frac{r_{23}}{s\beta}, \frac{r_{13}}{s\beta}\right) = -154.70^{\circ} \text{ or } 25.30^{\circ}$$

$$\gamma = Atan2\left(\frac{r_{32}}{s\beta}, \frac{-r_{31}}{s\beta}\right) = 123.81^{\circ} \text{ or } -56.19^{\circ}$$

DH definition vs. Z-Y-Z Euler Angles



求解出来ZYZ的欧拉角 α , β , γ 后,理论上来说这就是一个3到6的变换,也就是 R_6^3 ,但实际上由于这种转动方式并不是按照DH轴定义的坐标系方向进行旋转的,因此求解并没有结束,还需要对应到DH表达法中实际的 θ 。

在进行第一个Z的转动时,可以看出求解出的 $\alpha=\theta_4$,此时axis 3完全转换到了axis 4上(我猜这里是因为已知旋转矩阵,求解ZYZ欧拉角的唯一性,而Z4Z5Z6又是按ZYZ的形式构建的,所以 α,β,γ 应该就对应了axis 3转到axis 4/5/6),那么下一步就应该是对Y轴旋转,在DH表达法中对应了 θ_5 ,但此时Y轴的方向和 Y_5 是反向的,因此如果想跟DH表达法中的 θ_5 进行对应,**在第一步的Z轴旋转时需要额外多转180度**。下一步是对Y轴转,ZYZ求解出来的 β 是按Y轴与 Z_5 反向算的,因此 $\beta=-\theta_5$ 。最后是对Z轴转,同理为了跟DH表达法中的 θ_6 对应,求解出的 γ 与 θ_6 又相差了180度。

总结一下就是经过ZYZ求解出的欧拉角虽然也能代表着3到6的变换,但其每一步的旋转的欧拉角与DH表达法中的转角没有对应上,为了保证统一,需要将ZYZ求解出的欧拉角进行修正,使其成为DH表达法中的转角。

口 ZYZ的
$$(\alpha, \beta, \gamma)$$
和DH的 $(\theta_4, \theta_5, \theta_6)$,在 (θ_4, θ_6) 有 $+180$ °的差異,需補回來
$$\theta_4 = \alpha + 180$$
° = 25.30 ° or -154.70 °

$$\theta_5 = \beta$$
 = -87.13° or 87.13°
 $\theta_6 = \gamma + 180^\circ$ = -56.19° or 123.81°