# Fundamentals of Robotics

Jiangnan University
The School of Mechanical Engineering
The Department of Mechatronics (和电系)



<u>Li Ting's Research and Teaching Web: http://liting.51.net</u>

TEL: 13861838060 QQ: 693667274







1 机器人学

第三章 机器人运动学

# 第三章

# 机器人运动学

(2010版本)

## 第三章微分运动和速度

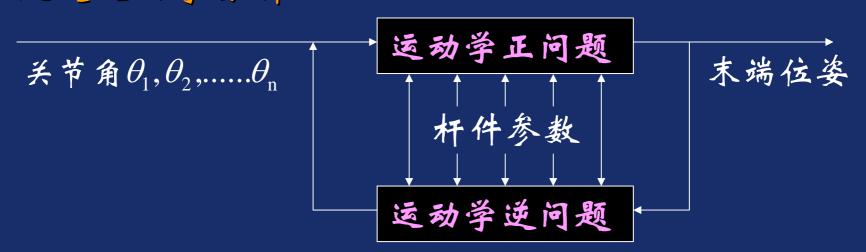
- 3.1 机器人运动方程的表示
- 3.2 机械手运动方程的求解
- 3.3 PUMA560机器人运动方程
- 3.4 小结

#### 1



有一个拘型已知的机器人,即它的所有连杆长度和关节角度都是已知的,那么计算机器人手的位姿就称为正运动学分析。

如果要将机器人的手放在一个期望的位姿,就必须知道机器人的每一个连杆的长度和关节的角度,才能将手定位在所期望的位姿,这就叫做逆运动学分析。



第三章 机器人运动学



- A矩阵:一个描述连杆坐标系间相对平移和旋 转的齐次变换。
- T矩阵: A矩阵的乘积。 对于六连杆机械手, 有下列T矩阵:

$$T_6 = A_1 A_2 A_3 A_4 A_5 A_6 \tag{3.1}$$

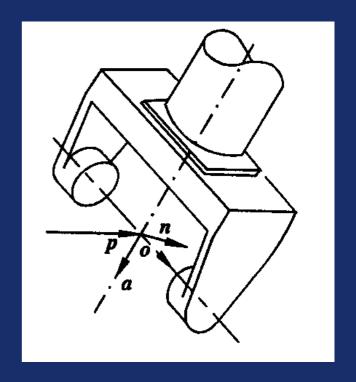
一个六连杆机械手可具有六个自由度,每个连杆含有一个自由度,并能在其运动范围内任意定位与定向。



#### § 3.1.1 运动姿态和方向角

- 机械手的运动方向
  - 原点由矢量P表示。
  - 接近矢量a: Z向矢量
  - 方向矢量O: Y向矢量
  - 法线矢量n: 它与矢量 O和a一起构成一个右手

矢量集合,并由矢量的交乘所规定: n = o×a。





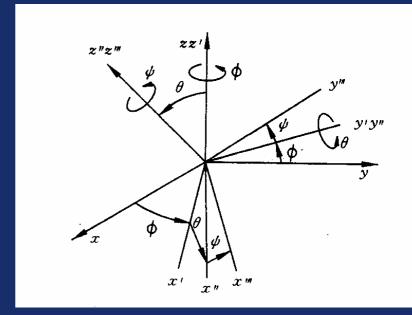
因此,变换T6具有下列元素。

$$T_{6} = \begin{bmatrix} n_{x} & o_{x} & a_{x} & p_{x} \\ n_{y} & o_{y} & a_{y} & p_{y} \\ n_{z} & o_{z} & a_{z} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
(3.2)

六连杆机械手的T矩阵(T6)可由指定其16个元素的数值来决定。在这16个元素中,只有12个元素具有实际含义。

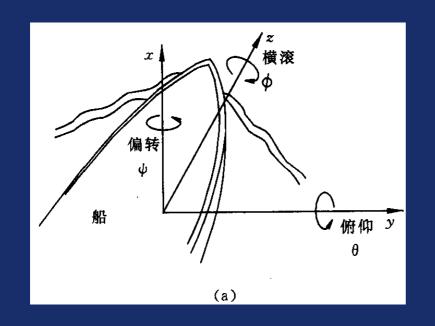


- 用旋转序列表示运动姿态
  - 机械手的运动姿态往往由 一个绕轴X, Y和 Z的旋转 序列来规定。这种转角的 序列,称为欧拉 (Euler) 角。
  - 欧拉角用一个绕 Z轴 图3.2 欧拉角的定义 旋转 Φ角, 再绕新的 Y轴 旋转 θ角, 最后绕新 Z的轴旋转 Φ角来描述任何 可能的姿态, 见图3.2。
  - 在任何旋转序列下,旋转次序是十分重要的。





用横滚、俯仰和偏转角表示运动姿态
 另一种常用的旋转集合是横滚(roll)、俯仰(pitch)和偏转(yaw)。



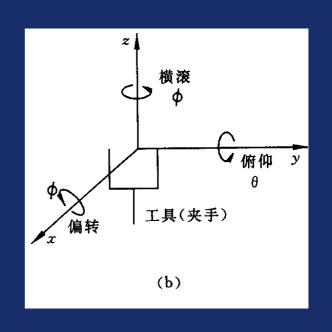


图3.3 用横滚、俯仰和偏转表示机械手运动姿态



对于旋转次序,规定:

$$RPY(\varphi, \theta, \psi) = Rot(z, \varphi)Rot(y, \theta)Rot(x, \psi)$$

式中,RPY表示横滚、俯仰和偏转三旋转的组合变换。也就是说,先绕X轴旋转角 $\psi$ ,再绕Y轴旋转角 $\theta$ ,最后绕Z轴旋角 $\phi$ 。



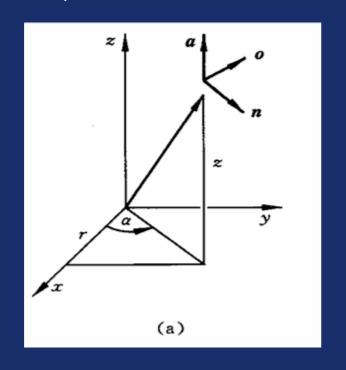
#### § 3.1.2 运动位置和坐标

一旦机械手的运动姿态由某个姿态变换规定之后,它在基系中的位置就能够由左乘一个对应于矢量P的平移变换来确定:

$$T_6 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & p_x \\ 0 & 1 & 0 & p_y \\ 0 & 0 & 1 & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
[某姿态变换] (3.6)



• 用柱面坐标表示运动位置 用柱面坐标来表示机械手手臂的位置,即表示其平移变换。如图3.4(a)所示,



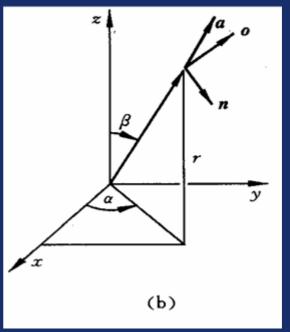


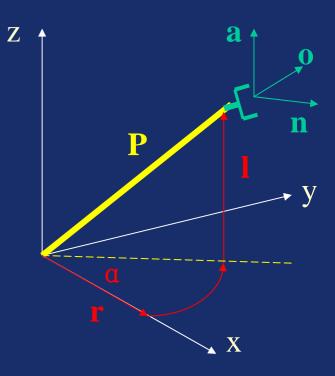
图3.4 用柱面坐标和球面坐标表示位置



$$^{R}T_{P} = T_{cyl}(r, \alpha, l) = Trans(0, 0, l)Rot(z, \alpha)Trans(r, 0, 0)$$

$${}^{R}T_{P} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & l \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C\alpha & -S\alpha & 0 & 0 \\ S\alpha & C\alpha & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & r \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^{R}T_{P} = T_{cyl} = \begin{bmatrix} C\alpha & -S\alpha & 0 & rC\alpha \\ S\alpha & C\alpha & 0 & rS\alpha \\ 0 & 0 & 1 & l \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

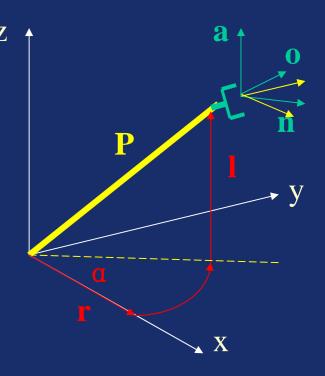




 $T_{cyl} \bullet Rot(z,-\alpha)$ 

$$= \begin{bmatrix} C\alpha & -S\alpha & 0 & rC\alpha \\ S\alpha & C\alpha & 0 & rS\alpha \\ 0 & 0 & 1 & l \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C(-\alpha) & -S(-\alpha) & 0 & 0 \\ S(-\alpha) & C(-\alpha) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & rC\alpha \\ 0 & 1 & 0 & rS\alpha \\ 0 & 0 & 1 & l \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$





用球面坐标表示运动位置
 用球面坐标表示手臂运动位置矢量的方法。这个方法对应于沿轴平移,再绕轴旋转角,最后绕轴旋转角,如图3.4(b)所示,即为:

 $Sph(\alpha, \beta, r) = Rot(z, \alpha)Rot(y, \beta)Trans(0, 0, r)$ 

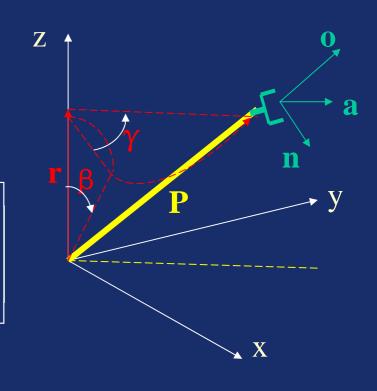
式中, Sph表示球面坐标组合变换。



$$^{R}T_{P} = T_{sph}(r, \beta, \gamma) = Rot(z, \gamma)Rot(y, \beta)Trans(0, 0, r)$$

$$= \begin{bmatrix} C\gamma & -S\gamma & 0 & 0 \\ S\gamma & C\gamma & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C\beta & 0 & S\beta & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -S\beta & 0 & C\beta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & r \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$^{R}T_{P} = T_{sph} = \begin{bmatrix} C\beta \cdot C\gamma & -S\gamma & S\beta \cdot C\gamma & rS\beta \cdot C\gamma \\ C\beta \cdot S\gamma & C\gamma & S\beta \cdot S\gamma & rS\beta \cdot S\gamma \\ -S\beta & 0 & C\beta & rC\beta \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$





#### § 3.1.3 连杆变换矩阵及其乘积

广义连杆
 相邻坐标系间及其相应连杆可以用齐次变换矩阵来表示。要求出操作手所需要的变换矩阵,每个连杆都要用广义连杆来描述。在求得相应的广义变换矩阵之后,可对其加以修正,以适合每个具体的连杆。



机器人机械手是由一系列连接在一起的连杆(杆件)构成的。需要用两个参数来描述一个连杆,即公共 法线距离 $a_i$ 和垂直于 $a_i$ 所在平面内两轴的夹角 $\alpha_i$ ;需要另外两个参数来表示相邻两杆的关系,即两连杆 的相对位置 $d_i$ 和两连杆法线的夹角 $\theta_i$ ,如图3.5所示。

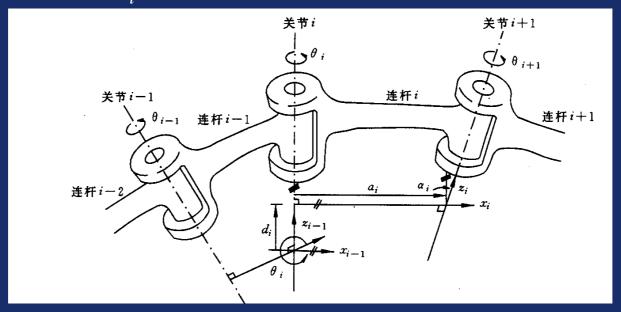


图3.5 转动关节连杆四参数示意图



机器人机械手上坐标系的配置取决于机械手连杆连接的类型。有两种连接——转动关节和棱柱联轴节。现在来考虑棱柱联轴节(平动关节)的情况。图3.6 示出其特征参数 θ. d和 α。

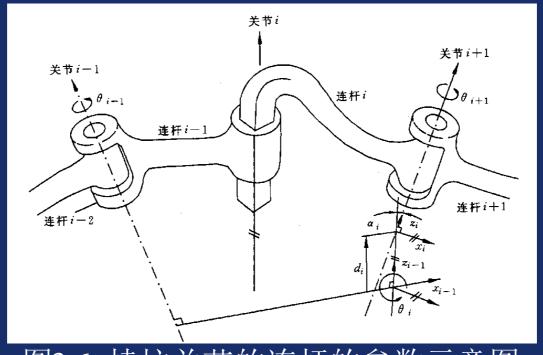


图3.6 棱柱关节的连杆的参数示意图

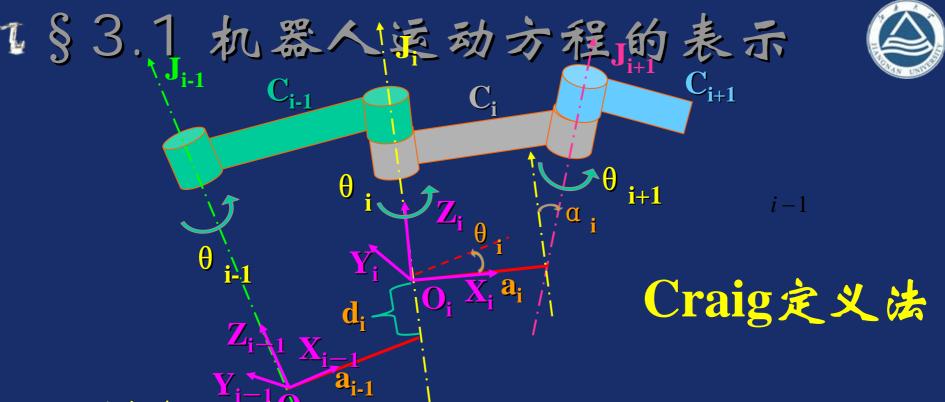
第三章 机器人运动学



• 广义变换矩阵

按照下列顺序建立相邻两连杆i-1与i之间的相对关系。

- (1) 绕 $z_{i-1}$  轴旋转  $\theta_i$  角,使  $x_{i-1}$  轴转到与  $x_i$  同一平面内。
- (2) 沿 $Z_{i-1}$ 轴平移一距离  $d_i$ ,把 $X_{i-1}$ 移到与 $X_i$ 同一直线上。
- (3) 沿i 轴平移一距离 $a_{i-1}$ ,把连杆i-1的坐标系移到使其原点与连杆n的坐标系原点重合的地方。
- (4) 统  $x_{i-1}$  轴旋转 $\alpha_{i-1}$  角,使 $z_{i-1}$  转到与 $z_i$  同一直线上。



- 连杆变换矩阵\ -G| 坐标系经过两次旋转和两次平移可以变换到 C|坐标系
  - ✓ 第一次: 沿X<sub>i-1</sub>轴平移a<sub>i-1</sub>,将O<sub>i-1</sub>移动到O'<sub>i-1</sub>。
  - ✓ 第二次:以 $X_{i-1}$ 轴为转轴,旋转 $\alpha_{i-1}$ 角度,使新的 $Z_{i-1}(Z'_{i-1})$ 轴与 $Z_{i}$ 轴同向。
  - ✓ 第三次:  $2_i$ 轴平移 $d_i$ , 使新的 $O'_{i1}$ 移动到 $O_{i0}$
  - ✓ 第四次:以 $Z_i$ 轴为转轴,旋转 $\theta_i$ 角度,使新的 $X_{i-1}(X'_{i-1})$ 轴与 $X_i$ 轴同向。

至此,坐标系 $O_{i,1}X_{i,1}Y_{i,1}Z_{i,1}$ 与坐标系 $O_{i}X_{i}Y_{i}Z_{i}$ 已经完全重合。这种关系可以用连杆 $C_{i,1}$ 到连杆 $C_{i}$ 的4个齐次变换来描述。总的变换矩阵(D-H矩阵)为:

 $A_i = \text{Trans}(a_{i-1}, 0, 0) \text{Rot}(x_{i-1}, \alpha_{i-1}) \text{Trans}(0, 0, d_i) \text{Rot}(z_i, \theta_i)$ 



 $A_i = \text{Trans}(a_{i-1}, 0, 0) \text{Rot}(x_{i-1}, \alpha_{i-1}) \text{Trans}(0, 0, d_i) \text{Rot}(z_i, \theta_i)$ 

$$= \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & a_{i-1} \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & c\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1} & 0 \\ 0 & s\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c\theta_i & -s\theta_i & 0 & 0 \\ s\theta_i & c\theta_i & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c\theta_i & -s\theta_i & 0 & a_{i-1} \\ s\theta_i c\alpha_{i-1} & c\theta_i c\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1} & -d_i s\alpha_{i-1} \\ s\theta_i s\alpha_{i-1} & c\theta_i s\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1} & d_i c\alpha_{i-1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_{i} = \begin{bmatrix} c\theta_{i} & -s\theta_{i} & 0 & a_{i-1} \\ s\theta_{i}c\alpha_{i-1} & c\theta_{i}c\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1} & -d_{i}s\alpha_{i-1} \\ s\theta_{i}s\alpha_{i-1} & c\theta_{i}s\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1} & d_{i}c\alpha_{i-1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



• 用A矩阵表示T矩阵 机械手的末端装置即为连杆6的坐标系,它与连 杆 坐标系的关系可由<sup>i-1</sup>T<sub>6</sub>表示为:

$$^{i-1}T_6 = A_i A_{i+1} \cdots A_6 \tag{3.15}$$

可得连杆变换通式为:



如果机械手与参考坐标系的相对关系是由变换Z 来表示的,而且机械手与其端部工具的关系由变 换 E表示,那么此工具端部对参考坐标系的位置 和方向可由变换 X表示如下:

可求得: 
$$X = ZT_6E$$

$$T_6 = Z^{-1} X E^{-1} (3.17)$$



§ 3.2.1 欧拉变换解

• 基本隐式方程的解

令

$$Euler(\phi, \theta, \psi) = T$$

(3.23)

由式(3.4)和(3.23)得到:

$$\begin{bmatrix} n_{x} & o_{x} & a_{x} & p_{x} \\ n_{y} & o_{y} & a_{y} & p_{y} \\ n_{z} & o_{z} & a_{z} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c\phi c\theta c\psi - s\phi s\psi & -c\phi c\theta s\psi - s\phi c\psi & c\phi s\theta & 0 \\ s\phi c\theta c\psi + s\phi s\psi & -s\phi c\theta s\psi + c\phi c\psi & s\phi s\theta & 0 \\ -s\theta c\psi & s\theta s\psi & c\theta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

(3.24)



#### 得到9个隐式方程,如下:

$$n_{x} = c\varphi c\theta c\psi - s\varphi s\psi$$

$$n_{y} = s\varphi c\theta c\psi + c\varphi s\psi$$

$$n_{z} = -s\theta c\psi$$

$$o_{x} = -c\varphi c\theta s\psi - s\varphi c\psi$$

$$o_{y} = -s\varphi c\theta s\psi + c\varphi c\psi$$

$$o_{z} = s\theta s\psi$$

$$a_{z} = c\varphi s\theta$$

$$a_{y} = s\varphi s\theta$$

$$a_{z} = c\theta$$



• 用双变量反正切函数确定角度 在求解时, 总是采用双变量反 正切函数atan2来确定角度。 atan2提供二个自变量,即纵 坐标和横坐标,见图3.8。当一  $\pi \leq \theta \leq \pi$ , 由atan2反求角 度时,同时检查V和X的符号来 确定其所在象限。这一 函数也能检验什么时候X或V为 0, 并反求出正确的角度。 atan2的精确程度对其整个定 义域都是一样的。

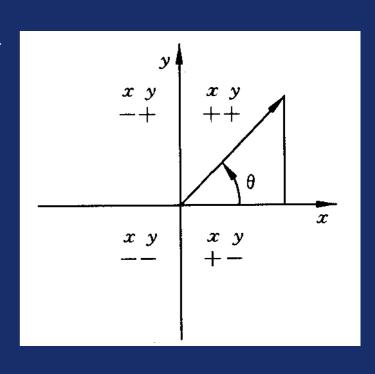


图3.8 反正切函数atan2



• 用显式方程求各角度

要求得方程式的解,采用另一种通常能够导致显式解答的方法。用未知逆变换依次左乘已知方程,对于欧拉变换有:

$$Rot(z,\phi)^{-1}T = Rot(y,\theta)Rot(z,\psi)$$
 (3.37)

$$Rot(y,\theta)^{-1}Rot(z,\phi)^{-1}T = Rot(z,\psi)$$
 (3.38)

式(3.37)的左式为已知变换的函数,而右式各元素或者为0,或者为常数。



求解方程,整理之后确定其等价欧拉角:

$$\phi = \operatorname{atan2}(a_{y}, a_{x}), \quad \phi = \phi + 180^{\circ}$$

$$\theta = \operatorname{atan2}(c\phi a_{x} + s\phi a_{y}, a_{z}) \qquad (3.46)$$

$$\psi = \operatorname{atan2}(-s\phi n_{x} + c\phi n_{y}, -s\phi o_{x} + c\phi o_{y})$$

如果已知一个表示任意旋转的齐次变换,那么就能够确定其等价欧拉角。



- 直接从显式方程来求解用滚动、俯仰和偏转表示的变换方程。
- · RPY变换各角如下:

$$\phi = \operatorname{atan2}(n_{y}, n_{x})$$

$$\phi = \phi + 180^{\circ}$$

$$\theta = \operatorname{atan2}(-n_{z}, c\phi n_{x} + s\phi n_{y})$$

$$\psi = \operatorname{atan2}(s\phi a_{x} - c\phi a_{y}, -s\phi o_{x} + c\phi o_{y})$$

$$(3.52)$$



- 把求解滚、仰和偏变换方程的技术用于球面坐标表示的运动方程。
- 球面变换的解为:

$$\alpha = \operatorname{atan2}(p_{y}, p_{x}), \alpha = \alpha + 180^{\circ}$$

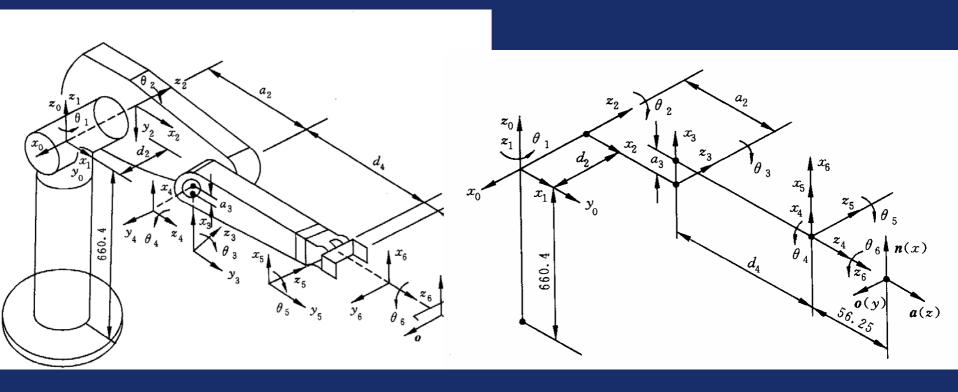
$$\beta = \operatorname{atan2}(c\alpha p_{x} + s\alpha p_{y}, p_{z})$$

$$r = s\beta(c\alpha p_{x} + s\alpha p_{y}) + c\beta p_{z}$$

$$(3.58)$$

#### § 3.3.1 PUMA560运动分析

- PUMA 560是属于关节式机器人,6个关节都是转动关节。前3个关节确定手腕参考点的位置,后3个关节确定手腕的方位。
- 各连杆坐标系如图3.9所示。相应的连杆参数列于表3.1。



(a) 结构图

(b) 坐标图

图3.9 PUMA 560机器人的连杆坐标系

#### 表3.1 PUMA 560机器人的连杆参数

连杆i	变量 $\theta_i$	$\alpha_{i-1}$	$a_{i-1}$	$d_i$	变量范围
1	θ <sub>1</sub> (90°)	0°	0	0	-160°~160°
2	$\theta_2$ (0°)	-90°	0	$d_2$	−225°~45°
3	θ <sub>3</sub> (-90°)	0°	$a_2$	0	−45°~225°
4	θ <sub>4</sub> (0°)	-90°	$a_3$	$d_4$	-110°~170°
5	θ <sub>5</sub> (0°)	90°	0	0	-100°~100°
6	$\theta_6(0^\circ)$	90°	0	0	-266°~266°

据式(3.16)和表3.1所示连杆参数,可求得各连杆变换矩阵如下:

$${}^{0}T_{1} = \begin{bmatrix} c\theta_{1} & -s\theta_{1} & 0 & 0 \\ s\theta_{1} & c\theta_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^{2}T_{3} = \begin{bmatrix} c\theta_{3} & -s\theta_{3} & 0 & a_{2} \\ s\theta_{3} & c\theta_{3} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

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

$${}^{3}T_{4} = \begin{bmatrix} c\theta_{4} & -s\theta_{4} & 0 & a_{3} \\ 0 & 0 & 1 & d_{4} \\ -s\theta_{4} & -c\theta_{4} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



$${}^{4}T_{5} = \begin{bmatrix} c\theta_{5} & -s\theta_{5} & 0 & 0\\ 0 & 0 & -1 & 0\\ s\theta_{5} & c\theta_{5} & 0 & 0\\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^{4}T_{5} = \begin{bmatrix} c\theta_{5} & -s\theta_{5} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ s\theta_{5} & c\theta_{5} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \qquad {}^{5}T_{6} = \begin{bmatrix} c\theta_{6} & -s\theta_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -s\theta_{6} & -c\theta_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

· 各连杆变换矩阵相乘,得PUMA 560的机械 手变换矩阵:

$${}^{0}T_{6} = {}^{0}T_{1}(\theta_{1})^{1}T_{2}(\theta_{2})^{2}T_{3}(\theta_{3})^{3}T_{4}(\theta_{4})^{4}T_{5}(\theta_{5})^{5}T_{6}(\theta_{6})$$
 (3.59)

即  $\theta_1, \theta_2, \dots, \theta_6$  为关节变量的函数。

#### 于是, 可求得机械手的变换矩阵:

 $p_z = -a_3 s_{23} - a_2 s_2 - d_4 c_{23}$ 

为了校验所得 $^0T_6$ 的正确性,计算 $\theta_1=90^\circ$ , $\theta_2=0^\circ$ , $\theta_3=-90^\circ$ , $\theta_4=\theta_5=\theta_6=0^\circ$ 时手臂变换矩阵 $^0_6T$ 的值。

$${}^{\mathbf{0}}\mathbf{T_{6}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & -d_{2} \\ 0 & 0 & 1 & a_{2} + d_{4} \\ 1 & 0 & 0 & a_{3} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix};$$

将PUMA 560的运动方程 (3.64) 写为:

$${}^{0}T_{6} = \begin{bmatrix} n_{x} & o_{x} & a_{x} & p_{x} \\ n_{y} & o_{y} & a_{y} & p_{y} \\ n_{z} & o_{z} & a_{z} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = {}^{0}T_{1}(\theta_{1})^{1}T_{2}(\theta_{2})^{2}T_{3}(\theta_{3})^{3}T_{4}(\theta_{4})^{4}T_{5}(\theta_{5})^{5}T_{6}(\theta_{6})$$
(3.65)

若末端连杆的位姿已经给定,即n,o,a和p为已知,则求关节变量  $\theta_1,\theta_2,\cdots,\theta_6$ 的值称为运动反解。

1. 
$$x y \theta_1$$
  ${}^0T_1^{-1} {}^0T_6 = {}^1T_2 {}^2T_3 {}^3T_4 {}^4T_5 {}^5T_6$ 

$$A_{1}^{-1}T = \begin{bmatrix} c\theta_{1} & s\theta_{1} & 0 & 0 \\ -s\theta_{1} & c\theta_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} n_{x} & o_{x} & a_{x} & p_{x} \\ n_{y} & o_{y} & a_{y} & p_{y} \\ n_{z} & o_{z} & a_{z} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} t_{111} & t_{112} & t_{113} & c\theta_{1}p_{x} + s\theta_{1}p_{y} \\ t_{121} & t_{122} & t_{123} & t_{133} \\ t_{131} & t_{132} & t_{133} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_{2}A_{3}A_{4}A_{5}A_{6} = \begin{bmatrix} m_{111} & m_{112} & m_{113} \\ m_{121} & m_{122} & m_{123} \\ m_{131} & m_{132} & m_{133} \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_{2}c\theta_{2} + a_{3}c(\theta_{2} + \theta_{3}) - d_{4}s(\theta_{2} + \theta_{3}) \\ d_{2} \\ -a_{2}s\theta_{2} - a_{3}s(\theta_{2} + \theta_{3}) - d_{4}c(\theta_{2} + \theta_{3}) \end{bmatrix}$$

#### $-s\theta_1 p_x + c\theta_1 p_y = d_2$

$$\Leftrightarrow p_x = \rho c \phi, \quad p_y = \rho s \phi, \quad \rho = \sqrt{p_x^2 + p_y^2}, \quad \phi = \arctan 2(p_y, p_x)$$

$$\sin(\phi - \theta_1) = \frac{d_2}{\rho}, \quad \cos(\phi - \theta_1) = \pm \sqrt{1 - \left(\frac{d_2}{\rho}\right)^2}$$

月有2组解

$$\phi - \theta_1 = \operatorname{a} \tan 2\left(\frac{d_2}{\rho}, \pm \sqrt{1 - \left(\frac{d_2}{\rho}\right)^2}\right),$$

$$\phi - \theta_1 = a \tan 2(\frac{d_2}{\rho}, \pm \sqrt{1 - \left(\frac{d_2}{\rho}\right)^2}),$$

$$\theta_1 = a \tan 2(p_y, p_x) - a \tan 2(\frac{d_2}{\rho}, \pm \sqrt{1 - \left(\frac{d_2}{\rho}\right)^2})$$

$$= a \tan 2(p_y, p_x) - a \tan 2(d_2, \pm \sqrt{p_x^2 + p_y^2 - d_2^2})$$

#### 2. 求取 θ 3

$$\begin{cases} c\theta_{1}p_{x} + s\theta_{1}p_{y} = a_{2}c\theta_{2} + a_{3}c(\theta_{2} + \theta_{3}) - d_{4}s(\theta_{2} + \theta_{3}) \\ p_{z} = -a_{2}s\theta_{2} - a_{3}s(\theta_{2} + \theta_{3}) - d_{4}c(\theta_{2} + \theta_{3}) \\ -s\theta_{1}p_{x} + c\theta_{1}p_{y} = d_{2} \end{cases}$$

#### 对上式取平方和,有:

$$-s\theta_3 d_4 + c\theta_3 a_3 = k$$

$$k = \frac{p_x^2 + p_y^2 + p_z^2 - a_2^2 - a_3^2 - d_2^2 - d_4^2}{2a_2}$$

$$\theta_3 = a \tan 2(a_3, d_4) - a \tan 2(k, \pm \sqrt{a_3^2 + d_4^2 - k^2})$$

 $\theta_3$ 有2组解

3.  $\mathfrak{x}\mathfrak{R}\mathfrak{\theta}_{2}$   ${}^{2}T_{3}^{-1}T_{2}^{-1}T_{1}^{-1}T_{6}^{-1}={}^{3}T_{4}^{4}T_{5}^{5}T_{6}$ 

$$A_3^{-1}A_2^{-1}A_1^{-1}T = \begin{bmatrix} c\theta_1c(\theta_2 + \theta_3) & s\theta_1c(\theta_2 + \theta_3) & -s(\theta_2 + \theta_3) & -a_2c\theta_3 \\ -c\theta_1s(\theta_2 + \theta_3) & -s\theta_1s(\theta_2 + \theta_3) & -c(\theta_2 + \theta_3) & a_2s\theta_3 \\ -s\theta_1 & c\theta_1 & 0 & -d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} n_x & o_x & a_x & p_x \\ n_y & o_y & a_y & p_y \\ n_z & o_z & a_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$=\begin{bmatrix} t_{311} & t_{312} & c\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_x + s\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_y - s(\theta_2 + \theta_3) a_z \\ t_{321} & t_{322} & -c\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) a_x - s\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) a_y - c(\theta_2 + \theta_3) a_z \\ t_{331} & t_{332} & -s\theta_1 a_x + c\theta_1 a_y \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) p_x + s\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) p_y - s(\theta_2 + \theta_3) p_z - a_2 c\theta_3 \\ -c\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) p_x - s\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) p_y - c(\theta_2 + \theta_3) p_z - a_2 c\theta_3 \\ -c\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) p_x - s\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) p_y - c(\theta_2 + \theta_3) p_z - a_2 c\theta_3 \\ -s\theta_1 p_x + c\theta_1 p_y - d_2 \end{bmatrix}$$

$$t_{312} \quad c\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_x + s\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_y - s(\theta_2 + \theta_3) a_z \\ t_{322} \quad -c\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) a_x - s\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) a_y - c(\theta_2 + \theta_3) a_z \\ t_{332} \quad -s\theta_1 a_x + c\theta_1 a_y \\ 0 \quad 0 \quad 1$$

$$c\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) p_x + s\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) p_y - s(\theta_2 + \theta_3) p_z - a_2 c\theta_3 \\ -c\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) p_x - s\theta_1 s(\theta_2 + \theta_3) p_y - c(\theta_2 + \theta_3) p_z + a_2 s\theta_3 \\ -s\theta_1 p_x + c\theta_1 p_y - d_2 \\ 1$$

$$A_4 A_5 A_6 = \begin{bmatrix} m_{111} & m_{112} & -c\theta_4 s\theta_5 \\ m_{121} & m_{122} & c\theta_5 & d_4 \\ m_{131} & m_{132} & s\theta_4 s\theta_5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} c\theta_{1}c(\theta_{2} + \theta_{3})p_{x} + s\theta_{1}c(\theta_{2} + \theta_{3})p_{y} - s(\theta_{2} + \theta_{3})p_{z} - a_{2}c\theta_{3} = a_{3} \\ -c\theta_{1}s(\theta_{2} + \theta_{3})p_{x} - s\theta_{1}s(\theta_{2} + \theta_{3})p_{y} - c(\theta_{2} + \theta_{3})p_{z} + a_{2}s\theta_{3} = d_{4} \end{cases}$$

$$\begin{cases} s(\theta_2 + \theta_3) = \frac{(-a_3 - a_2 c \theta_3) p_z + (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y) (a_2 s \theta_3 - d_4)}{p_z^2 + (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y)^2} \\ c(\theta_2 + \theta_3) = \frac{(-d_4 - a_2 s \theta_3) p_z - (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y) (-a_2 c \theta_3 - a_3)}{p_z^2 + (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y)^2} \end{cases}$$

$$\theta_2 + \theta_3 = a \tan 2((-a_3 - a_2 c \theta_3) p_z + (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y)(a_2 s \theta_3 - d_4), (-d_4 - a_2 s \theta_3) p_z - (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y)(-a_2 c \theta_3 - a_3))$$

$$\theta_2 = a \tan 2((-a_3 - a_2 c \theta_3) p_z + (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y)(a_2 s \theta_3 - d_4), (-d_4 - a_2 s \theta_3) p_z - (c \theta_1 p_x + s \theta_1 p_y)(-a_2 c \theta_3 - a_3)) - \theta_3$$

由于 $\theta_1$ 和  $\theta_3$ 各有两组解,所以  $\theta_2$  有4组解

### 4. $\mathfrak{X}\mathfrak{N}\mathfrak{G}_4$ ${}^2T_3^{-1}T_2^{-1}T_1^{-1}T_6 = {}^3T_4^{\phantom{4}}T_5^{\phantom{5}}T_6$

$$\begin{cases} c\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_x + s\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_y - s(\theta_2 + \theta_3) a_z = -c\theta_4 s\theta_5 \\ -s\theta_1 a_x + c\theta_1 a_y = s\theta_4 s\theta_5 \end{cases}$$

当
$$s\theta_{5}\neq 0$$
时,

$$\begin{cases} \theta_{41} = a \tan 2(-s\theta_1 a_x + c\theta_1 a_y, -c\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_x - s\theta_1 c(\theta_2 + \theta_3) a_y + s(\theta_2 + \theta_3) a_z) \\ \theta_{42} = \theta_{41} + \pi \end{cases}$$

<u>64</u>有2组解

5. 
$$x y \theta_5$$
  ${}^3T_4^{-1} {}^2T_3^{-1} {}^1T_2^{-1} {}^0T_1^{-1} {}^0T_6 = {}^4T_5^{5} T_6$ 

$$A_{5}A_{6} = \begin{bmatrix} c\theta_{5}c\theta_{6} & -c\theta_{5}s\theta_{6} & -s\theta_{5} & 0 \\ s\theta_{6} & c\theta_{6} & 0 & 0 \\ s\theta_{5}s\theta_{6} & -s\theta_{5}c\theta_{6} & c\theta_{5} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} [c\theta_1c(\theta_2+\theta_3)c\theta_4+s\theta_1s\theta_4]a_x + [s\theta_1c(\theta_2+\theta_3)c\theta_4-c\theta_1s\theta_4]a_y - s(\theta_2+\theta_3)c\theta_4a_z = -s\theta_5 \\ -c\theta_1s(\theta_2+\theta_3)a_x - s\theta_1s(\theta_2+\theta_3)a_y - c(\theta_2+\theta_3)a_z = c\theta_5 \end{cases}$$

$$\theta_5 = a \tan 2(s\theta_5, c\theta_5)$$

6. 
$$\mathfrak{K}\mathfrak{R}\mathfrak{h}_{6}$$
  ${}^{4}T_{5}^{-13}T_{4}^{-12}T_{3}^{-11}T_{2}^{-10}T_{1}^{-10}T_{6}={}^{5}T_{6}$ 

$$A_6 = \begin{bmatrix} c\theta_6 & -s\theta_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -s\theta_6 & -c\theta_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} -[c\theta_{1}c(\theta_{2}+\theta_{3})s\theta_{4}-s\theta_{1}c\theta_{4}]n_{x}-[s\theta_{1}c(\theta_{2}+\theta_{3})s\theta_{4}+c\theta_{1}c\theta_{4}]n_{y}+s(\theta_{2}+\theta_{3})s\theta_{4}n_{z}=s\theta_{6} \\ \{[c\theta_{1}c(\theta_{2}+\theta_{3})c\theta_{4}+s\theta_{1}s\theta_{4}]c\theta_{5}-c\theta_{1}s(\theta_{2}+\theta_{3})s\theta_{5}\}n_{x}+\{[s\theta_{1}c(\theta_{2}+\theta_{3})c\theta_{4}-c\theta_{1}s\theta_{4}]c\theta_{5} \\ -s\theta_{1}s(\theta_{2}+\theta_{3})s\theta_{5}\}n_{y}-[s(\theta_{2}+\theta_{3})c\theta_{4}c\theta_{5}+c(\theta_{2}+\theta_{3})s\theta_{5}]n_{z}=c\theta_{6} \\ \theta_{6}=a\tan 2(s\theta_{6},c\theta_{6}) \end{cases}$$

PUMA560机器人的逆向运动学共有8组解

> 求取步骤

$$\theta_1$$
,  $\theta_3 \rightarrow \theta_2 \rightarrow \theta_4 \rightarrow \theta_5 \rightarrow \theta_6$ 

 $\theta_{11} \longrightarrow \theta_{21} \longrightarrow \theta_{41} \longrightarrow \theta_{51} \longrightarrow \theta_{61}$   $\theta_{42} \longrightarrow \theta_{52} \longrightarrow \theta_{62}$   $\theta_{12} \longrightarrow \theta_{22} \longrightarrow \theta_{43} \longrightarrow \theta_{53} \longrightarrow \theta_{63}$   $\theta_{44} \longrightarrow \theta_{54} \longrightarrow \theta_{64}$   $\theta_{31} \longrightarrow \theta_{23} \longrightarrow \theta_{45} \longrightarrow \theta_{55} \longrightarrow \theta_{65}$   $\theta_{46} \longrightarrow \theta_{56} \longrightarrow \theta_{66}$   $\theta_{32} \longrightarrow \theta_{24} \longrightarrow \theta_{47} \longrightarrow \theta_{57} \longrightarrow \theta_{67}$   $\theta_{48} \longrightarrow \theta_{58} \longrightarrow \theta_{68}$ 

> 解的取值

#### 1§3.4 小结



- 机器人运动方程的表示
  - 用变换矩阵表示机械手的运动方向
  - 用转角(即欧拉角)变换序列表示运动姿态
  - 用横滚、俯仰和偏转角表示运动姿态
- 机器人运动方程的求解
  - 欧拉变换解
  - 滚-仰-偏变换解
  - 球面变换解
- PUMA560机器人运动方程的表示和求解



# 第三章结束,一个数据。