

# EPSON A901S 机械臂正逆运动学算法分析

Lingtao HUANG,Yanan LI

2017年5月6日

## 1 机器人坐标系D-H参数

### 1.1 机器人示意图

机器人示意图如图1所示。

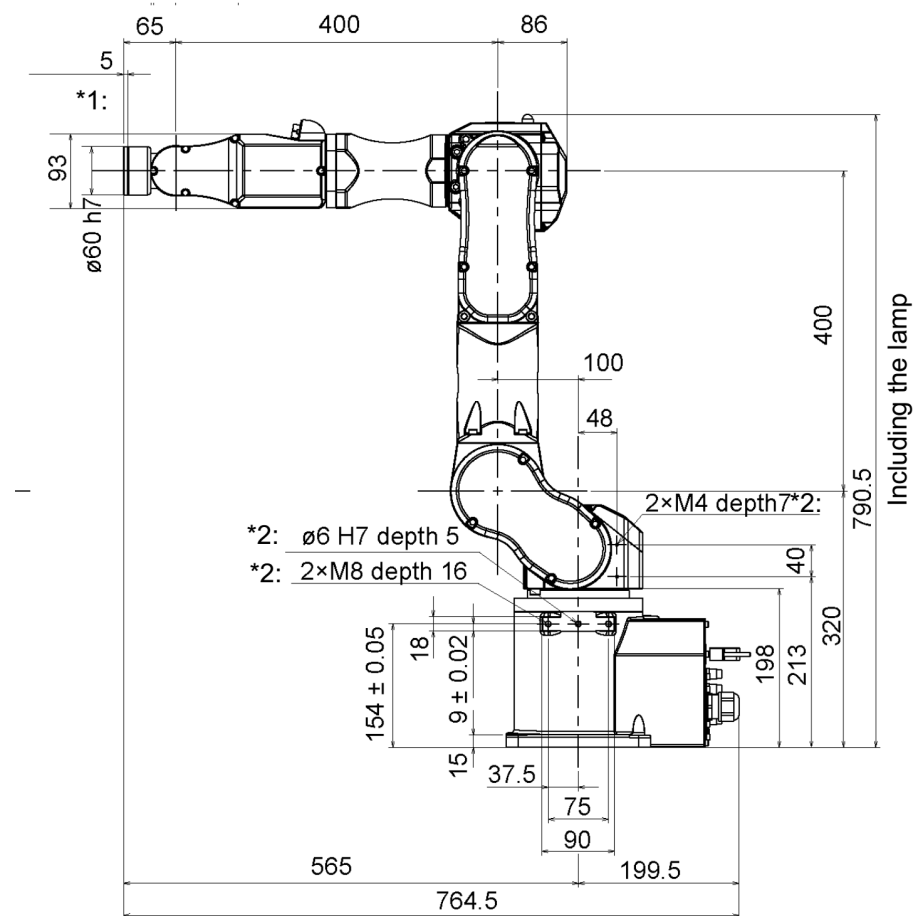


图 1: EPSON C4 A901S robot

### 1.2 机器人各关节坐标系

机器人各关节的坐标系如图2所示。

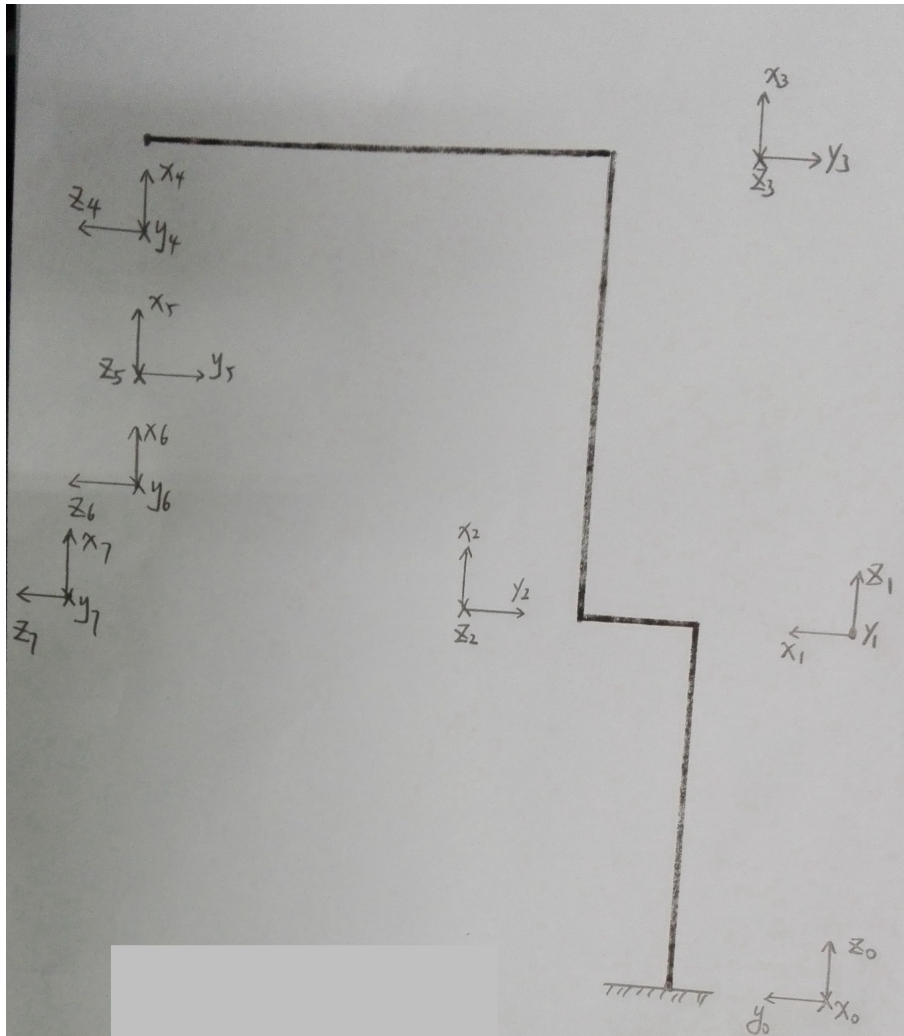


图 2: Coordinate systems of EPSON C4 A901S

### 1.3 机器人D-H参数

机器人的D-H参数如表 1 所示。

表 1: D-H parameters of the robot

i	$\alpha_{i-1}/^\circ$	$a_{i-1}/mm$	$d_i/mm$	$\theta_i/^\circ$
1	0	0	320	$90 + \varphi_1$
2	90	100	0	$90 + \varphi_2$
3	0	400	0	$\varphi_3$
4	90	0	400	$-\varphi_4$
5	-90	0	0	$\varphi_5$
6	90	0	0	$-\varphi_6$
7	0	0	65	0

## 2 旋转矩阵 $R$ 和奇次变换矩阵 $T$

首先将坐标系  $\{B\}$  和一个已知参考坐标系  $\{A\}$  重合。先将  $\{B\}$  绕  $X_A$  旋转  $xangle$  角，再绕  $Y_A$  旋转  $yangle$  角，最后绕  $Z_A$  旋转  $zangle$  角。

旋转矩阵为：

$$\begin{aligned}
 {}^A_B R_{XYZ}(x, y, z) &= R_z(zangle) R_y(yangle) R_x(xangle) \\
 &= \begin{bmatrix} cz & -sz & 0 \\ sz & cz & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} cy & 0 & sy \\ 0 & 1 & 0 \\ -sy & 0 & cy \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & cx & -sx \\ 0 & sx & cx \end{bmatrix} \quad (1) \\
 &= \begin{bmatrix} czcy & czsysx - szcx & czsycx + szsx \\ szcy & szsysx + czcx & szsycx - czsx \\ -sy & cysx & cycx \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

其中， $sx = \sin(xangle)$ ,  $cx = \cos(xangle)$ ,  $sy = \sin(yangle)$ ,  $cy = \cos(yangle)$ ,  $sz = \sin(zangle)$ ,  $cz = \cos(zangle)$ 。

因此，此旋转矩阵对应的其次变换矩阵为：

$${}^A_B T_{XYZ} = \begin{bmatrix} czcy & czsyysx - szcx & czsycx + szsx & px \\ szcy & szsyysx + czcx & szsycx - czsx & py \\ -sy & cysx & cycx & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (2)$$

其中， $px, py, pz$ 分别是 $\{B\}$ 坐标系在 $\{A\}$ 坐标系的位置 $\{px, py, pz\}$ 。

### 3 正运动学

#### 3.1 计算齐次变换矩阵 ${}^0_1 T$

$$i = 1$$

$$\alpha_0 = 0$$

$$a_0 = 0$$

$$d_1 = 320$$

$$\theta_1 = 90 + \varphi_1$$

$$c\theta_1 = \cos(90 + \varphi_1) = -\sin(\varphi_1)$$

$$s\theta_1 = \sin(90 + \varphi_1) = \cos(\varphi_1)$$

$$c\alpha_0 = \cos(0) = 1$$

$$s\alpha_0 = \sin(0) = 0$$

其次变换矩阵为：

$${}^0_1 T = \begin{bmatrix} -s1 & -c1 & 0 & 0 \\ c1 & -s1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 320 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (3)$$

#### 3.2 计算齐次变换矩阵 ${}^1_2 T$

$$i = 2$$

$$\alpha_1 = 90$$

$$a_1 = 100$$

$$d_2 = 0$$

$$\theta_2 = 90 + \varphi_2$$

$$c\theta_2 = \cos(90 + \varphi_2) = -\sin(\varphi_2)$$

$$s\theta_2 = \sin(90 + \varphi_2) = \cos(\varphi_2)$$

$$c\alpha_1 = \cos(90) = 0$$

$$s\alpha_1 = \sin(90) = 1$$

其次变换矩阵为:

$${}^1_2T = \begin{bmatrix} -s2 & -c2 & 0 & 100 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ c2 & -s2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4)$$

### 3.3 计算齐次变换矩阵 ${}^2_3T$

$$i = 3$$

$$\alpha_2 = 0$$

$$a_2 = 400$$

$$d_3 = 0$$

$$\theta_3 = \varphi_3$$

$$c\theta_3 = \cos(\varphi_3)$$

$$s\theta_3 = \sin(\varphi_3)$$

$$c\alpha_2 = \cos(0) = 1$$

$$s\alpha_2 = \sin(0) = 0$$

其次变换矩阵为:

$${}^2_3T = \begin{bmatrix} c3 & -s3 & 0 & 400 \\ s3 & c3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (5)$$

### 3.4 计算齐次变换矩阵 ${}^3_4T$

$$i = 4$$

$$\alpha_3 = 90$$

$$a_3 = 0$$

$$d_4 = 400$$

$$\theta_4 = -\varphi_4$$

$$c\theta_4 = \cos(-\varphi_4) = \cos(\varphi_4)$$

$$s\theta_4 = \sin(-\varphi_4) = -\sin(\varphi_4)$$

$$c\alpha_3 = \cos(90) = 0$$

$$s\alpha_3 = \sin(90) = 1$$

其次变换矩阵为:

$${}^3_4T = \begin{bmatrix} c4 & s4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -400 \\ -s4 & c4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (6)$$

### 3.5 计算齐次变换矩阵 ${}^4_5T$

$$i = 5$$

$$\alpha_4 = -90$$

$$a_4 = 0$$

$$d_5 = 0$$

$$\theta_5 = \varphi_5$$

$$c\theta_5 = \cos(\varphi_5)$$

$$s\theta_5 = \sin(\varphi_5)$$

$$c\alpha_4 = \cos(-90) = 0$$

$$s\alpha_4 = \sin(-90) = -1$$

其次变换矩阵为:

$${}^4_5T = \begin{bmatrix} c5 & -s5 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -s5 & -c5 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (7)$$

### 3.6 计算齐次变换矩阵 ${}^5_6T$

$$i = 6$$

$$\alpha_5 = 90$$

$$a_5 = 0$$

$$d_6 = 0$$

$$\theta_6 = -\varphi_6$$

$$c\theta_6 = \cos(-\varphi_6) = \cos(\varphi_6)$$

$$s\theta_6 = \sin(-\varphi_6) = -\sin(\varphi_6)$$

$$c\alpha_5 = \cos(90) = 0$$

$$s\alpha_5 = \sin(90) = 1$$

其次变换矩阵为:

$${}^5_6T = \begin{bmatrix} c6 & s6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ -s6 & c6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (8)$$

### 3.7 计算齐次变换矩阵 ${}^6_7T$

$$i = 7$$

$$\alpha_6 = 0$$

$$a_6 = 0$$

$$d_7 = 65$$

$$\theta_7 = 0$$

$$c\theta_7 = \cos(0) = 1$$

$$s\theta_7 = \sin(0) = 0$$

$$c\alpha_6 = \cos(0) = 1$$

$$s\alpha_6 = \sin(0) = 0$$

其次变换矩阵为:

$${}^6_7T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 65 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (9)$$

### 3.8 计算齐次变换矩阵 ${}^0_6T$

$${}^0_6T = {}^0_1T * {}^1_2T * {}^2_3T * {}^3_4T * {}^4_5T * {}^5_6T \quad (10)$$

$${}^0_7T = {}^0_6T * {}^6_7T \quad (11)$$

### 3.9 验证正运动学的正确性

${}^A_BT_{XYZ}$  可以表示第{7}坐标系相对于基坐标系{0}的其次变换矩阵  ${}^A_BT_{XYZ}$   
 $= {}^0_7T$ . 根据公式(11), 变换得到:

$${}^0_6T = {}^A_BT_{XYZ} * {}^6_7T^{-1} \quad (12)$$



单独计算等号左侧<sup>1</sup>和右侧<sup>2</sup>的矩阵，如果机器人在任意位置，两侧的矩阵都相等，则可以证明此正运动学是正确的。

## 4 逆运动学—前3个关节角

本文采用的机械臂是EPSON C4 A901S系列，后三个关节轴相较于同一点，满足 Pieper 准则，所以存在封闭解。前三个关节影响第{6}坐标系的位置，后三个关节影响第{6}坐标系的姿态。

### 4.1 第{7}坐标系转换成第{6}坐标系

已知条件：第{7}坐标系在世界坐标系的位姿  $\text{pose7} = [px7, py7, pz7, xangle, yangle, zangle]$ 。

将  $\text{pose7}$  带入到公式(12)中，即可得到矩阵  ${}^0_6T$ 。由于  ${}^0_6T$  表示第{6}坐标系相对于第{0}坐标系的齐次变换矩阵，故其第4列前3个元素表示第{6}坐标系在世界坐标系的位置  $[px, py, pz]$ ，又由于第{7}坐标系相对于第{6}坐标系姿态不发生变化，所以第{6}坐标系在世界坐标系的位姿为<sup>3</sup>：

$$\text{pose6} = [px, py, pz, xangle, yangle, zangle] \quad (13)$$

### 4.2 求关节1的角度 $a_1$

已知条件：第{6}坐标系在世界坐标系的位姿为  $\text{pose6} = [px, py, pz, xangle, yangle, zangle]$ ，并且令第{6}坐标系相对于第{0}坐标系的其次变换矩阵为  $T_{\text{pose6}}$ ，此时机器人6个关节的关节角为  $[a_1, a_2, a_3, a_4, a_5, a_6]$ 。

$$T_{\text{pose6}} = \begin{bmatrix} nx & ox & ax & px \\ ny & oy & ay & py \\ nz & oz & az & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (14)$$

由于  $T_{\text{pose6}} = {}^0_6T = {}^0_1T * {}^1_6T$ ，变换得到  ${}^1_6T = {}^0_1T^{-1} * T_{\text{pose6}}$ ，令  $T_{\text{left}} = {}^1_6T$ ， $T_{\text{right}} = {}^0_1T^{-1} * T_{\text{pose6}}$ 。

<sup>1</sup> 参看MATLAB程序 “homoMatrix.m”

<sup>2</sup> 参看MATLAB程序 “forward.m”

<sup>3</sup> 参看MATLAB程序 “WorldCoordinate6.m”

$4 \times 4$  矩阵 $T_{left}$  和  $T_{right}$ 的元素一一对应相等<sup>4</sup>,得到三个公式:

$$-(px * \cos(a1) + py * \sin(a1)) = 0 \quad (15)$$

$$(pz - 320)/400 = \cos(a2) + \sin(a2 + a3) \quad (16)$$

$$(py * \cos(a1) - px * \sin(a1) - 100)/400 = \cos(a2 + a3) - \sin(a2) \quad (17)$$

由公式(15)得到关节1的角度 $a1$ :

$$a1 = \arctan\left(\frac{-px}{py}\right) \quad (18)$$

关节1的角度 $a1$ 有两个值<sup>5</sup>:

$$\begin{cases} \begin{cases} a11 = a1 \\ a12 = a11 - \pi \end{cases} & , \quad a1 > 0 \\ \begin{cases} a12 = a1 \\ a11 = \pi + a12 \end{cases} & , \quad a1 \leq 0 \end{cases} \quad (19)$$

### 4.3 求关节3的角度 $a3$

令公式(16)左侧的式子为 $m$ , 公式(17)左侧的式子为 $n$ , 则两个方程变换成:

$$m = \cos(a2) + \sin(a2 + a3) \quad (20)$$

$$n = \cos(a2 + a3) - \sin(a2) \quad (21)$$

其中,  $m = (pz - 320)/400$ ,  $n = (py * \cos(a1) - px * \sin(a1) - 100)/400$ 。

对公式(20)和公式(21)等号两边同时平方再相加, 得到关节3的角度 $a3$ ,

$$a3 = \arcsin\left(\frac{m^2 + n^2}{2} - 1\right) \quad (22)$$

每一个 $a1$ 对应的关节3的角度 $a3$ 有两个值<sup>6</sup>:

$$\begin{cases} a31 = a3 \\ a32 = -a3 \end{cases} \quad (23)$$

又因为 $a1$ 共有2个值, 所以 $a3$ 共有4个值。

<sup>4</sup> 参看MATLAB程序 “theory123.m”

<sup>5</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle1()

<sup>6</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle3()

#### 4.4 求关节2的角度 $a_2$

将 $a_1$ 和 $a_3$ 的值带入到公式(20)和(21)中, 得到关于 $a_2$ 的方程组:

$$\cos(a_2) = \frac{n * \cos(a_3)}{2(\sin(a_3) + 1)} + \frac{m}{2} \quad (24)$$

$$\sin(a_2) = \frac{1}{2} \left( \frac{m * \cos(a_3)}{1 + \sin(a_3)} - n \right) \quad (25)$$

通过公式(24)得到 $a_2$ 的值<sup>7</sup>:

$$a_2 = \arccos\left(\frac{n * \cos(a_3)}{2(\sin(a_3) + 1)} + \frac{m}{2}\right) \quad (26)$$

其中,  $a_2$ 的正负号由 $\sin(a_2)$ 的正负号决定:

$$a_2 = \begin{cases} |a_2|, & \text{if } \sin(a_2) > 0 \\ -|a_2|, & \text{if } \sin(a_2) \leq 0 \end{cases} \quad (27)$$

每一个 $a_3$ 唯一对应一个 $a_2$ 的值, 所以 $a_2$ 也有4个值。

#### 4.5 筛选最优关节角

由上述可知, 前三个关节角共有4组可能的角度组合<sup>8</sup>:

$$\begin{cases} a_{11}, a_{21}, a_{31} \\ a_{11}, a_{22}, a_{32} \\ a_{12}, a_{23}, a_{33} \\ a_{12}, a_{24}, a_{34} \end{cases}$$

##### 4.5.1 角度范围筛选

虽然前3个关节角度有4组不同的角度组合, 但是由于机器人各关节有些角度无法到达, 以此可以排除一些角度。现在列出前三个关节的角度范围(单位: 度):

$$\begin{cases} [-170, 170] & a_1 \\ [-160, 65] & a_2 \\ [-51, 225] & a_3 \end{cases}$$

<sup>7</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle2()

<sup>8</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法Filter123()

#### 4.5.2 旋转幅度最小原则

如果根据(4.5.1)节的方法仅仅筛选得到1组角度，则此角度就是最终的关节角度组合。如果不止1组角度，则再经过本节采用的筛选方法筛选出最终的角度组合。

假设，有N组角度组合存在，先判断关节1从当前角度转到哪一组的目标角度，转动的幅度最小，则这组就是最终的组合。如果相同，再判断关节2，以此类推，就可以得到最终最优的前三个关节角度组合。

这里得到的前三个关节的角度 $a1$ ,  $a2$  和  $a3$  将用于计算 $a4$ ,  $a5$  和  $a6$  的值。

## 5 逆运动学—后3个关节角

### 5.1 求关节5的角度 $a5$

由公式(12)可知， ${}^3_6T = {}^0_3T^{-1} * {}^A_B T_{XYZ} * {}^6_7T^{-1}$ 。令  $T_{left2} = {}^3_6T$ ,  $T_{right2} = {}^0_3T^{-1} * {}^A_B T_{XYZ} * {}^6_7T^{-1}$ ，其中， $T_{right2}$  仅与  $a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle$  有关，而这些值目前都是已知的。 $T_{left2}$  与  $a4, a5, a6$  有关，这些值是待求的。

分别将 $T_{left2}$ 和 $T_{right2}$ 的表达式列出来，然后两边元素一一对应相等，并找到 $a4, a5, a6$ 关于已知角的表达式。

由  $T_{left2}(2, 3) = T_{right2}(2, 3)$  得到关于  $a5$  的表达式：

$$-\cos(a5) = f(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle) \quad (28)$$

其中， $f(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  是关于已知量  $a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle$  的表达式<sup>9</sup>。

```
double f =
- (c1*s2*s3*c2*sx - c1*c2*c3*c2*sx
- c2*c3*s1*sx*sz + s1*s2*s3*sx*sz
+ c1*c1*c2*s3*c2*cy + c1*c1*c3*s2*c2*cy
```

<sup>9</sup> 参看Csharp程序：类InvKinematics中方法GetAngle5()

$$\begin{aligned} &+ c2*s1*s1*s3*cx*cy + c3*s1*s1*s2*cx*cy \\ &+ c1*c2*c3*cx*sy*sz - c2*c3*s1*cx*cz*sy \\ &- c1*s2*s3*cx*sy*sz + s1*s2*s3*cx*cz*sy) \\ &/((c2*c2*c3*c3 + c2*c2*s3*s3 + c3*c3*s2*s2 + s2*s2*s3*s3); \end{aligned}$$

所以得到  $a5$  的值:

$$a5 = \arccos(-f) \quad (29)$$

关节5的角度  $a5$  有两个值:

$$\begin{cases} a51 = a5 \\ a52 = -a5 \end{cases} \quad (30)$$

## 5.2 求关节4的角度 $a4$

由  $T_{left2}(1,3) = T_{right2}(1,3)$  和  $T_{left2}(3,3) = T_{right2}(3,3)$  得到关于  $a4$  的表达式:

$$\begin{cases} \cos(a4) * \sin(a5) = g_1(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle) \\ -\sin(a4) * \sin(a5) = g_2(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle) \end{cases} \quad (31)$$

其中,  $g_1(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle), g_2(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  均是关于已知量  $a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle$  的表达式<sup>10</sup>。

$g_1(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  的表达式等于变量  $a4\_value$  的值,  
 $g_2(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  的表达式等于变量  $a4\_value2$  的值。

```
double a4_value =
(c1*c2*s3*cz*sx + c1*c3*s2*cz*sx
+ c2*s1*s3*sx*sz + c3*s1*s2*sx*sz
+ c1*c1*c2*c3*cx*cy + c2*c3*s1*s1*cx*cy
- c1*c1*s2*s3*cx*cy - s1*s1*s2*s3*cx*cy
- c1*c2*s3*cx*sy*sz - c1*c3*s2*cx*sy*sz
+ c2*s1*s3*cx*cz*sy + c3*s1*s2*cx*cz*sy)
/((c2*c2*c3*c3 + c2*c2*s3*s3 + c3*c3*s2*s2 + s2*s2*s3*s3);
```

<sup>10</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle4()

```
double a4_value2 = c1*sx*sz - s1*c2*sx + c1*c2*c2*sy + s1*c2*sy*sz;
```

所以在  $a5 \neq 0$  处<sup>11</sup>得到  $a4$  的值:

$$a4 = \arccos\left(\frac{g_1}{\sin(a5)}\right) \quad (32)$$

此时,  $a4$  也有两个值, 但是通过判断公式(31)中  $\sin(a4)$  的正负号, 可以唯一确定一个  $a4$  的值。

$$a4 = \begin{cases} |\arccos(\frac{g_1}{\sin(a5)})|, & \text{if } \sin(a4) > 0 \\ -|\arccos(\frac{g_1}{\sin(a5)})|, & \text{if } \sin(a4) \leq 0 \end{cases} \quad (33)$$

综上, 每一个  $a5$  唯一对应一个  $a4$ , 又由于共有2个  $a5$ , 所以  $a4$  也有2个值。

### 5.3 求关节6的角度 $a6$

由  $T_{left2}(2, 1) = T_{right2}(2, 1)$  和  $T_{left2}(2, 2) = T_{right2}(2, 2)$  得到关于  $a6$  的表达式:

$$\begin{cases} \cos(a6) * \sin(a5) = h_1(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle) \\ \sin(a6) * \sin(a5) = h_2(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle) \end{cases} \quad (34)$$

其中,  $h_1(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle), h_2(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  均是关于已知量  $a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle$  的表达式<sup>12</sup>。

$h_1(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  的表达式等于变量  $a6\_value$  的值,  $h_2(a1, a2, a3, xangle, yangle, zangle)$  的表达式等于变量  $a6\_value2$  的值。

```
double a6_value =
(c1*c1*c2*s3*sy + c1*c1*c3*s2*sy
+ c2*s1*s1*s3*sy + c3*s1*s1*s2*sy
- c1*c2*c3*cy*sz + c2*c3*s1*cy*cz
+ c1*s2*s3*cy*sz - s1*s2*s3*cy*cz)
```

<sup>11</sup>  $a5 = 0$  的情况将在(5.5.1)节讨论

<sup>12</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle6()

```

/(c2*c2*c3*c3 + c2*c2*s3*s3
+ c3*c3*s2*s2 + s2*s2*s3*s3);

double a6_value2 =
- (c1*c2*c3*cx*c3 - c1*s2*s3*cx*c3
+ c2*c3*s1*cx*s3 - s1*s2*s3*cx*s3
+ c1*c1*c2*s3*cy*sx + c1*c1*c3*s2*cy*sx
+ c2*s1*s1*s3*cy*sx + c3*s1*s1*s2*cy*sx
+ c1*c2*c3*sx*sy*s3 - c2*c3*s1*c3*sx*sy
- c1*s2*s3*sx*sy*s3 + s1*s2*s3*c3*sx*sy)
/(c2*c2*c3*c3+c2*c2*s3*s3+c3*c3*s2*s2
+ s2*s2*s3*s3);

```

所以在  $a5 \neq 0$  处<sup>13</sup>得到  $a6$  的值:

$$a6 = \arccos\left(\frac{h_1}{\sin(a5)}\right) \quad (35)$$

此时,  $a6$  也有两个值, 但是通过判断公式(34)中  $\sin(a6)$  的正负号, 可以唯一确定一个  $a6$  的值。

$$a6 = \begin{cases} |\arccos(\frac{h_1}{\sin(a5)})| & \text{if } \sin(a6) > 0 \\ -|\arccos(\frac{h_1}{\sin(a5)})| & \text{if } \sin(a6) \leq 0 \end{cases} \quad (36)$$

综上, 每一个  $a5$  唯一对应一个  $a6$ , 又由于共有2个  $a5$ , 所以  $a6$  也有2个值。

## 5.4 筛选最优关节角

由上述可知, 后三个关节角共有2组可能的角度组合:

$$\begin{cases} a41, a51, a61 \\ a42, a52, a62 \end{cases}$$

### 5.4.1 角度范围筛选

此方法与(4.5.1)节的方法是一致的, 现在列出后三个关节的角度范围<sup>14</sup>:

<sup>13</sup>  $a5 = 0$ 的情况将在(5.5.2)节讨论

<sup>14</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法Filter456()

$$\begin{cases} [-200, 200] & a4 \\ [-135, 135] & a5 \\ [-360, 360] & a6 \end{cases}$$

#### 5.4.2 旋转幅度最小原则

此方法与(4.5.2)节的方法是一致的, 在此不再赘述<sup>15</sup>。

### 5.5 $a5 = 0$ 处 $a4, a6$ 的值

#### 5.5.1 $a5 = 0$ 处求 $a4$

由公式(32)可知, 当  $a5 = 0$  时,  $a4$  解不存在。这里采用的方法<sup>16</sup>是当  $a5 = 0$  或者非常接近 0 时, 对  $a5$  补偿一个值, 使公式(32)有解。令一个临界值为  $Limit = 0.0001^\circ$ ,

$$a4 = \begin{cases} -Limit, & a5 = 0 \\ sign(a5) * Limit, & -Limit \leq a5 \leq Limit \quad AND \quad a5 \neq 0 \end{cases} \quad (37)$$

将此  $a5$  的值带入公式(32)中, 即可求出  $a4$  的值。

#### 5.5.2 $a5 = 0$ 处求 $a6$

由公式(35)可知, 当  $a5 = 0$  时,  $a6$  解不存在。这里采用和(5.5.1)节相同的方法<sup>17</sup>, 当  $a5 = 0$  或者非常接近 0 时, 对  $a5$  补偿一个值, 使公式(35)有解。

令一个临界值为  $Limit = 0.0001^\circ$ ,

$$a6 = \begin{cases} -Limit, & a5 = 0 \\ sign(a5) * Limit, & -Limit \leq a5 \leq Limit \quad AND \quad a5 \neq 0 \end{cases} \quad (38)$$

将此  $a6$  的值带入公式(35)中, 即可求出  $a6$  的值。

<sup>15</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法Filter456()

<sup>16</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle4()

<sup>17</sup> 参看Csharp程序: 类InvKinematics中方法GetAngle6()