二、四元数与姿态阵间的关系

从上面我们知道了四元数的定义,可这四个数和我们要求的三个姿态角有什么关系呢?下面 是详细的推导,同样摘自《惯性导航》-秦永元 P292-297。

四元数与姿态阵间的关系——摘自《惯性导航》-秦永元 P292-297

9.2.2 四元数与姿态阵间的关系

设有参考坐标系 R,坐标轴为 x_0 、 y_0 、 z_0 ,坐标轴方向的单位向量为 i_0 、 j_0 、 k_0 。刚体相对 R 系作定点转动,定点为 O。取坐标系 b 与刚体固联,b 系的坐标轴为 x、y、z,坐标轴方向的单位向量为 i、j、k。假设初始时刻 b 系与 R 系重合。为了便于分析刚体的空间角位置,在刚体上取一点 A,转动点 O 至该点引位置向量 OA,如图 9. 2. 1 所示。则该位置向量的空间位置实际上描述了刚体的空间角位置。

设刚体以 $\omega = \omega_x i + \omega_y j + \omega_z k$ 相对 R 系旋转,初始时刻位置向量处于 OA = r,经过时间 t 后位置向量处于 OA' = r'。根据欧拉定理,仅考虑刚体在 0 时刻和 t 时刻的角位置时,刚体从 A 位置转到 A'位置的转动可等效成绕瞬轴 u (单位向量)转过 θ 角一次完成。这样,位置向量 做圆锥运动,A 和 A'位于同一圆上,r 和 r'位于同一圆锥面上。

下面分析 r'与 r 的关系。在圆上取一点 B,使 $\angle AO'B=90^{\circ}$,由图得

$$OO' = (r \cdot u)u$$

$$O'A = r - OO' = r - (r \cdot u)u$$

$$O'B = u \times O'A$$

$$= u \times r - (r \cdot u)u \times u = u \times r$$

$$O'A' = O'A\cos\theta + O'B\sin\theta$$

$$= r\cos\theta - (r \cdot u)u\cos\theta + u \times r\sin\theta$$

所以

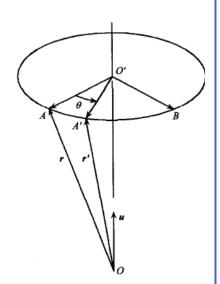
$$r' = OO' + O'A' = r\cos\theta + (1 - \cos\theta)$$

 $\times (r \cdot u)u + u \times r\sin\theta$

由三重矢积计算公式:

$$u \times (u \times r) = u(u \cdot r) - (u \cdot u)r$$

= $(r \cdot u)u - r$



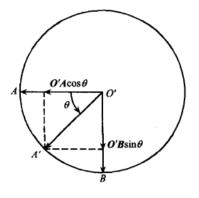


图 9.2.1 刚体的等效旋转

即

$$(r \cdot u)u = r + u \times (u \times r)$$

所以

$$r' = r\cos\theta + (1 - \cos\theta)[r + u \times (u \times r)] + u \times r\sin\theta$$
$$= r + u \times r\sin\theta + (1 - \cos\theta)u \times (u \times r)$$

将上式向 R 系内投影:

$$r'^{R} = r^{R} + (u \times r)^{R} \sin \theta + (1 - \cos \theta) [u \times (u \times r)]^{R}$$

记

$$r'^{R} = \begin{bmatrix} r'_{x} \\ r'_{y} \\ r'_{z} \end{bmatrix}, \qquad r^{R} = \begin{bmatrix} r_{x} \\ r_{y} \\ r_{z} \end{bmatrix}, \qquad u^{R} = \begin{bmatrix} l \\ m \\ n \end{bmatrix}$$

又根据叉乘关系表达式:

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{r})^{R} = \begin{bmatrix} 0 & -n & m \\ n & 0 & -l \\ -m & l & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_{x} \\ r_{y} \\ r_{z} \end{bmatrix}$$

记

$$U = \begin{bmatrix} 0 & -n & m \\ n & 0 & -l \\ -m & l & 0 \end{bmatrix}$$
 (9.2.23)

则

$$(\mathbf{u} \times \mathbf{r})^{R} = \mathbf{U}\mathbf{r}^{R}$$
$$[\mathbf{u} \times (\mathbf{u} \times \mathbf{r})]^{R} = \mathbf{U} \cdot \mathbf{U}\mathbf{r}^{R}$$

所以

$$\mathbf{r}^{\prime R} = \mathbf{r}^{R} + \mathbf{U}\mathbf{r}^{R}\sin\theta + (1 - \cos\theta)\mathbf{U} \cdot \mathbf{U}\mathbf{r}^{R}$$
$$= \left(\mathbf{I} + 2\mathbf{U}\sin\frac{\theta}{2}\cos\frac{\theta}{2} + 2\sin^{2}\frac{\theta}{2}\mathbf{U} \cdot \mathbf{U}\right)\mathbf{r}^{R}$$
(9. 2. 24)

令

$$D = I + 2U\sin\frac{\theta}{2}\cos\frac{\theta}{2} + 2\sin^2\frac{\theta}{2}U \cdot U$$
 (9. 2. 25)

则式(9.2.24)可写成:

$$\mathbf{r}^{\prime R} = \mathbf{D}\mathbf{r}^{R} \tag{9.2.26}$$

记初始时刻的刚体固联坐标系为 b_0 ,由于初始时刻刚体固联坐标系与参考坐标系重合,所以

$$r^{R} = r^{b_0} (9.2.27)$$

而在转动过程中,位置向量和b系都同刚体固联,所以位置向量和b系的相对角位置始终不变,即有

$$\mathbf{r}^{b_0} = \mathbf{r}^{\prime \, b} \tag{9.2.28}$$

将式(9.2.28)代入式(9.2.27),得

$$\mathbf{r}^R = \mathbf{r}^{\prime b} \tag{9.2.29}$$

将式(9.2.29)代入式(9.2.26),得

$$r'^R = Dr'^b$$

该式说明 D 即为 b 系至 R 系的坐标变换矩阵,根据式(9.2.25)和式(9.2.23)

$$C_b^R = D = I + 2U\sin\frac{\theta}{2}\cos\frac{\theta}{2} + 2\sin^2\frac{\theta}{2}U \cdot U \qquad (9. 2. 30a)$$

即

$$C_b^R = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} + 2\cos\frac{\theta}{2} \begin{bmatrix} 0 & -n\sin\frac{\theta}{2} & m\sin\frac{\theta}{2} \\ n\sin\frac{\theta}{2} & 0 & -l\sin\frac{\theta}{2} \\ -m\sin\frac{\theta}{2} & l\sin\frac{\theta}{2} & 0 \end{bmatrix}$$

$$+2\begin{bmatrix} -(m^{2}+n^{2})\sin^{2}\frac{\theta}{2} & lm\sin^{2}\frac{\theta}{2} & ln\sin^{2}\frac{\theta}{2} \\ lm\sin^{2}\frac{\theta}{2} & -(l^{2}+n^{2})\sin^{2}\frac{\theta}{2} & mn\sin^{2}\frac{\theta}{2} \\ ln\sin^{2}\frac{\theta}{2} & mn\sin^{2}\frac{\theta}{2} & -(m^{2}+l^{2})\sin^{2}\frac{\theta}{2} \end{bmatrix}$$
(9. 2. 30b)

今

$$\begin{cases} q_0 = \cos \frac{\theta}{2} \\ q_1 = l \sin \frac{\theta}{2} \\ q_2 = m \sin \frac{\theta}{2} \\ q_3 = n \sin \frac{\theta}{2} \end{cases}$$
 (9. 2. 31)

并以 q_0,q_1,q_2,q_3 构造四元数:

$$Q = q_0 + q_1 \mathbf{i}_0 + q_2 \mathbf{j}_0 + q_3 \mathbf{k}_0 = \cos \frac{\theta}{2} + (l\mathbf{i}_0 + m\mathbf{j}_0 + n\mathbf{k}_0) \sin \frac{\theta}{2}$$

$$= \cos \frac{\theta}{2} + \mathbf{u}^R \sin \frac{\theta}{2}$$

$$(9.2.32)$$

则可得如下结论:

- (1) 四元数 $Q = \cos \frac{\theta}{2} + u^R \sin \frac{\theta}{2}$ 描述了刚体的定点转动,即当只关心 b 系相对 R 系的角位置时,可认为 b 系是由 R 系经过无中间过程的一次性等效旋转形成的, Q 包含了这种等效旋转的全部信息: u^R 为旋转瞬轴和旋转方向, θ 为转过的角度。
- (2) 四元数可确定出 b 系至 R 系的坐标变换矩阵。将式(9.2.31)代入式(9.2.30),得

$$C_b^R = \begin{bmatrix} 1 - 2(q_2^2 + q_3^2) & 2(q_1q_2 - q_0q_3) & 2(q_1q_3 + q_0q_2) \\ 2(q_1q_2 + q_0q_3) & 1 - 2(q_1^2 + q_3^2) & 2(q_2q_3 - q_0q_1) \\ 2(q_1q_3 - q_0q_2) & 2(q_2q_3 + q_0q_1) & 1 - 2(q_1^2 + q_2^2) \end{bmatrix}$$
(9. 2. 33)

由于 $\|Q\| = q_0^2 + q_1^2 + q_2^2 + q_3^2 = \cos^2\frac{\theta}{2} + (l^2 + m^2 + n^2)\sin^2\frac{\theta}{2} = 1$,所以可进一 步推得如下结论:

- (1) 描述刚体旋转的四元数是规范化四元数。

(2) 式(9.2.33)可写成:
$$C_b^R = \begin{bmatrix} q_0^2 + q_1^2 - q_2^2 - q_3^2 & 2(q_1q_2 - q_0q_3) & 2(q_1q_3 + q_0q_2) \\ 2(q_1q_2 + q_0q_3) & q_0^2 - q_1^2 + q_2^2 - q_3^2 & 2(q_2q_3 - q_0q_1) \\ 2(q_1q_3 - q_0q_2) & 2(q_2q_3 + q_0q_1) & q_0^2 - q_1^2 - q_2^2 + q_3^2 \end{bmatrix}$$

(9.2.34)

如果参考坐标系 R 是导航坐标系 n,刚体固联坐标系 b 为机体坐标系,则坐标 变换阵 C^R 就是姿态矩阵 C^R ,而由姿态矩阵可计算出航向角和姿态角。

设运载体的航向角为 Ψ (习惯上以北偏东为正),俯仰角为 θ ,横滚角为 γ ,取地 理坐标系 g 为导航坐标系,并规定 x_s, y_s, z_s 的指向依次为东、北、天,则机体坐标系 b 与导航坐标系 n(即地理坐标系 g)的关系如图 1.2.3 所示。

由该图可得三次基本旋转对应的坐标变换阵为

$$\boldsymbol{C}_{n}^{1} = \boldsymbol{C}_{g}^{1} = \begin{bmatrix} \cos \boldsymbol{\Psi} & -\sin \boldsymbol{\Psi} & 0\\ \sin \boldsymbol{\Psi} & \cos \boldsymbol{\Psi} & 0\\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
(9.2.37)

$$C_1^b = C_2^b C_1^2 = \begin{bmatrix} \cos \gamma & 0 & -\sin \gamma \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin \gamma & 0 & \cos \gamma \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta & \sin \theta \\ 0 & -\sin \theta & \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} \cos \gamma & \sin \theta \sin \gamma & -\cos \theta \sin \gamma \\ 0 & \cos \theta & \sin \theta \\ \sin \gamma & -\sin \theta \cos \gamma & \cos \theta \cos \gamma \end{bmatrix}$$
(9.2.38)

$$C_n^b = C_1^b \cdot C_n^1$$

$$= \begin{bmatrix} \cos \gamma \cos \Psi + \sin \gamma \sin \Psi \sin \theta & -\cos \gamma \sin \Psi + \sin \gamma \cos \Psi \sin \theta & -\sin \gamma \cos \theta \\ \sin \Psi \cos \theta & \cos \Psi \cos \theta & \sin \theta \\ \sin \gamma \cos \Psi - \cos \gamma \sin \Psi \sin \theta & -\sin \gamma \sin \Psi - \cos \gamma \cos \Psi \sin \theta & \cos \gamma \cos \theta \end{bmatrix}$$

(9.2.39)

记 $C_b^n = \begin{bmatrix} T_{11} & T_{12} & T_{13} \\ T_{21} & T_{22} & T_{23} \end{bmatrix}$,由于n 系至b 系的旋转过程中坐标系始终保持直角坐

标系,所以 C% 为正交矩阵

$$\boldsymbol{C}_{n}^{b} = (\boldsymbol{C}_{b}^{n})^{\mathrm{T}} = \begin{bmatrix} T_{11} & T_{21} & T_{31} \\ T_{12} & T_{22} & T_{32} \\ T_{13} & T_{23} & T_{33} \end{bmatrix}$$
(9. 2. 40)

比较式(9.2.39)和式(9.2.40),得

$$\begin{cases} \theta = \arcsin(T_{32}) \\ \gamma_{\pm} = \arctan\left(-\frac{T_{31}}{T_{33}}\right) \\ \Psi_{\pm} = \arctan\left(\frac{T_{12}}{T_{22}}\right) \end{cases}$$
(9.2.41)

航向角和横滚角的真值按表 9.2.1 和表 9.2.2 确定。

表 9.2.1 航向角型真值表

T 22	T ₁₂	₩
→0	+	90°
→0	_	-90°
+	+	Ψ ±
+	_	Ψ±
_	+	Ψ±+180°
_	-	Ψ±-180°

表 9.2.2 横滚角7真值表

γ _±	T'33	γ
+	+	γ _±
+	_	γ _± -180°
_	ı —	γ _± +180°

上述分析说明:如果表征 n 系至 b 系的旋转四元数 Q 已确定,则按式(9. 2. 33) 或式(9. 2. 34)可计算出姿态阵 C_b ,再按式(9. 2. 41)和表 9. 2. 1 及表 9. 2. 2 可确定出运载体的航向角、俯仰角和横滚角,因此,四元数 Q 包含了所有的姿态信息,捷联惯导中的姿态更新实质上是如何计算四元数 Q。

呃,粘了这么多其实就是为了想知道推导过程小伙伴好理解,真正有用的就是 (9.2.34) 这个公式。▲这个公式把四元数转换成了方向余弦矩阵中的几个元素,再用这几个元素转换为欧拉角。就求解除了姿态!

$$m{C}_b^R = egin{bmatrix} q_0^2 + q_1^2 - q_2^2 - q_3^2 & 2(q_1q_2 - q_0q_3) & 2(q_1q_3 + q_0q_2) \ 2(q_1q_2 + q_0q_3) & q_0^2 - q_1^2 + q_2^2 - q_3^2 & 2(q_2q_3 - q_0q_1) \ 2(q_1q_3 - q_0q_2) & 2(q_2q_3 + q_0q_1) & q_0^2 - q_1^2 - q_2^2 + q_3^2 \end{bmatrix}$$

(9, 2, 34)

先从四元数 q0~q3 转成方向余弦矩阵:

$$\begin{bmatrix} \mathbf{x}_b \\ \mathbf{y}_b \\ \mathbf{z}_b \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_0^2 + q_1^2 - q_2^2 - q_3^2 & 2(q_1q_2 - q_0q_3) & 2(q_1q_3 + q_0q_2) \\ 2(q_1q_2 + q_0q_3) & q_0^2 - q_1^2 + q_2^2 - q_3^2 & 2(q_2q_3 - q_0q_1) \\ 2(q_1q_3 - q_0q_2) & 2(q_2q_3 + q_0q_1) & q_0^2 - q_1^2 - q_2^2 + q_3^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}_n \\ \mathbf{y}_n \\ \mathbf{z}_n \end{bmatrix}$$

再从方向余弦矩阵转换为欧拉角:

$$heta=\sin^{-1}$$
(T_{32})—— 俯仰角pitch $heta=\tan^{-1}$ ($-\frac{T_{31}}{T_{33}}$)—— 横滚角 $roll$ $heta=\tan^{-1}$ ($\frac{T_{12}}{T_{22}}$)—— 航向角 yaw

好的,公式原理都讲清楚了,下面来看一下匿名的代码:

```
//四元数转欧拉角,这里四元数是 q1~q4 和公式里 q0~q3 相对应。
void Quaternion::to_euler(float *roll, float *pitch, float *yaw)
{
    if (roll) {
        *roll = degrees(atan2f(2.0f*(q1*q2 + q3*q4),1 - 2.0f*(q2*q2 + q3*q3)));
        //*roll = degrees(atan2f(-2.0f*(q2*q4 - q1*q3),1 - 2.0f*(q2*q2 + q3*q3)));
    }
    if (pitch) {
        // 使用 safe_asin() 来处理 pitch 接近 90/-90 时的奇点
        *pitch = degrees(safe_asin(2.0f*(q1*q3 - q2*q4)));
        //*pitch = degrees(safe_asin(2.0f*(q3*q4 + q1*q2)));
    }
    if (yaw) {
        *yaw = degrees(atan2f(2.0f*(q2*q3 - q1*q4), 2.0f*(q1*q1 + q2*q2) - 1));
        //*yaw = degrees(atan2f(2.0f*(q2*q3 - q1*q4), 2.0f*(q1*q1 + q3*q3) - 1));
    }
}
```

对比余弦矩阵转换为欧拉角的公式很容易理解了吧,注意一下,红色是匿名原版的代码,和公式还是有出入的,自己细心观察一下吧。被注释了的黑色代码是我根据上面的公式写的。但黑色的求解出来的欧拉角反映出来的姿态是不对的,具体表现为俯仰(pitch)和横滚(roll)是相反的,为啥根据公式写的是不对的?群里的小伙伴给与了我热心的解答。

这个错误主要是由于方向余弦矩阵的旋转顺序不一样,也就是公式 (9.2.39) 不一样,这是由于旋转的先后顺序不同引起的,具体大家参考《惯性导航》绪论来看就能明白,因为这一点小弟还有点混乱,就点到这为止。

$$C_n^b = C_1^b \cdot C_n^1$$

$$= \begin{bmatrix} \cos \gamma \cos \Psi + \sin \gamma \sin \Psi \sin \theta & -\cos \gamma \sin \Psi + \sin \gamma \cos \Psi \sin \theta & -\sin \gamma \cos \theta \\ \sin \Psi \cos \theta & \cos \Psi \cos \theta & \sin \theta \\ \sin \gamma \cos \Psi - \cos \gamma \sin \Psi \sin \theta & -\sin \gamma \sin \Psi - \cos \gamma \cos \Psi \sin \theta & \cos \gamma \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$(9.2.39)$$

以上就是四元数求解欧拉角的方法。通过公式可以看到,要求欧拉角需要求得四元数的方向 余弦矩阵;要求得四元数方向余弦矩阵,需要求得四元数 q0~q3,那么如何求得 q0~q3?接下来 详细介绍。