航天器姿态动力学与控制

易鹏

中山大学

内部版本号: V1.06.015 (内测版)

2022年3月8日

目录

符号说明 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
第1	章	航天器姿态运动学····································	
	1.1	航天器常用坐标系····································	
		1.1.1 基本概念 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		1.1.2 地心赤道惯性坐标系	
		1.1.3 地心赤道旋转坐标系	
		1.1.4 轨道坐标系和星体坐标系······2	
	1.2	姿态参数 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		1.2.1 向量的描述及向量运算的矩阵表示 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		1.2.2 方向余弦矩阵 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		1.2.3 欧拉角····· 55	
		1.2.4 欧拉轴角 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		1.2.5 四元数 ····· ··· ··· ··· ··· ··· ··· ··· ···	
		1.2.6 欧拉参数 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		1.2.7 其他类型的姿态参数 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	1.3	姿态运动学方程 • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
		1.3.1 方向余弦矩阵的微分方程······21	
第 2	章	参考内容 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	2.1	旋转四元数参数的化简 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	2.2	旋转的欧拉轴 / 角参数表达和四元数表达的等价性 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	2.3	向量运算的矩阵表示 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		2.3.1 向量叉乘的矩阵表示 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		2.3.2 向量两边乘同一个向量运算的矩阵表示·····28	
		2.3.3 三维方阵与单位正交基的矩阵乘法 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
附录	₹···		
	a.	参考文献 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	

b.	插图目录·····	31
c.	表格目录 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	33
d.	索引 • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	37

符号说明

- *u* 三维向量*u*,2
- ||*q*|| 四元数的模长(范数)
- \underline{C}_{ba} 坐标系 S_a 变换为坐标系 S_b 的方向余弦矩阵, 3
- <u>e</u> 三维向量基 <u>e</u>, 2
- <u>u</u> 三维向量 u 的分量矩阵,用于向量的矩阵运算,
 为了将向量和矩阵区别,后文中的矩阵加了下
 划线,2
- *q* 四元数,9
- *q** 四元数 *q* 的共轭, 12
- *q*⁻¹ 四元数的逆,12

第1章 航天器姿态运动学

1.1 航天器常用坐标系

1.1.1 基本概念

定义 1.1 天体坐标系基本概念

天球 指一个以地球质心 *M* 为中心,半径 *r* 为任意长的一个假想的球体。其目的是将天体沿观测者视线 投影到球面上,以便于研究天体及其相互关系。

黄道平面 由于地球绕太阳公公转而产生的,即地球公转轨道在天球上的反映称为黄道。它和赤道面相 交于春分点和秋分点。

春分点 指太阳从难向北在黄赤道上的交点。



图 1.1: 天球坐标系的基本概念

图 1.2: 地心赤道惯性坐标系

1.1.2 地心赤道惯性坐标系

定义 1.2 地心赤道惯性坐标系

如图 1.2 所示, 地心第一赤道坐标系, 简称为惯性坐标系。X 轴在地球赤道平面内, 指向赤道平面与黄道 平面的相交线交点(春分点)。Z 轴垂直于赤道平面, 与地球自转角速度矢量方向一致。J2000 的地心平赤道、 平春分点的地心赤道坐标系。

1.1.3 地心赤道旋转坐标系

定义 1.3 地心赤道坐标系

如图 1.3 所示,地心赤道旋转坐标系,也叫地心第四赤道坐标系。X 轴在赤道平面内,指向格林威治子午 线, Z 轴垂直于赤道平面,与地球自转角速度矢量方向一致。λ 是地理经度,从格林威治子午线向东度量, φ 是地心纬度。



图 1.3: 地心赤道旋转坐标系

图 1.4: 轨道坐标系和星体坐标系

1.1.4 轨道坐标系和星体坐标系

定义 1.4 地心赤道坐标系

轨道坐标系 原点在飞行器质心, z_o 轴指向地心, x_o 轴在轨道面内与 z_o 轴垂直,指向速度方向, y_o 轴在轨道平面法线方向,与 x_o , z_o 轴成右手正交坐标系。

星体坐标系 原点在质心, x_b 轴为滚动轴, y_b 轴为俯仰轴, z_b 轴为偏航轴。(对地定向航天器)

1.2 姿态参数

1.2.1 向量的描述及向量运算的矩阵表示

对于任意一个向量u,都可以表示为某个向量基 $e = \begin{bmatrix} i & j & k \end{bmatrix}^T$ 的基向量的线性组合,即

$$\boldsymbol{u} = u_s \boldsymbol{i} + u_y \boldsymbol{j} + u_z \boldsymbol{k} \tag{1.1}$$

其中, *i*, *j*, *k* 分别称为向量 *u* 在基向量上的 3 个分向量, 3 个标量系数 u_x, u_y, u_z 分别称为向量 *u* 在 3 个基向量上的坐标。这 3 个坐标构成一个标量矩阵, 称为向量 *u* 在基向量 <u>e</u> 上的坐标阵(或分量矩阵), 记为

$$\underline{\boldsymbol{u}} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{u}_x & \boldsymbol{u}_y & \boldsymbol{u}_z \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
(1.2)

那么向量 u 可以写成矩阵乘积的形式为

$$\boldsymbol{u} = \underline{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{e}} = \underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{u}} \tag{1.3}$$

由基向量的正交性,可以将 u 的分量矩阵写为

$$\underline{u} = \begin{bmatrix} u \cdot i \\ u \cdot j \\ u \cdot k \end{bmatrix} = u \cdot \underline{e} = \underline{e} \cdot u$$
(1.4)

1.2.2 方向余弦矩阵

对于坐标系原点重合的两个不同的坐标系 S_a 和 S_b , 坐标基分别为 e_a 和 e_b , 对于矢量 u 在两个坐标系下的分解, 有

$$\boldsymbol{u} = \boldsymbol{e}_b \boldsymbol{u}_b = \boldsymbol{e}_a \boldsymbol{u}_a \tag{1.5}$$

两边同时乘以 e_b ,得

 $\boldsymbol{e}_{b}\boldsymbol{e}_{b}\boldsymbol{u}_{b} = \boldsymbol{e}_{b}\boldsymbol{e}_{a}\boldsymbol{u}_{a} \quad \Rightarrow \quad \boldsymbol{u}_{b} = \boldsymbol{e}_{b}\boldsymbol{e}_{a}\boldsymbol{u}_{a}$

为此我们定义坐标系 S_a 变换为坐标系 S_b 的方向余弦矩阵为

$$\underline{C}_{ba} = \underline{e}_{b} \underline{e}_{a} = \begin{bmatrix} \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a} \\ \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a} \\ \mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{i}_{a} & \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{j}_{a} & \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{k}_{a} \\ \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{i}_{a} & \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{j}_{a} & \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{k}_{a} \\ \mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{i}_{a} & \mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{j}_{a} & \mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{k}_{a} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C_{11} & C_{12} & C_{13} \\ C_{21} & C_{22} & C_{23} \\ C_{31} & C_{32} & C_{33} \end{bmatrix}$$
(1.6)

方向余弦矩阵有以下几个特征:

1.6个约束方程

(1) 模值约束

$$\begin{cases} \left| \mathbf{i}_{b} \right|^{2} = C_{11}^{2} + C_{12}^{2} + C_{13}^{2} = 1 \\ \left| \mathbf{j}_{b} \right|^{2} = C_{21}^{2} + C_{22}^{2} + C_{23}^{2} = 1 \\ \left| \mathbf{k}_{b} \right|^{2} = C_{31}^{2} + C_{32}^{2} + C_{33}^{2} = 1 \end{cases}$$
(1.7)

证

由于 $m{i}_b,m{j}_b,m{k}_b$ 的模值为 1(空间绝对),所以将它们投影到坐标系 S_a 后模值仍然为 1,即

$$\begin{cases} \left| \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a} \right|^{2} = \left| \mathbf{i}_{b} \right|^{2} = 1 \\ \left| \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a} \right|^{2} = \left| \mathbf{j}_{b} \right|^{2} = 1 \\ \left| \mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a} \right|^{2} = \left| \mathbf{k}_{b} \right|^{2} = 1 \end{cases} \implies \begin{cases} \left| \mathbf{i}_{b} \right|^{2} = C_{11}^{2} + C_{12}^{2} + C_{13}^{2} = 1 \\ \left| \mathbf{j}_{b} \right|^{2} = C_{21}^{2} + C_{22}^{2} + C_{23}^{2} = 1 \\ \left| \mathbf{k}_{b} \right|^{2} = C_{31}^{2} + C_{32}^{2} + C_{33}^{2} = 1 \end{cases}$$

(2) 几何约束

$$\begin{cases} \boldsymbol{i}_{b} \cdot \boldsymbol{j}_{b} = C_{11}C_{21} + C_{12}C_{22} + C_{13}C_{23} = 0 \\ \boldsymbol{i}_{b} \cdot \boldsymbol{k}_{b} = C_{11}C_{31} + C_{12}C_{32} + C_{13}C_{33} = 0 \\ \boldsymbol{j}_{b} \cdot \boldsymbol{k}_{b} = C_{21}C_{31} + C_{22}C_{32} + C_{23}C_{33} = 0 \end{cases}$$
(1.8)

证

由于 i_b, j_b, k_b 两两正交(空间绝对),所以将它们投影到坐标系 S_a 后仍然满足几何关系,即

$$\begin{pmatrix} \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{j}_{b} = (\mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a}) \cdot (\mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a}) = 0 \\ \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{k}_{b} = (\mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a}) \cdot (\mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a}) = 0 \\ \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{k}_{b} = (\mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a}) \cdot (\mathbf{k}_{b} \cdot \mathbf{e}_{a}) = 0 \\ \end{pmatrix} \implies \begin{cases} \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{j}_{b} = C_{11}C_{21} + C_{12}C_{22} + C_{13}C_{23} = 0 \\ \mathbf{i}_{b} \cdot \mathbf{k}_{b} = C_{11}C_{31} + C_{12}C_{32} + C_{13}C_{33} = 0 \\ \mathbf{j}_{b} \cdot \mathbf{k}_{b} = C_{21}C_{31} + C_{22}C_{32} + C_{23}C_{33} = 0 \end{cases}$$

Attitude Dynamics and Control of Spacecraft

航天器姿态动力学与控制

2. 坐标变换矩阵是正交矩阵

由于

$$\begin{cases} \underline{e}_{b} \cdot \underline{e}_{b}^{\mathrm{T}} = \underline{e}_{a} \cdot \underline{e}_{a}^{\mathrm{T}} = \underline{E}_{3} \\ \underline{e}_{b} \cdot \underline{e}_{b}^{\mathrm{T}} = \underline{C}_{ba} \underline{e}_{a} \cdot (\underline{C}_{ba} \underline{e}_{a})^{\mathrm{T}} = \underline{C}_{ba} \underline{e}_{a} \underline{e}_{a}^{\mathrm{T}} \underline{C}_{ba}^{\mathrm{T}} \end{cases} \implies \underline{E}_{3} = \underline{C}_{ba} (\underline{e}_{a} \underline{e}_{a}^{\mathrm{T}}) \underline{C}_{ba}^{\mathrm{T}} = \underline{C}_{ba} \underline{C}_{ba}^{\mathrm{T}} \\ \end{aligned}$$

所以可以得到

$$\underline{\underline{C}}_{ba}^{-1} = \underline{\underline{C}}_{ba}^{\mathrm{T}} \tag{1.9}$$

且有

$$\underline{\underline{C}}_{ab} = \underline{\underline{e}}_{a} \underline{\underline{e}}_{b}^{\mathsf{T}} = \underline{\underline{e}}_{a} \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{C}}_{ba}^{\mathsf{T}} = \underline{\underline{C}}_{ba}^{-1}$$
(1.10)

3. 坐标变换矩阵的行列式为1

由于矩阵乘积的行列式等于行列式的乘积且矩阵的转置的行列式等于矩阵的行列式,所以

$$\det\left(\underline{C}_{ba}\right)\det\left(\underline{C}_{ba}\right) = \left[\det\left(\underline{C}_{ba}\right)\right]^{2} = \det\left(\underline{C}_{ba}\underline{C}_{ba}\right) = 1 \implies \det\left(\underline{C}_{ba}\right) = \pm 1 \tag{1.11}$$

而因为

$$\underline{\underline{C}}_{ba} = \operatorname{adj}(\underline{\underline{C}}_{ba}) \quad \Rightarrow \quad \underline{\underline{C}}_{ba}^{-1} = \frac{\operatorname{adj}(\underline{\underline{C}}_{ba})}{\operatorname{det}(\underline{\underline{C}}_{ba})} = \frac{\underline{\underline{C}}_{ba}}{\operatorname{det}(\underline{\underline{C}}_{ba})} = \frac{\underline{\underline{C}}_{ba}}{\operatorname{det}(\underline{\underline{C}}_{ba})} = \frac{\underline{\underline{C}}_{ba}}{\operatorname{det}(\underline{\underline{C}}_{ba})}$$

因此

$$\det\left(\underline{C}_{ba}\right) = +1\tag{1.12}$$

4. 相继运动的坐标变换矩阵

对于坐标系原点重合的三个不同的坐标系 S_a , S_b 和 S_c , 有

$$\begin{cases} \underline{e}_{b} \cdot \underline{e}_{a} = \underline{C}_{ba} \\ \underline{e}_{c} \cdot \underline{e}_{b} = \underline{C}_{cb} \\ \underline{e}_{c} \cdot \underline{e}_{a} = \underline{C}_{cb} \end{cases} \implies \underline{e}_{c} = \underline{C}_{ca}\underline{e}_{a} = \underline{C}_{cb}\underline{e}_{b} = \underline{C}_{cb}\underline{C}_{ba}\underline{e}_{cb} \\ \underline{e}_{c} \cdot \underline{e}_{a} = \underline{C}_{ca} \end{cases}$$

因此

$$\underline{C}_{ca} = \underline{C}_{cb} \underline{C}_{ba} \tag{1.13}$$

1.2.3 欧拉角



下面给出两种基元旋转矩阵表示的坐标变换。

1. ZXZ 旋转顺序

如图 1.8 所示, 方向余弦矩阵和 ZXZ 顺序欧拉角的关系为

$$\underline{C}_{ba} = \underline{C}_{z}(\varphi)\underline{C}_{x}(\theta)\underline{C}_{z}(\psi) = \begin{vmatrix} \cos\varphi\cos\psi - \sin\varphi\cos\theta\sin\psi & \cos\varphi\sin\psi + \sin\varphi\cos\theta\cos\psi & \sin\varphi\sin\theta \\ -\sin\varphi\cos\psi - \cos\varphi\cos\theta\sin\psi & -\sin\varphi\sin\psi + \cos\varphi\cos\theta\cos\psi & \cos\varphi\sin\theta \\ \sin\theta\sin\psi & -\sin\theta\cos\psi & \cos\theta \end{vmatrix}$$
(1.15)

通过与方向余弦矩阵的对应项进行对比,可以计算得到

$$\begin{cases} \psi = -\tan^{-1}\left(\frac{C_{31}}{C_{32}}\right) \\ \theta = \cos^{-1}\left(C_{33}\right) \\ \varphi = \tan^{-1}\left(\frac{C_{13}}{C_{23}}\right) \end{cases}$$
(1.16)

由公式 (1.16) 可知,若欧拉角 $\theta = 0^{\circ}$,则欧拉转动处于奇异状态,欧拉角 ψ, φ 不能唯一确定。因此, θ 的取 值范围为 $0^{\circ} < \theta < 180^{\circ}$ 。

2. ZXY 旋转顺序

如图 1.9 所示, 方向余弦矩阵和 ZXY 顺序欧拉角的关系

 $\underline{C}_{ba} = \underline{C}_{y}(\theta)\underline{C}_{x}(\varphi)\underline{C}_{z}(\psi) = \begin{vmatrix} \cos\theta\cos\psi - \sin\varphi\sin\theta\sin\psi & \cos\theta\sin\psi + \sin\varphi\sin\theta\cos\psi & -\cos\varphi\sin\theta \\ -\cos\varphi\sin\psi & \cos\varphi\cos\psi & \sin\varphi \\ \sin\theta\cos\varphi + \sin\varphi\cos\theta\sin\psi & \sin\theta\sin\psi - \sin\varphi\cos\theta\cos\psi & \cos\varphi\cos\theta \end{vmatrix}$ (1.17)





图 1.9: ZXY 顺序欧拉角旋转

通过与方向余弦矩阵的对应项进行对比,可以计算得到

图 1.8: ZXZ 顺序欧拉角旋转

$$\psi = -\tan^{-1}\left(\frac{C_{21}}{C_{22}}\right)$$

$$\theta = \sin^{-1}\left(C_{23}\right)$$

$$\varphi = \tan^{-1}\left(\frac{C_{13}}{C_{22}}\right)$$

(1.18)

由公式 (1.18) 可知,若欧拉角 $\theta = \pm 90^{\circ}$,则欧拉转动处于奇异状态,欧拉角 ψ, φ 在同一平面转动,不能唯一确定。

1.2.4 欧拉轴角

定义 1.6 欧拉轴 / 角

坐标系 S_b 相对坐标系 S_a 的姿态参数可以用单位矢量 e在参考坐标系 S_a 的三个分量 e_x, e_y, e_z 以及绕此转轴的转角 ϕ 这 4 个参数来描述,称为欧拉轴 / 角参数。矢量 e称为欧拉轴, ϕ 称为欧拉转角。

1. 欧拉轴 / 角求方向余项矩阵

方向余项矩阵 \underline{C}_{ba} 可由欧拉轴 / 角参数 e, Φ 得到,即¹

$$\frac{C_{ba}}{c} = \cos \Phi \underline{E}_{3} + (1 - \cos \Phi) \underline{e} \underline{e}^{\mathsf{T}} - \sin \Phi \underline{e}^{\mathsf{X}} = \begin{bmatrix} \cos \Phi + e_{x}^{2} (1 - \cos \Phi) & e_{x} e_{y} (1 - \cos \Phi) + e_{z} \sin \Phi & e_{x} e_{z} (1 - \cos \Phi) - e_{y} \sin \Phi \\ e_{x} e_{y} (1 - \cos \Phi) - e_{z} \sin \Phi & \cos \Phi + e_{y}^{2} (1 - \cos \Phi) & e_{y} e_{z} (1 - \cos \Phi) + e_{x} \sin \Phi \\ e_{x} e_{z} (1 - \cos \Phi) + e_{y} \sin \Phi & e_{y} e_{z} (1 - \cos \Phi) - e_{x} \sin \Phi & \cos \Phi + e_{z}^{2} (1 - \cos \Phi) \end{bmatrix}$$
(1.19)

证 如图 1.10 所示,设矢量 *a* 是固定在坐标系 S_a 的任意矢量,矢量 *b* 是固定于坐标系 S_b 中的矢量。将 矢量 *a* 绕轴 *e* 旋转一个角度 ϕ 后得到矢量 *b*。首先将矢量 *a*,矢量 *b* 沿轴 *e* 方向和垂直于轴 *e* 方向分解,其平 行分量 $a_{\parallel} = b_{\parallel} = e$ 相等,即旋转前后不变,可以发现旋转仅与垂直分量 a_{\perp}, b_{\perp} 有关。

¹关于矩阵 ee^{T} 和叉乘矩阵 e^{\times} 的由来,详见第 2 章 参考内容: 2.3 向量运算的矩阵表示



图 1.10: 欧拉轴旋转分解图 图 1.11: 欧拉轴旋转投影图 图 1.12: 欧拉轴 / 角的坐标变换图

将垂直分量 a_{\perp}, b_{\perp} 投影到垂直于轴 e 的平面 Π 上,如图 1.11 所示。定义单位正交矢量 u, v

$$u = a_{\perp} = \frac{e \times a}{|e \times a|} = \frac{1}{a \sin \theta} (e \times a)$$
$$v = e \times u = \frac{1}{a \sin \theta} e \times (e \times a) = \frac{1}{a \sin \theta} [a - (e \cdot a)e]$$

将矢量 **b**⊥ 分解,得

 $\boldsymbol{b}_{\perp} = \cos \boldsymbol{\Phi} \boldsymbol{u} + \sin \boldsymbol{\Phi} \boldsymbol{v} = \cos \boldsymbol{\Phi} \boldsymbol{a}_{\perp} + \sin \boldsymbol{\Phi} (\boldsymbol{a}_{\perp} \times \boldsymbol{e})$

将矢量 *a*, *b* 用上面的矢量表示为(注: *a*, *b* 模长相等,即 *a* = *b*)

$$\boldsymbol{a} = a \left(\cos \theta \boldsymbol{a}_{\parallel} + \sin \theta \boldsymbol{a}_{\perp} \right) = a \left(\cos \theta \boldsymbol{e} + \sin \theta \boldsymbol{v} \right)$$
(1.20)

$$\boldsymbol{b} = b \left(\cos \theta \boldsymbol{b}_{\parallel} + \sin \theta \boldsymbol{b}_{\perp} \right) = a \left(\cos \theta \boldsymbol{e} + \sin \theta \boldsymbol{b}_{\perp} \right)$$
(1.21)

将 **b**_ 的表达式反代, 可以得到

$$\boldsymbol{b} = \cos \Phi \boldsymbol{a} + (1 - \cos \Phi)(\boldsymbol{e} \cdot \boldsymbol{a})\boldsymbol{e} + \sin \Phi(\boldsymbol{e} \times \boldsymbol{a})$$
(1.22)

为了写成矩阵形式,我们利用把向量(在坐标系 S_a的分量)的计算转换为矩阵的形式¹,即

$$\boldsymbol{e} \cdot \boldsymbol{a} \cdot \boldsymbol{e} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{i}_{a} & \boldsymbol{j}_{a} & \boldsymbol{k}_{a} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{e}_{x} \\ \boldsymbol{e}_{y} \\ \boldsymbol{e}_{z} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{e}_{x} & \boldsymbol{e}_{y} & \boldsymbol{e}_{z} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{a}_{x} \\ \boldsymbol{a}_{y} \\ \boldsymbol{a}_{z} \end{bmatrix} = \underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{e}} \underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{a}}, \quad \underline{\boldsymbol{e}} \times \underline{\boldsymbol{a}} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{i}_{a} & \boldsymbol{j}_{a} & \boldsymbol{k}_{a} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{0} & -\boldsymbol{e}_{z} & \boldsymbol{e}_{y} \\ \boldsymbol{e}_{z} & \boldsymbol{0} & -\boldsymbol{e}_{x} \\ -\boldsymbol{e}_{y} & \boldsymbol{e}_{x} & \boldsymbol{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{a}_{x} \\ \boldsymbol{a}_{y} \\ \boldsymbol{a}_{z} \end{bmatrix} = \underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{a}}$$

将 *a*, *b* 在坐标系 *S*_a 下分解,得

$$\underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{b}} = \cos\Phi\underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{a}} + (1 - \cos\Phi)\underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}\underline{\underline{e}}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{a}} + \sin\Phi\underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}^{\times}\underline{\underline{a}}$$
(1.23)

将基向量的三个向量基 i, j, k 代入,得

$$\underline{\underline{e}}_{b} = \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \begin{bmatrix} \underline{\underline{i}}_{b} \\ \underline{\underline{j}}_{b} \\ \underline{\underline{k}}_{b} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{i}}_{a} + (1 - \cos \Phi) \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{e}} \underline{\underline{e}}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{i}}_{a} + \sin \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{e}}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{i}}_{a} \\ \cos \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{j}}_{a} + (1 - \cos \Phi) \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{e}} \underline{\underline{e}}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{j}}_{a} + \sin \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{e}}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{j}}_{a} \\ \cos \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{k}}_{a} + (1 - \cos \Phi) \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{e}} \underline{\underline{e}}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{k}}_{a} + \sin \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{e}}^{\mathsf{T}} \underline{\underline{j}}_{a} \end{bmatrix}$$
(1.24)

所以

$$\underline{\underline{e}}_{b} = \cos \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \begin{bmatrix} \underline{\underline{i}}_{a} \\ \underline{\underline{j}}_{a} \\ \underline{\underline{k}}_{a} \end{bmatrix} + (1 - \cos \Phi) \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \begin{bmatrix} \underline{\underline{e}} \underline{e}^{\mathrm{T}} \underline{\underline{i}}_{a} \\ \underline{\underline{e}} \underline{e}^{\mathrm{T}} \underline{\underline{j}}_{a} \\ \underline{\underline{e}} \underline{e}^{\mathrm{T}} \underline{\underline{k}}_{a} \end{bmatrix} + \sin \Phi \underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \begin{bmatrix} \underline{\underline{e}}^{\times} \underline{\underline{i}}_{a} \\ \underline{\underline{e}}^{\times} \underline{\underline{j}}_{a} \\ \underline{\underline{e}}^{\times} \underline{\underline{k}}_{a} \end{bmatrix}$$
(1.25)

1关于向量运算的矩阵表示的证明,详见第2章参考内容: 2.3 向量运算的矩阵表示

由于1

$$\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{k}}_{a}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{k}}_{a}\end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{e}}_{a} = [\underline{\boldsymbol{i}}_{a} \quad \underline{\boldsymbol{j}}_{a} \quad \underline{\boldsymbol{k}}_{a}]\underline{\boldsymbol{e}}_{a} = \begin{bmatrix}1 & 0 & 0\\0 & 1 & 0\\0 & 0 & 1\end{bmatrix} \underline{\boldsymbol{e}}_{a} = \underline{\boldsymbol{E}}_{3}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}$$
$$\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{e}}\underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}}\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{e}}\underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}}\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\end{bmatrix} = (\underline{\boldsymbol{e}}\underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}})\underline{\boldsymbol{e}}_{a} = \underline{\boldsymbol{e}}\underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}, \quad \underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{e}}^{\times}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{e}}^{\times}\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\end{bmatrix} = (\underline{\boldsymbol{e}}\underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}})\underline{\boldsymbol{e}}_{a} = \underline{\boldsymbol{e}}\underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}, \quad \underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{e}}^{\times}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{e}}^{\times}\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\end{bmatrix} = (\underline{\boldsymbol{e}}^{\times})^{\mathrm{T}}\underline{\boldsymbol{e}}_{a} = -\underline{\boldsymbol{e}}^{\times}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}$$

代入后可以得到

$$\underline{\boldsymbol{e}}_{b} = (\cos \Phi \underline{\boldsymbol{E}}_{e} + (1 - \cos \Phi) \underline{\boldsymbol{e}} \underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}} - \sin \Phi \underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{X}}) \underline{\boldsymbol{e}}_{e}$$

所以可以得到

$$\underline{C}_{ba} = \cos \Phi \underline{E}_{e} + (1 - \cos \Phi) \underline{e} \underline{e}^{\mathrm{T}} - \sin \Phi \underline{e}^{\times}$$
(1.26)

2. 由方向余弦矩阵确定欧拉轴 / 角参数

若已知方向余弦矩阵 <u>C</u>_{ba},可以计算得到欧拉轴 / 角参数,得

$$\cos\Phi = \frac{\mathrm{tr}\underline{C}_{ba} - 1}{2} \tag{1.27}$$

$$\underline{e} = \frac{1}{2\sin\Phi} \begin{vmatrix} C_{32} - C_{23} \\ C_{13} - C_{31} \\ C_{21} - C_{12} \end{vmatrix}$$
(1.28)

其中,tr<u> C_{ba} </u>是方向余弦矩阵的迹,tr<u> C_{ba} </u> = C_{11} + C_{12} + C_{13} 。绕任意轴转动相同的 ϕ 角,方向余项矩阵的迹不变。 将公式展开,对应得到以下 3 组解:

(1) 当 tr<u> $C_{ba} \neq 3, -1$ </u>时,可以直接计算分量 e_x, e_y, e_z 。

(2) 当 tr<u> C_{ba} </u> = 3 时,此时对应转角 Φ = 0, ±2 π , ±4 π , · · · ,方向余弦矩阵 <u> C_{ba} </u> 为单位矩阵, e_x , e_y , e_z 无法确 定。这种情况相当于没有发生转动。

(3) 当 tr<u> C_{ba} </u> = -1 时,对应转角 Φ = ± π , ± 3π , ± 5π , ···,此时 \underline{C}_{ba} = 2<u>ee</u> - \underline{E}_{3} ,则有

$$\begin{cases} e_x = \pm \sqrt{\frac{1+C_{11}}{2}}, & e_y = \pm \sqrt{\frac{1+C_{22}}{2}}, & e_z = \pm \sqrt{\frac{1+C_{33}}{2}} \\ e_x e_y = \frac{1}{2}C_{12}, & e_y e_z = \frac{1}{2}C_{23}, & e_z e_x = \frac{1}{2}C_{31} \end{cases}$$
(1.29)

其中,使用后三个方程来判断前三个方程的符号。

3. 欧拉转角的几何意义

如图 1.13 所示, 令 $\varphi_x, \varphi_y, \varphi_z$ 分别为两个坐标系对应轴之间的夹角, 方向余弦矩阵的对焦线上的元素即为这几个角的余弦值, 所以

$$2\cos\Phi = \operatorname{tr}\underline{\underline{C}}_{ba} - 1 = \cos\varphi_x + \cos\varphi_y + \cos\varphi_z - 1 \tag{1.30}$$

利用半角公式 $\cos \alpha = 1 - 2 \sin^2 \frac{\alpha}{2}$,则

$$\sin^{2}\frac{\Phi}{2} = \frac{1}{2} \left(\sin^{2}\frac{\varphi_{x}}{2} + \sin^{2}\frac{\varphi_{y}}{2} + \sin^{2}\frac{\varphi_{z}}{2} \right)$$
(1.31)

1关于这个的证明, 详见第2章参考内容: 2.3.3 三维方阵与单位正交基的矩阵乘法



图 1.13: 欧拉转角与两个坐标系之间的几何关系

当偏角较小时,有

$$\Phi \approx \frac{\sqrt{2}}{2} \sqrt{\varphi_x^2 + \varphi_y^2 + \varphi_z^2}$$
(1.32)

这个公式对于评价旋转误差是很有用的。

1.2.5 四元数

1. 四元数的定义1

定义 1.7 四元数

四元数的定义和复数类似, 唯一的区别就是四元数一共有三个虚部, 而复数只有一个。所有的四元数 $q \in \mathbb{H}$ (\mathbb{H} 代表四元数的发现者 William Rowan Hamilton)都可以写成下面这种形式

$$q = a + bi + cj + dk \quad (a, b, c, d \in \mathbb{R})$$

$$(1.33)$$

其中,

$$i^2 = j^2 = k^2 = ijk = -1 \tag{1.34}$$

四元数可以写成向量形式

 $q = \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \\ d \end{bmatrix}$ (1.35)

同时,通常将四元数的实部与虚部分开,并用一个三维的向量来表示虚部,将它表示为标量向量有序对形式

- -

$$q = [s, \mathbf{v}], \quad \mathbf{v} = \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix} \quad (s, x, y, z \in \mathbb{R})$$
(1.36)

¹四元数章节中的部分内容参考 Github 上 Krasjet 的讲义 Quaternion [1]

2. 四元数的模长

四元数的模长(范数)定义为

$$\|q\| = \sqrt{a^2 + b^2 + c^2 + d^2} \tag{1.37}$$

用标量向量有序对表示为

定义 1.8 四元数的模长

$$\|q\| = \sqrt{s^2 + \|\mathbf{v}\|^2} = \sqrt{s^2 + \mathbf{v} \cdot \mathbf{v}}$$
(1.38)

注: 由于四元数是四维向量, 其没有明确的物理几何意义。

3. 四元数的加减运算

四元数的加减运算和复数一致,设两个四元数为 $q_1 = a + bi + cj + dk$, $q_2 = e + fi + gj + hk$,则

$$q_{1} \pm q_{2} = a + bi + cj + dk \pm (e + fi + gj + hk)$$

= $(a \pm e) + (b \pm f)i + (c \pm g)j + (d \pm h)k$ (1.39)

标量向量对形式的加减与标量和向量的加减运算一致,设两个四元数为 $q_1 = [s, v], q_2 = [t, u], 则$

$$q_1 \pm q_2 = \begin{bmatrix} s \pm t, \mathbf{v} \pm \mathbf{u} \end{bmatrix}$$
(1.40)

4. 四元数的数乘

一个四元数 q = a + bi + cj + dk 和标量 s 的乘积为

$$sq = s(a + bi + cj + dk)$$

= $sa + sbi + scj + sdk$ (1.41)

四元数的数乘运算满足交换律,即 sq = qs.

5. 四元数的乘法

四元数的乘法和矩阵乘法类似,不遵守交换律,即在一般情况下 $q_1q_2 \neq q_2q_1$ 。所以,四元数乘法和矩阵乘法 一样有左乘和右乘的区别。即

- (1) $q_1q_2 \quad q_1 \not \perp f_1 q_2 \quad \vec{q}_2 \quad \vec{q}_2 \quad \vec{q}_2 \quad \vec{q}_2 \quad \vec{q}_2 \quad \vec{q}_1$.
- (2) $q_2q_1 \quad q_1 \,\overline{\Delta m} \, q_2 \quad \vec{u} \quad q_2 \,\underline{cm} \, q_1$.

四元数的乘法满足结合律和分配律。

那么,如果有两个四元数 $q_1 = [s, v], q_2 = [t, u], 则$

$$q_1q_2 = (a + bi + cj + dk)(e + fi + gj + hk)$$

= $ae + afi + agj + ak$
+ $bei + bfi^2 + bgij + bhik$
+ $cej + cfji + cgj^2 + chjk$
+ $dek + dfki + dgkj + dhk^2$

(1.42)

利用四元数的性质 $i^2 = j^2 = k^2 = ijk = -1$,可以得到

$$ijk = -1 \xrightarrow{\qquad \text{$\widehat{\textbf{\$}}$ implies $\widehat{\textbf{$\widehat{\textbf{\$}}$}$}}}_{\text{$\widehat{\textbf{$\widehat{\textbf{$\widehat{\textbf{$\widehat{\textbf{$\widehat{1}}}}}}$}}}} \xrightarrow{$iijk = -i$} \Rightarrow $jk = i$ (1.43)$$

$$ijk = -1 \xrightarrow{\quad \Rightarrow \text{ ijkk} = -k \quad \Rightarrow \quad ij = k \quad (1.44)$$

$$jk = i \xrightarrow{\qquad \text{$\widehat{\textbf{y}}_{k} = i \\ \xrightarrow{\qquad \text{$\widehat{\textbf{y}}_{k} = ji \\ \xrightarrow{\qquad \\ & \xrightarrow{\qquad \\ & \xrightarrow{\qquad \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & &$$

$$jk = i \xrightarrow{\quad \Rightarrow ik = -j} jkk = ik \quad \Rightarrow ik = -j \quad (1.46)$$

$$ij = k \xrightarrow{\qquad \text{$\stackrel{\leftrightarrow}{\to}$ ij = ik}} iij = ik \qquad \Rightarrow ik = -j \qquad (1.47)$$

$$ij = k \xrightarrow{\quad \Rightarrow \text{ ij } j = kj} ij j = kj \quad \Rightarrow kj = -i$$
 (1.48)

将上面的性质整理为表格如表 1.1 所示。

×	1	i	j	k
1	1	i	j	k
i	i	-1	k	-j
j	j	-k	-1	i
k	k	j	— <i>i</i>	-1

表 1.1: 四元数基本向量的乘法计算表(左×上)

评注

记忆方法:类似于向量的叉乘,将i, j, k理解为三维右手坐标系,则 $i \times j = k, j \times i = -k$,其余类似。

利用表 1.1, 可以将四元数乘法的结果化简为

$$q_{1}q_{2} = ae + afi + agj + ak$$

$$+ bei + bfi^{2} + bgij + bhik$$

$$+ cej + cfji + cgj^{2} + chjk$$

$$+ dek + dfki + dgkj + dhk^{2}$$

$$= (ae - bf - cg - dh)$$

$$+ (be - af - dg - ch)i$$

$$+ (ce - df - ag - bh)j$$

$$+ (de - cf - bg - ah)k$$
(1.49)

写成矩阵为

$$q_{1}q_{2} = \begin{bmatrix} a & -b & -c & -d \\ b & a & -d & c \\ c & d & a & -b \\ d & -c & b & a \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e \\ f \\ g \\ h \end{bmatrix}$$
(1.50)

同理可得, 右乘的结果为

$$q_{2}q_{1} = \begin{bmatrix} a & -b & -c & -d \\ b & a & d & c \\ c & -d & a & b \\ d & c & -b & a \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e \\ f \\ g \\ h \end{bmatrix}$$
(1.51)

6. Grassmann 积

为了将四元数的结果写成标量向量有序对,重新整理结果

$$q_1q_2 = (ae - (bf + cg + dh))$$
$$+ (be + af + ch - dg)i$$
$$+ (ce + ag + df - bh)j$$
$$+ (de + ah + bg - cf)k$$

令
$$\mathbf{v} = \begin{bmatrix} b \\ c \\ d \end{bmatrix}, \ \mathbf{u} = \begin{bmatrix} f \\ g \\ h \end{bmatrix}, \ 那么$$

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{u} = bf + cg + dh$$
$$\mathbf{v} \times \mathbf{u} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ b & c & d \\ f & g & h \end{vmatrix} = (ch - dg)\mathbf{i} + (df - bh)\mathbf{j} + (bg - cf)\mathbf{k}$$

所以, q₁q₂的结果可以用向量点乘和叉乘的形式表示出来¹

$$q_1q_2 = \begin{vmatrix} ae - \mathbf{v} \cdot \mathbf{u}, a\mathbf{u} + e\mathbf{v} + \mathbf{v} \times \mathbf{u} \end{vmatrix}$$
(1.52)

这个结果称为Grassmann 积, 一般来说

定理 1.1 Grassmann 积
对于任意四元数
$$q_1 = [s, v], q_2 = [t, u], q_1q_2$$
的结果为
$$q_1q_2 = [st - v \cdot u, su + tv + v \times u]$$
(1.53)

7. 四元数的逆

i.

因为四元数不遵守交换律,所以类似于矩阵除法,四元数相除等价于乘以它的逆。同样地,也有左除和右除 之分,即 *pq*⁻¹ 或 *q*⁻¹*p*,它们的结果一般不同。

如果

$$qq^{-1} = q^{-1}q = 1 \quad (q \neq 0) \tag{1.54}$$

那么,我们称 q^{-1} 为四元数 q 的逆。

¹其实按照历史的顺序来说,这里第一次提出叉乘的概念。

直接求解一个四元数的逆 q⁻¹ 是非常困难的,但是我们可以使用四元数共轭的性质来求 q⁻¹。

8. 共轭四元数

定义 1.10 共轭四元数 一个四元数 q = a + bi + cj + dk 的共轭为 $q^* = a - bi - ci - dk$ (1.55)

如果用标量向量有序对的形式来定义,则q = [s, v]的共轭为

$$q^* = \begin{bmatrix} s, -\nu \end{bmatrix} \tag{1.56}$$

共轭四元数的一个非常有用的性质就是

$$qq^{*} = [s, v] \cdot [s, -v]$$

= $[s^{2} - v \cdot v, s(-v) + sv + v \times (-v)]$
= $[s^{2} + v \cdot v, 0]$
= $s^{2} + x^{2} + y^{2} + z^{2} = ||q||^{2}$ ($v = [x, y, z]$) (1.57)

因为 $(q^*)^* = [s, -(-v)] = [s, v] = q$, 则

$$q^*q = (q^*)(q^*)^* = ||q^*||^2 = s^2 + x^2 + y^2 + z^2 = ||q||^2 = qq^*$$
(1.58)

这说明, q*q = qq*。这个特殊的乘法是遵守交换律的。

下面利用四元数的性质求四元数的逆。

由此可知

定理 1.2 四元数逆的求解

四元数的逆可以表示为

$$q^{-1} = \frac{q^*}{\|q\|^2} \tag{1.59}$$

用这种方法寻找一个四元数的逆会非常高效,我们只需要将一个四元数的共轭除以它的模长的平方就可以得 到四元数的逆。特别地对于单位四元数||q|| = 1来说,它的逆为

$$q^{-1} = \frac{q^*}{1^2} = q^* \tag{1.60}$$

9. 纯四元数

定义 1.11 纯四元数

如果一个四元数实部为0,仅有虚部,即

$$v = [0, v] \tag{1.61}$$

那么我们则称这个四元数 v 为一个纯四元数。因为纯四元数仅由虚部的三维向量决定,我们可以将任意的三维 向量转换为纯四元数。 纯四元数有一个很重要的特性:两个纯四元数v = [0, v], u = [0, u]的乘积为

$$vu = \begin{bmatrix} 0 - \mathbf{v} \cdot \mathbf{u}, 0 + \mathbf{v} \times \mathbf{u} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\mathbf{v} \cdot \mathbf{u}, \mathbf{v} \times \mathbf{u} \end{bmatrix}$$
(1.62)

10. 四元数与三维旋转





图 1.14: 向量旋转分解图

图 1.15: 向量旋转投影图

在上个章节 1.2.4 中我们知道:如果我们需要将一个向量 *a* 沿着一个用单位向量 *e* 所定义的旋转轴旋转 Φ 度,那么我们可以将这个向量 *a* 可以分解为平行于旋转轴的分量 a_{\parallel} 和垂直于旋转轴的分量 a_{\perp} 。旋转后得到的向量 *b* 可以表示为这两个分量分别旋转后之和,即 $b = b_{\parallel} + b_{\perp}$ 。

我们定义这些向量为纯四元数

$$a = [0, \boldsymbol{a}] \qquad b = [0, \boldsymbol{b}]$$
$$a_{\perp} = [0, \boldsymbol{a}_{\perp}] \qquad b_{\perp} = [0, \boldsymbol{b}_{\perp}]$$
$$a_{\parallel} = [0, \boldsymbol{a}_{\parallel}] \qquad b_{\parallel} = [0, \boldsymbol{b}_{\parallel}]$$
$$e = [0, \boldsymbol{e}]$$

那么我们可以得到

 $a = a_{\parallel} + a_{\perp} \qquad \qquad b = b_{\parallel} + b_{\perp}$

如图 1.14 所示,我们知道,旋转前后平行分量 $a_{\parallel} = b_{\parallel} = e$ 相等,即旋转前后不变,下面考虑垂直分量 a_{\perp} 的旋转。在上个章节 1.2.4 中我们推导过垂直分量 a_{\perp} 的旋转公式

$$\boldsymbol{b}_{\perp} = \cos \boldsymbol{\Phi} \boldsymbol{a}_{\perp} + \sin \boldsymbol{\Phi} (\boldsymbol{e} \times \boldsymbol{a}_{\perp})$$

我们可以很容易将 a'_{\perp} 和 a_{\perp} 写成四元数的形式,而对于 $a_{\perp} \times e$,由纯四元数的重要性质,由第 14 页的公式 (1.62) 可知,纯四元数 $a = [0, a_{\perp}], e = [0, e], 那么$

$$ea_{\perp} = \left[-\boldsymbol{e} \cdot \boldsymbol{a}_{\perp}, \boldsymbol{e} \times \boldsymbol{a}_{\perp} \right]$$

而 $e \perp a_{\perp} \Rightarrow e \cdot a_{\perp} = 0$, 所以

$$ea_{\perp} = [0, e \times a_{\perp}] = e \times a_{\perp}$$

所以 a_ 旋转公式的四元数表达为

$$b_{\perp} = \cos \Phi a_{\perp} + \sin \Phi (ea_{\perp}) = (\cos \Phi + \sin \Phi e)a_{\perp}$$
(1.63)

令 $q = \cos \Phi + \sin \Phi e$,则可以得到

$$b_{\perp} = q a_{\perp} \tag{1.64}$$

所以,我们只需要构造一个四元数 q,就可以完成垂直分量的旋转。对 q 进一步变形,得

$$q = \cos \Phi + \sin \Phi e$$

= $[\cos \Phi, \mathbf{0}] + [0, \sin \Phi e]$
= $[\cos \Phi, \sin \Phi e]$ (1.65)

如果已经知道旋转轴的坐标
$$\underline{e} = \begin{bmatrix} e_x \\ e_y \\ e_z \end{bmatrix}$$
和旋转角 Φ ,那么四元数 q 就确定为

$$q = \left[\cos\Phi, \sin\Phi e\right] = \cos\Phi + \sin\Phi e_x \mathbf{i} + \sin\Phi e_y \mathbf{j} + \sin\Phi e_z \mathbf{k}$$
(1.66)

四元数 q 还有一个性质(注: ||u|| = 1)

$$\|q\| = \sqrt{\cos^2 \Phi + (\sin \Phi \boldsymbol{u} \cdot \sin \Phi \boldsymbol{u})}$$
$$= \sqrt{\cos^2 \Phi + \sin^2 \Phi (\boldsymbol{u} \cdot \boldsymbol{u})}$$
$$= \sqrt{\cos^2 \Phi + \sin^2 \Phi} = 1$$
(1.67)

说明旋转四元数参数 q 是单位四元数, 一定意义上表面它所做的变换并不会对原向量进行缩放, 是一个纯旋转。

又因为平行分量旋转前后不改变,即 $b_{\parallel} = a_{\parallel} \Rightarrow b_{\parallel} = a_{\parallel}$ 所以,向量 a 的最终四元数旋转表示为

$$b = b_{\parallel} + b_{\perp}$$

= $a_{\parallel} + q a_{\perp}$ (其中 $q = [\cos \Phi, \sin \Phi e]$) (1.68)

通过进一步的化简1,可以得到

定理 **1.3** 旋转四元数参数

任意向量 *a* 沿着以单位向量定义的旋转轴 *e* 旋转 Φ 度之后的向量 *b* 可以用四元数表达。令 *a* = [0, *a*], *q* = $\left[\cos\left(\frac{1}{2}\Phi\right), \sin\left(\frac{1}{2}\Phi\right)e\right]$,那么

$$b = qaq^* = qaq^{-1} \tag{1.69}$$

为了更好的理解这个公式的意义,我们可以得到²

$$b = qaq^* = qq^*a_{\parallel} + qqa_{\perp} = a_{\parallel} + q^2a_{\perp}$$
(1.70)

也就是说, qaq^* 这个变换,实际上可以等价为,对 a 平行于坐标轴的分量 a_{\parallel} 实施的变换是 qq^* ,这两个变换 是互逆的,完全抵消了,也就是没有旋转。而对于正交于旋转轴的分量 a_{\perp} ,则实施的是两次完全一样的变换 $q^2 = qq$,将它旋转 $\frac{\Phi}{2} + \frac{\Phi}{2} = \Phi$ 度。

由这个公式的由来,可以发现其和上一章节的欧拉轴/角的证明是类似的。实际上,旋转四元数参数和欧拉轴/角时完全等价的³,即

$$b = qaq^* = \cos\Phi a + (1 - \cos\Phi)(e \cdot a)e + \sin\Phi(e \times a)$$
(1.71)

¹由于篇幅所限,此部分化简内容请参见第2章参考内容:2.1旋转四元数参数的化简

²公式 (1.70) 是原式公式化简第一步的结果,详情请见第 24 页的公式 (2.2)。

³其证明见第2章参考内容: 2.2 旋转的欧拉轴 / 角参数表达和四元数表达的等价性

若已经知道旋转四元数参数 $q = [q_0, q]$,则可以很容易获得其对应的旋转角度和旋转轴向量

$$\frac{\Phi}{2} = \cos^{-1} q_0 \tag{1.72}$$

$$\boldsymbol{e} = \frac{\boldsymbol{q}}{\sin\left(\cos^{-1}\boldsymbol{q}_{0}\right)} \tag{1.73}$$

1.2.6 欧拉参数

1. 欧拉参数的定义和表示

为了和方向余弦矩阵具有一致的形式,我们可以将四元数写成矩阵的形式。在四元数的乘法中,我们计算 过左乘矩阵和右乘矩阵,若乘数 $q = q_0 + q_1 i + q_2 j + q_3 k$,那么左乘矩阵和右乘矩阵可以分别表示为

$$L(q) = \begin{bmatrix} q_0 & -q_1 & -q_2 & -q_3 \\ q_1 & q_0 & -q_3 & q_2 \\ q_2 & q_3 & q_0 & -q_1 \\ q_3 & -q_2 & q_1 & q_0 \end{bmatrix}, \qquad R(q) = \begin{bmatrix} q_0 & -q_1 & -q_2 & -q_3 \\ q_1 & q_0 & q_3 & -q_2 \\ q_2 & -q_3 & q_0 & q_1 \\ q_3 & q_2 & -q_1 & q_0 \end{bmatrix}$$
(1.74)

同时,对于四元数 q 的共轭 q^* 的乘数矩阵,有

$$L(q^*) = \begin{bmatrix} q_0 & q_1 & q_2 & q_3 \\ -q_1 & q_0 & q_3 & -q_2 \\ -q_2 & -q_3 & q_0 & q_1 \\ -q_3 & q_2 & -q_1 & q_0 \end{bmatrix} = [L(q)], \qquad R(q^*) = \begin{bmatrix} q_0 & q_1 & q_2 & q_3 \\ -q_1 & q_0 & -q_3 & q_2 \\ -q_2 & q_3 & q_0 & -q_1 \\ -q_3 & -q_2 & q_1 & q_0 \end{bmatrix} = [R(q)] \qquad (1.75)$$

取

$$\begin{cases} q = [q_0, q] = [q_0 \quad q_1 \quad q_2 \quad q_3], \\ q_0 = \cos \frac{\Phi}{2}, \qquad q_1 = e_x \sin \frac{\Phi}{2} \\ q_2 = e_y \cos \frac{\Phi}{2}, \qquad q_3 = e_z \sin \frac{\Phi}{2} \end{cases}$$

其中, 四元数 q 是旋转四元数参数, 也称为<mark>欧拉参数。</mark>那么我们可以得到

$$\begin{split} b &= qaq^* = L(q)R(q^*)a \left[= R(q^*)L(q)a \right] \\ &= \begin{bmatrix} q_0 & -q_1 & -q_2 & -q_3 \\ q_1 & q_0 & -q_3 & q_2 \\ q_2 & q_3 & q_0 & -q_1 \\ q_3 & -q_2 & q_1 & q_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_0 & q_1 & q_2 & q_3 \\ -q_1 & q_0 & -q_3 & q_2 \\ -q_2 & q_3 & q_0 & -q_1 \\ -q_3 & -q_2 & q_1 & q_0 \end{bmatrix} a \\ &= \begin{bmatrix} q_0^2 + q_1^2 + q_2^2 + q_3^2 & q_0q_1 - q_1q_0 - q_2q_3 + q_3q_2 & q_0q_2 + q_1q_3 - q_2q_0 - q_3q_1 & q_0q_3 - q_1q_2 + q_2q_1 - q_3q_0 \\ q_1q_0 - q_0q_1 + q_3q_2 - q_2q_3 & q_1^2 + q_0^2 - q_3^2 - q_2^2 & q_1q_2 - q_0q_3 - q_3q_0 + q_2q_1 & q_1q_3 + q_0q_2 + q_3q_1 + q_2q_0 \\ q_2q_0 - q_1q_3 - q_0q_2 + q_1q_3 & q_2q_1 + q_3q_0 + q_0q_3 + q_1q_2 & q_2^2 - q_3^2 + q_0^2 - q_1^2 & q_2q_3 + q_3q_2 - q_0q_1 - q_1q_0 \\ q_3q_0 + q_2q_1 - q_1q_2 - q_0q_3 & q_3q_1 - q_2q_0 + q_1q_3 - q_0q_2 & q_3q_2 + q_2q_3 + q_1q_0 + q_0q_1 & q_3^2 - q_2^2 - q_1^2 + q_0^2 \\ &= \mathbf{h} \mp q_0^2 + q_1^2 + q_2^2 + q_3^2 = 1 \quad (\mithinterinfty) \ \end{tabular}$$

$$b = qaq^* = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 - 2(q_2^2 + q_3^2) & 2(q_1q_2 - q_3q_0) & 2(q_1q_3 + q_2q_0) \\ 0 & 2(q_1q_2 + q_3q_0) & 1 - 2(q_1^2 + q_3^2) & 2(q_2q_3 - q_1q_0) \\ 0 & 2(q_3q_1 - q_2q_0) & 2(q_2q_3 + q_1q_0) & 1 - 2(q_1^2 + q_2^2) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_0 \\ a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{bmatrix}$$
(1.76)

航天器姿态动力学与控制

其中, $a = \begin{bmatrix} a_0 & a_1 & a_2 & a_3 \end{bmatrix}$ 。由矩阵乘法可知,矩阵的最外圈不会对 *a* 进行任何变换,而代表 *b* 的方向仅取决于 $\begin{bmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \end{bmatrix}$ 。因此,我们可以删去矩阵最外圈,得到一个 3 × 3 的矩阵用于三维向量的旋转变换,即

定理 1.4 欧拉参数表示的三维旋转矩阵

任意向量 a 沿着以单位向量定义的旋转轴 e 旋转 ϕ 角度之后的向量 b 可以用矩阵乘法来获得

$$\begin{cases} q_{0} = \cos \frac{\Phi}{2} \\ q_{1} = e_{x} \sin \frac{\Phi}{2} \\ q_{2} = e_{y} \sin \frac{\Phi}{2} \\ q_{3} = e_{z} \sin \frac{\Phi}{2} \end{cases} \implies \underline{b} = \underline{C}_{ba}(\underline{q})\underline{a}, \ \underline{C}_{ba}(\underline{q}) = \begin{bmatrix} 1 - 2(q_{2}^{2} + q_{3}^{2}) & 2(q_{1}q_{2} - q_{3}q_{0}) & 2(q_{1}q_{3} + q_{2}q_{0}) \\ 2(q_{1}q_{2} + q_{3}q_{0}) & 1 - 2(q_{1}^{2} + q_{3}^{2}) & 2(q_{2}q_{3} - q_{1}q_{0}) \\ 2(q_{3}q_{1} - q_{2}q_{0}) & 2(q_{2}q_{3} + q_{1}q_{0}) & 1 - 2(q_{1}^{2} + q_{2}^{2}) \end{bmatrix}$$
(1.77)

虽然三维旋转的矩阵形式(欧拉参数)可能不如四元数的形式简单,而且占用更多的空间,但是对于大批量 的转换,使用**预先计算**好的矩阵是比四元数乘法更有效率的。

我们知道方向余弦矩阵的欧拉轴 / 角参数表述为

$$\underline{\underline{C}}_{ba} = \cos \Phi \underline{\underline{E}}_{3} + (1 - \cos \Phi) \underline{\underline{ee}} - \sin \Phi \underline{\underline{e}}^{\times}$$
(1.78)

类似的,我们也可以将欧拉参数写成矩阵运算的形式,注意到

$$q_{0} = \cos \frac{\phi}{2}$$

$$\underline{q} = \underline{e} \sin \frac{\phi}{2}$$

$$\underline{q} = \underline{e} \sin \frac{\phi}{2}$$

$$\underline{q} = \underline{e} \sin \frac{\phi}{2}$$

$$\underline{q}^{\times} = \begin{bmatrix} 0 & -e_{z} \sin \frac{\phi}{2} & e_{y} \sin \frac{\phi}{2} \\ e_{z} \sin \frac{\phi}{2} & 0 & -e_{x} \sin \frac{\phi}{2} \\ -e_{y} \sin \frac{\phi}{2} & e_{x} \sin \frac{\phi}{2} & 0 \end{bmatrix} = \underline{e}^{\times} \sin \frac{\phi}{2}$$

$$\underline{q}^{T} \underline{q} = \begin{bmatrix} e_{x} \sin \frac{\phi}{2} & e_{y} \sin \frac{\phi}{2} & e_{z} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e_{x} \sin \frac{\phi}{2} \\ e_{y} \sin \frac{\phi}{2} \\ e_{z} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} = (e_{x}^{2} + e_{y}^{2} + e_{z}^{2}) \sin^{2} \frac{\phi}{2} = \sin^{2} \frac{\phi}{2}$$

对欧拉轴 / 角参数型方向余弦矩阵进行变换, 得

$$\underline{\underline{C}}_{ba} = \cos \Phi \underline{\underline{E}}_{3} + (1 - \cos \Phi) \underline{e} \underline{\underline{e}} - \sin \Phi \underline{\underline{e}}^{\times}
= \left(1 - 2\sin^{2}\frac{\Phi}{2}\right) \underline{\underline{E}}_{3} + 2\sin^{2}\frac{\Phi}{2}\underline{\underline{e}}\underline{\underline{e}} - 2\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\underline{\underline{e}}^{\times}
= \left(1 - 2\sin^{2}\frac{\Phi}{2}\right) \underline{\underline{E}}_{3} + 2\left(\underline{\underline{e}}\sin\frac{\Phi}{2}\right) \left(\underline{\underline{e}}\sin\frac{\Phi}{2}\right) - 2\cos\frac{\Phi}{2}\left(\underline{\underline{e}}^{\times}\sin\frac{\Phi}{2}\right)
= \left(1 - 2\underline{\underline{q}}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{q}}\right) \underline{\underline{E}}_{3} + 2\underline{\underline{q}}\underline{\underline{q}}^{\mathrm{T}} - 2q_{0}\underline{\underline{q}}^{\times}$$
(1.79)

2. 欧拉参数与方向余弦矩阵之间的转换

通过比对欧拉参数矩阵和方向余弦矩阵系数

$$\underline{\underline{C}}_{ba} = \begin{bmatrix} C_{11} & C_{12} & C_{13} \\ C_{21} & C_{22} & C_{23} \\ C_{31} & C_{32} & C_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 - 2(q_2^2 + q_3^2) & 2(q_1q_2 - q_3q_0) & 2(q_1q_3 + q_2q_0) \\ 2(q_1q_2 + q_3q_0) & 1 - 2(q_1^2 + q_3^2) & 2(q_2q_3 - q_1q_0) \\ 2(q_3q_1 - q_2q_0) & 2(q_2q_3 + q_1q_0) & 1 - 2(q_1^2 + q_2^2) \end{bmatrix}$$
(1.80)

当方向余弦矩阵系数已知时,可以求出四元数 q

$$\begin{cases} q_0 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 + C_{11} + C_{22} + C_{33}} \\ q_1 = \frac{1}{4q_0}(C_{32} - C_{23}) \\ q_2 = \frac{1}{4q_0}(C_{13} - C_{31}) \\ q_3 = \frac{1}{4q_0}(C_{21} - C_{12}) \end{cases}$$
(1.81)

当 $q_0 = 0$ 时,公式 (1.81) 是奇异的,无法求解 q_1, q_2, q_3 ,通过比对系数还可以获得其余三组解:

$$\begin{cases} q_1 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 + C_{11} - C_{22} - C_{33}} \\ q_2 = \frac{1}{4q_1}(C_{12} + C_{21}) \\ q_3 = \frac{1}{4q_1}(C_{13} + C_{31}) \\ q_0 = \frac{1}{4q_1}(C_{32} - C_{23}) \end{cases}$$
(1.82)

$$\begin{cases}
q_{2} = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 - C_{11} + C_{22} - C_{33}} \\
q_{3} = \frac{1}{4q_{2}}(C_{23} + C_{32}) \\
q_{0} = \frac{1}{4q_{2}}(C_{13} - C_{31}) \\
q_{1} = \frac{1}{4q_{2}}(C_{12} + C_{21})
\end{cases}$$
(1.83)

$$\begin{cases} q_3 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 - C_{11} - C_{22} + C_{33}} \\ q_0 = \frac{1}{4q_3}(C_{21} - C_{12}) \\ q_1 = \frac{1}{4q_3}(C_{13} + C_{31}) \\ q_2 = \frac{1}{4q_3}(C_{23} + C_{32}) \end{cases}$$
(1.84)

所以,一共有四种计算方法求解欧拉参数 $q = \begin{bmatrix} q_0 & q_1 & q_2 & q_3 \end{bmatrix}$,为了降低计算结果的误差,我们选取奇异

性最小的一组解,即通过计算

$$\begin{cases} q_0 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 + C_{11} + C_{22} + C_{33}} \\ q_1 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 + C_{11} - C_{22} - C_{33}} \\ q_2 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 - C_{11} + C_{22} - C_{33}} \\ q_3 = \pm \frac{1}{2}\sqrt{1 - C_{11} - C_{22} + C_{33}} \end{cases}$$
(1.85)

选取最大的一个作为解,即

$$q_j = \max_{i=1,2,3,4} q_i \tag{1.86}$$

这样以后,后面计算用到的 $\frac{1}{4q_j}$ 的奇异性最小,计算的精度最高。

上面计算得到的欧拉参数称为从坐标系 S_a 到坐标系 S_b 的欧拉参数,或者坐标系 S_b 相对于坐标系 S_a 的欧拉参数。为了更明确的显示坐标系的转换关系,将其记为 q_{ba} 。

3. 相继转动的欧拉参数表示

假设有两个表示沿着不同轴,不同角度旋转的非零四元数 q_{ba}, q_{cb},我们先对 a 进行 q_{ba} 变换得到 b

 $b = q_{ba} a q_{ba}^*$

再对 b 进行 q_{cb} 变换得到 c

$$c = q_{cb} b q_{cb}^*$$
$$= q_{cb} q_{ba} a q_{ba}^* q_{cb}^*$$

下面给出一个引理

引理 **1.1** 对任意四元数 *q*₁ = [*s*,*v*], *q*₂ = [*t*,*u*], 有

$$q_1^* q_2^* = (q_2 q_1)^* \tag{1.87}$$

证 由 Grassmann 积,等式左边

LHS = $q_1^* q_2^*$

$$= [s, -v] \cdot [t, -u]$$

= $[st - (-v) \cdot (-u), s(-u) + t(-v) + (-v) \times (-u)]$
= $[st - v \cdot u, -su - tv + v \times u]$

RHS =
$$(q_2q_1)^*$$

= $([t, u] \cdot [s, v])^*$
= $[ts - u \cdot v, tv + su + u \times v]^*$
= $[st - v \cdot u, -su - tv - u \times v]$
= $[st - v \cdot u, -su - tv + v \times u]$ = LHS

所以, 根据引理1.1 可以得到

$$c = q_{cb}q_{ba}aq_{ba}^{*}q_{cb}^{*}$$

= $(q_{cb}q_{ba})a(q_{cb}q_{ba})^{*}$
= $q_{ca}aq_{ca}^{*}$ (1.88)

其中, $q_{ca} = q_{cb} \cdot q_{ba}$ 。也就是说, 坐标系 S_a 通过两次旋转 q_{ba}, q_{cb} 后得到坐标系 S_c 等价于一次旋转 q_{ca} 。

我们先进行的是 q_{ba} 变换,再进行 q_{cb} 变换,其对应的四元数乘法为 $q_{ca} = q_{cb} \cdot q_{ba}$,即先进行的变换放在后面,对于多旋转来说也符合这个计算顺序。

我们这个只是两个旋转的复合,很容易可以推广到多旋转,即

$$d = q_{dc}(q_{cb}q_{ba})a(q_{cb}q_{ba})^*q_3^* = (q_{dc}q_{cb}q_{ba})a(q_{dc}q_{cb}q_{ba})^* = q_{da}aq_{da}^*$$
(1.89)

1.2.7 其他类型的姿态参数

1. 罗德里格 (Rodrigues) 参数

罗德里格参数是三个标量,也是从欧拉轴/角参数演化过来的,其定义是

$$\underline{\rho} \triangleq \underline{e} \tan \frac{\Phi}{2} = \frac{1}{q_0} \underline{q}$$
(1.90)

罗德里格参数与欧拉参数相比,其优点是参数少;缺点是在某些时候(如 Φ 接近 ±π 时),参数会接近无限 大,而欧拉参数的绝对值不会超过 1。

罗德里格参数的方向余弦矩阵表示为

$$\underline{C}_{ba} = \frac{(1 - \underline{\rho}\underline{\rho})\underline{E}_{3} + 2\underline{\rho}\underline{\rho} - 2\underline{\rho}^{\times}}{1 + \underline{\rho}\underline{\rho}}$$
(1.91)

$$= \frac{1}{1+\rho_1^2+\rho_2^2+\rho_3^2} \begin{bmatrix} 1+\rho_1^2-\rho_2^2-\rho_3^2 & 2(\rho_1\rho_3-\rho_3) & 2(\rho_1\rho_3-\rho_2) \\ 2(\rho_2\rho_1-\rho_3) & 1-\rho_1^2+\rho_2^2-\rho_3^2 & 2(\rho_2\rho_3+\rho_1) \\ 2(\rho_3\rho)1+\rho_2) & 2(\rho_3\rho_2-\rho_1) & 1-\rho_1^2-\rho_2^2+\rho_3^2 \end{bmatrix}$$
(1.92)

2. 修正的罗德里格参数

基于罗德里格参数在 Φ 接近 $\pm \pi$ 时,参数会接近无限大的缺点,又提出了一种修正的罗德里格参数,其定 义为

$$\underline{\boldsymbol{\rho}}^* \triangleq \underline{\boldsymbol{e}} \tan \frac{\boldsymbol{\Phi}}{4} = \frac{\sin(\boldsymbol{\Phi}/2)}{1 + \cos(\boldsymbol{\Phi}/2)} \underline{\boldsymbol{e}} = \frac{1}{1 + q_0} \underline{\boldsymbol{q}}$$
(1.93)

根据定义可知,修正的罗德里格参数只有在欧拉转角为 ±2π 时才会变为奇异点,而实际应用中航天器相对 参考坐标系的欧拉转角不需要表示到 ±2π,这经常在工程中使用。

1.3 姿态运动学方程

研究**姿态参数的变化与角速度矢量** ω_{ba} 的关系的学科称为姿态运动学。实际上, ω_{ba} 的方向就是欧拉轴 / 角 姿态参数中的瞬时旋转轴 e 的方向, ω_{ba} 的数值大小即为 $d\Phi/dt$ 。

角速度 ω_{ba} 的表示方法有两种:

- (1) ω_{ba} 在参考坐标系 S_a 中的分量矩阵 ω_{ba}^a .
- (2) ω_{ba} 在参考坐标系 S_b 中的分量矩阵 ω_{ba}^b .

1.3.1 方向余弦矩阵的微分方程

由

$$\underline{e}_{a} = \underline{C}_{ab}\underline{e}_{b} \xrightarrow{\qquad } \overline{\textbf{m}\underline{b}\textbf{W}\textbf{K}\underline{B}} \xrightarrow{\qquad } \underline{e}_{a}^{T} = \left(\underline{C}_{ab}\underline{e}_{b}\right)^{T} \Rightarrow \underline{e}_{a}^{T} = \underline{e}_{b}^{T}\underline{C}_{ab}^{T} = e_{b}^{T}\underline{C}_{ba}$$

在坐标系 S_a 中对两边求导

于是可以得到方向余弦矩阵 Cba 的微分方程为

$$\dot{C}_{ba} = -C_{ba}\omega_{ba}^{\times} \tag{1.94}$$

第2章 参考内容

2.1 旋转四元数参数的化简

旋转四元数原始表达式为

$$b = b_{\parallel} + b_{\perp}$$
$$= a_{\parallel} + q a_{\perp} \qquad (\ddagger \psi \ q = [\cos \phi, \sin \phi e])$$
(2.1)

在进一步化简前,我们需要证明几个引理:

引理 2.1

如果 $q = [\cos \Phi, \sin \Phi e]$,而且 e为单位向量,那么 $q^2 = qq = [\cos(2\Phi), \sin(2\Phi)a]$.

证 这个引理证明只需要用到 Grassmann 积的定义和三角函数的公式。

 $q^{2} = \left[\cos \Phi, \sin \Phi e\right] \cdot \left[\cos \Phi, \sin \Phi e\right]$ $= \left[\cos^{2} \Phi - (\sin \Phi e \cdot \sin \Phi e), (\cos \Phi \sin \Phi + \sin \Phi \cos \Phi)e + (\sin \Phi e \times \sin \Phi e)\right]$ $= \left[\cos^{2} \Phi - \sin^{2} \Phi ||a||^{2}, 2\sin \Phi \cos \Phi e + 0\right]$ $= \left[\cos^{2} \Phi - \sin^{2} \Phi, 2\sin \Phi \cos \Phi e\right]$ $= \left[\cos(2\Phi), \sin(2\Phi)e\right]$

这个引理的几何意义就是,如果绕着同一个轴 e 连续旋转 σ 度 2 次,那么所做出的的变换等同于直接绕着 a 旋转 2 σ 度。

引理 2.2

假设 $a_{\parallel} = [0, a_{\parallel}]$ 是一个纯四元数,而 $q = [\alpha, \beta e]$,其中 e 是一个单位向量且 $\alpha, \beta \in \mathbb{R}$. 在这种条件下,如 果 a_{\parallel} 平行于 e, 那么 $qa_{\parallel} = a_{\parallel}q$.

证 这个引理的证明同样用到了 Grassmann 积,分别计算等式的左右两边。等式左边:

LHS = $q \boldsymbol{a}_{\parallel}$

$$= [\alpha, \beta e] \cdot [0, a_{\parallel}]$$
$$= [0 - \beta e \cdot a_{\parallel}, \alpha a_{\parallel} + 0 + \beta e \times a_{\parallel}]$$
$$= [-\beta e \cdot a_{\parallel}, \alpha a_{\parallel}]$$

 $(a_{\parallel}$ 平行于e, 所以 $\beta e \times a_{\parallel} = 0$)

 $(a_{\parallel}$ 平行于e, 所以 $\beta a_{\parallel} \times \beta e l = 0$)

(点乘遵守交换律)

等式右边:

RHS = $a_{\parallel}q$ = $[0, a_{\parallel}] \cdot [\alpha, \beta e]$ = $[0 - a_{\parallel} \cdot \beta e, 0 + \alpha + \alpha a_{\parallel} + a_{\parallel} \times \beta e]$ = $[-a_{\parallel} \cdot \beta e, \alpha a_{\parallel}]$ = $[-\beta e \cdot a_{\parallel}, \alpha a_{\parallel}]$ = LHS

引理 2.3 假设 $a_{\perp} = [0, a_{\perp}]$ 是一个纯四元数,而 $q = [\alpha, \beta e]$,其中 e 是一个单位向量且 $\alpha, \beta \in \mathbb{R}$. 在这种条件下,如 果 a_{\parallel} 正交于 e,那么 $qa_{\parallel} = a_{\parallel}q^*$.

证 这个引理的证明和 引理 2.2 类似。

LHS = ea_{\perp}

$$= [\alpha, \beta e] \cdot [0, a_{\perp}]$$

$$= [0 - \beta e \cdot a_{\perp}, \alpha a_{\perp} + 0 + \beta e \times a_{\perp}]$$

$$= [0, \alpha a_{\perp} + \beta e \times a_{\perp}]$$

$$(a_{\perp} \mathbb{E} \mathfrak{F} e, \ \mathfrak{K} \sqcup \beta e \times a_{\perp} = 0)$$

 $RHS = a_{\perp}q^*$

$$= [0, a_{\perp}] \cdot [\alpha, -\beta e]$$

$$= [0 + a_{\perp} \cdot \beta e, 0 + \alpha a_{\perp} + a_{\perp} \times (-\beta e)]$$

$$= [0, \alpha a_{\perp} + a_{\perp} \times (-\beta e)]$$

$$= [0, \alpha a_{\perp} - (-\beta e) \times a_{\perp}]$$

$$= [0, \alpha a_{\perp} - \beta e \times a_{\perp}]$$

$$= [0, \alpha a_{\perp} + \beta e \times a_{\perp}]$$

$$= LHS$$

现在,我们利用引理对公式进行变形。首先,利用四元数逆的定义 qq⁻¹ = 1,可得

$$b = a_{\parallel} + qa_{\perp}$$

= 1 \cdot a_{\parallel} + qa_{\perp}
= pp^{-1}a_{\parallel} + ppa_{\perp} (2.2)

其中,引入了新的四元数 p 且

$$q = p^{2} = \left[\cos\Phi, \sin\Phi e\right]$$
$$p = \left[\cos\frac{\Phi}{2}, \sin\frac{\Phi}{2}e\right]$$

根据引理 2.1 可以验证其正确性:

$$pp = p^{2}$$
$$= \left[\cos\left(2 \cdot \frac{\Phi}{2}\right), \sin\left(2 \cdot \frac{\Phi}{2}\right) e \right]$$
$$= \left[\cos \Phi, \sin \Phi e \right] = q$$

同样的,容易得到 p 也是一个单位四元数,即

 $p^{-1} = p^*$

那么

$$b = pp^{-1}a_{\parallel} + ppa_{\perp}$$
$$= pp^*a_{\parallel} + ppa_{\perp}$$

结合引理 2.2 和引理 2.3,对公式再次变形

$$b = pp^*a_{\parallel} + ppa_{\perp}$$

$$= pa_{\parallel}p^* + pa_{\perp}p^* \tag{2.3}$$

$$= p(a_{\parallel} + a_{\perp})p^* \tag{2.4}$$

由因为 a_{\parallel}, a_{\perp} 是 a 的分量, 所以 $a_{\parallel} + a_{\perp} = a$, 即

$$b = pap^* \tag{2.5}$$

其中,

$$p = \left[\cos\frac{\phi}{2}, \sin\frac{\phi}{2}e\right] \tag{2.6}$$

2.2 旋转的欧拉轴 / 角参数表达和四元数表达的等价性

若定义这些旋转参数和向量为四元数

$$a = \begin{bmatrix} 0, \boldsymbol{a} \end{bmatrix} \qquad b = \begin{bmatrix} 0, \boldsymbol{b} \end{bmatrix}$$
$$e = \begin{bmatrix} 0, \boldsymbol{e} \end{bmatrix} \qquad q = \begin{bmatrix} \cos \frac{\Phi}{2}, \sin \frac{\Phi}{2} \boldsymbol{e} \end{bmatrix}$$

其中,e是旋转轴单位向量, ϕ 是旋转的角度。则

$$\boldsymbol{b} = q\boldsymbol{a}q^* = \boldsymbol{b} = \cos \boldsymbol{\Phi}\boldsymbol{a} + (1 - \cos \boldsymbol{\Phi})(\boldsymbol{e} \cdot \boldsymbol{a})\boldsymbol{e} + \sin \boldsymbol{\Phi}(\boldsymbol{e} \times \boldsymbol{a})$$
(2.7)

证 首先,引入一个引理,即向量二重叉乘公式.

引理 2.4 向量二重叉乘公式

向量 a, b, c 满足

$$(\boldsymbol{a} \times \boldsymbol{b}) \times \boldsymbol{c} = (\boldsymbol{c} \cdot \boldsymbol{a})\boldsymbol{b} - (\boldsymbol{c} \cdot \boldsymbol{b})\boldsymbol{a}$$
(2.8)

$$\boldsymbol{a} \times (\boldsymbol{b} \times \boldsymbol{c}) = (\boldsymbol{a} \cdot \boldsymbol{c})\boldsymbol{b} - (\boldsymbol{a} \cdot \boldsymbol{b})\boldsymbol{c}$$
(2.9)

这个引理的证明略。

下面我们开始推导旋转的欧拉轴 / 角参数表达和四元数表达的等价性,由 Grassmann 积,

$$\begin{split} b &= qaq^* \\ &= \left[\cos\frac{\Phi}{2}, \sin\frac{\Phi}{2}e\right] \cdot \left[0, a\right] \cdot \left[\cos\frac{\Phi}{2}, -\sin\frac{\Phi}{2}e\right] \\ &= \left[0 - \sin\frac{\Phi}{2}e \cdot a, \cos\frac{\Phi}{2}a + 0 + \sin\frac{\Phi}{2}e \times a\right] \cdot \left[\cos\frac{\Phi}{2}, -\sin\frac{\Phi}{2}e\right] \\ &= \left[-\sin\frac{\Phi}{2}e \cdot a, \cos\frac{\Phi}{2}a + \sin\frac{\Phi}{2}e \times a\right] \cdot \left[\cos\frac{\Phi}{2}, -\sin\frac{\Phi}{2}e\right] \\ &= \left[-\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a - \left(-\sin\frac{\Phi}{2}e \cdot \left(\cos\frac{\Phi}{2}a + \sin\frac{\Phi}{2}e \times a\right)\right)\right), \\ &- \sin\frac{\Phi}{2}e \cdot a \cdot \left(-\sin\frac{\Phi}{2}e\right) + \cos\frac{\Phi}{2}\left(\cos\frac{\Phi}{2}a + \sin\frac{\Phi}{2}e \times a\right) + \left(\cos\frac{\Phi}{2}a + \sin\frac{\Phi}{2}e \times a\right) \times \left(-\sin\frac{\Phi}{2}e\right)\right] \\ &= \left[-\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a + \sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a + \sin^{2}\frac{\Phi}{2}e \cdot (e \times a), \\ &\sin^{2}\frac{\Phi}{2}(e \cdot a) \cdot e + \cos^{2}\frac{\Phi}{2}a + \sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \times a - \sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}a \times e - \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(e \times a) \times e\right] \\ &= \left[-\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a + \sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a + \sin^{2}\frac{\Phi}{2}e \cdot (e \times a), \\ &\sin^{2}\frac{\Phi}{2}(e \cdot a) \cdot e + \cos^{2}\frac{\Phi}{2}a + 2\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \times a - \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(e \times a) \times e\right] \\ &= \left[-\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a + \sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \cdot a + \sin^{2}\frac{\Phi}{2}e \cdot (e \times a), \\ &\sin^{2}\frac{\Phi}{2}(e \cdot a) \cdot e + \cos^{2}\frac{\Phi}{2}a + 2\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}e \times a - \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(e \times a) \times e\right] \\ &= \left[+\Xi e \times a \pm \Xi \infty \pm e, \quad \Box \right] \end{split}$$

$$\boldsymbol{e} \cdot (\boldsymbol{e} \times \boldsymbol{a}) = 0$$

$$b = \left[-\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a} + \sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a} + \sin^{2}\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\cdot(\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a}), \\ \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a})\cdot\boldsymbol{e} + \cos^{2}\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{a} + 2\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a} - \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a})\times\boldsymbol{e} \right] \\ = \left[-\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a} + \frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a}, \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a})\cdot\boldsymbol{e} + \cos^{2}\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{a} + 2\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a} - \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a})\times\boldsymbol{e} \right] \\ = \left[0, \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(\boldsymbol{e}\cdot\boldsymbol{a})\cdot\boldsymbol{e} + \cos^{2}\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{a} + 2\sin\frac{\Phi}{2}\cos\frac{\Phi}{2}\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a} - \sin^{2}\frac{\Phi}{2}(\boldsymbol{e}\times\boldsymbol{a})\times\boldsymbol{e} \right]$$

利用倍角公式化简和 引理 2.4 进一步化简得

$$b = \left[0, \sin^2 \frac{\Phi}{2}(\mathbf{e} \cdot \mathbf{a}) \cdot \mathbf{e} + \cos^2 \frac{\Phi}{2}\mathbf{a} + 2\sin \frac{\Phi}{2}\cos \frac{\Phi}{2}\mathbf{e} \times \mathbf{a} - \sin^2 \frac{\Phi}{2}(\mathbf{e} \times \mathbf{a}) \times \mathbf{e}\right]$$
$$= \left[0, \frac{1 - \cos \Phi}{2}\mathbf{e} \cdot \mathbf{a} \cdot \mathbf{e} + \frac{1 + \cos \Phi}{2}\mathbf{a} + \sin \Phi(\mathbf{e} \times \mathbf{a}) - \frac{1 - \cos \Phi}{2}(\mathbf{e} \times \mathbf{a}) \times \mathbf{e}\right]$$
$$= \left[0, \frac{1 - \cos \Phi}{2}(\mathbf{e} \cdot \mathbf{a}) \cdot \mathbf{e} + \frac{1 + \cos \Phi}{2}\mathbf{a} + \sin \Phi(\mathbf{e} \times \mathbf{a}) - \frac{1 - \cos \Phi}{2}((\mathbf{e} \cdot \mathbf{e})\mathbf{a} - (\mathbf{e} \cdot \mathbf{a})\mathbf{e})\right]$$
$$= \left[0, \frac{1 - \cos \Phi}{2}(\mathbf{e} \cdot \mathbf{a}) \cdot \mathbf{e} + \frac{1 + \cos \Phi}{2}\mathbf{a} + \sin \Phi(\mathbf{e} \times \mathbf{a}) - \frac{1 - \cos \Phi}{2}((\mathbf{e} - \mathbf{e})\mathbf{a} - (\mathbf{e} \cdot \mathbf{a})\mathbf{e})\right]$$
$$= \left[0, (1 - \cos \Phi)(\mathbf{e} \cdot \mathbf{a}) \cdot \mathbf{e} + \cos \Phi \mathbf{a} + \sin \Phi(\mathbf{e} \times \mathbf{a})\right] = \mathbf{b}$$

2.3 向量运算的矩阵表示

2.3.1 向量叉乘的矩阵表示

已知向量在三维坐标系下的表达为 $u = u_1 i + u_2 j + u_3 k$, $v = v_1 i + v_2 j + v_3 k$, 其中, i, j, k 是单位标准正交基, 且其运算满足表 2.1, 即满足右手系。

×	i	j	k
i	0	k	-j
j	-k	0	i
k	j	- <i>i</i>	0

表 2.1: 单位标准正交向量的叉乘计算表(左×上)

那么,由向量叉乘的分配律及单位标准正交基的运算法则,

$$\begin{aligned} \mathbf{u} \times \mathbf{v} &= (u_1 \mathbf{i} + u_2 \mathbf{j} + u_3 \mathbf{k}) \times (v_1 \mathbf{i} + v_2 \mathbf{j} + v_3 \mathbf{k}) \\ &= u_1 v_1 (\mathbf{i} \times \mathbf{i}) + u_1 v_2 (\mathbf{i} \times \mathbf{j}) + u_1 v_3 (\mathbf{i} \times \mathbf{k}) + u_2 v_1 (\mathbf{j} \times \mathbf{i}) + u_2 v_2 (\mathbf{j} \times \mathbf{j}) + u_2 v_3 (\mathbf{j} \times \mathbf{k}) \\ &+ u_3 v_1 (\mathbf{k} \times \mathbf{i}) + u_3 v_2 (\mathbf{k} \times \mathbf{j}) + u_3 v_3 (\mathbf{k} \times \mathbf{k}) \\ &= u_1 v_2 \mathbf{k} + u_1 v_3 (-\mathbf{j}) + u_2 v_1 (-\mathbf{k}) + u_2 v_3 \mathbf{i} + u_3 v_1 \mathbf{j} + u_3 v_2 (-\mathbf{i}) \\ &= (u_2 v_3 - u_3 v_2) \mathbf{i} + (u_3 v_1 - u_1 v_3) \mathbf{j} + (u_1 v_2 - u_2 v_1) \mathbf{k} = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ u_1 & u_2 & u_3 \\ v_1 & v_2 & v_3 \end{vmatrix} \end{aligned}$$

将向量用矩阵表达,即

定义 2.1 向量叉乘矩阵

$$\times \mathbf{v} = (u_2 v_3 - u_3 v_2) \mathbf{i} + (u_3 v_1 - u_1 v_3) \mathbf{j} + (u_1 v_2 - u_2 v_1) \mathbf{k}$$

$$= \begin{bmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_2 v_3 - u_3 v_2 \\ u_3 v_1 - u_1 v_3 \\ u_1 v_2 - u_2 v_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -u_3 & u_2 \\ u_3 & 0 & -u_1 \\ -u_2 & u_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix}$$

所以,我们可以得到向量叉乘矩阵的定义

u

已知向量 $u = u_1 i + u_2 j + u_3 k$, $v = v_1 i + v_2 j + v_3 k$, 其叉乘运算可以用矩阵表达

$$\boldsymbol{u} \times \boldsymbol{v} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{i} & \boldsymbol{j} & \boldsymbol{k} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -u_3 & u_2 \\ u_3 & 0 & -u_1 \\ -u_2 & u_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix} = \underline{\boldsymbol{e}}^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{u}}^{\times} \underline{\boldsymbol{v}} = \underline{\boldsymbol{v}}^{\mathrm{T}} (\underline{\boldsymbol{u}}^{\times})^{\mathrm{T}} \underline{\boldsymbol{e}}$$
(2.10)

同时,叉乘矩阵有一个很重要的性质,从其定义很容易可以发现

$$(\underline{\boldsymbol{u}}^{\times})^{\mathrm{T}} = \begin{bmatrix} 0 & u_{3} & -u_{2} \\ -u_{3} & 0 & u_{1} \\ u_{2} & -u_{1} & 0 \end{bmatrix} = -\begin{bmatrix} 0 & -u_{3} & u_{2} \\ u_{3} & 0 & -u_{1} \\ -u_{2} & u_{1} & 0 \end{bmatrix} = -\underline{\boldsymbol{u}}^{\times}$$
(2.11)

2.3.2 向量两边乘同一个向量运算的矩阵表示

已知向量在三维坐标系下的表达为 $u = u_1 i + u_2 j + u_3 k$, $v = v_1 i + v_2 j + v_3 k$, 则

$$\begin{aligned} \boldsymbol{u} \cdot \boldsymbol{v} \cdot \boldsymbol{u} &= (u_1 \boldsymbol{i} + u_2 \boldsymbol{j} + u_3 \boldsymbol{k}) \cdot (v_1 \boldsymbol{i} + v_2 \boldsymbol{j} + v_3 \boldsymbol{k}) \boldsymbol{u} \\ &= (u_1 v_1 + u_2 v_2 + u_3 v_3) \boldsymbol{u} \\ &= (u_1 v_1 + u_2 v_2 + u_3 v_3) (u_1 \boldsymbol{i} + u_2 \boldsymbol{j} + u_3 \boldsymbol{k}) \\ &= (u_1^2 v_1 + u_1 u_2 v_2 + u_1 u_3 v_3) \boldsymbol{i} + (u_1 u_2 v_1 + u_2^2 v_2 + u_2 u_3 v_3) \boldsymbol{j} + (u_1 u_3 v_1 + u_2 u_3 v_2 + u_3^2 v_3) \boldsymbol{k} \end{aligned}$$

用矩阵表达为

$$\boldsymbol{u} \cdot \boldsymbol{v} \cdot \boldsymbol{u} = (u_1^2 v_1 + u_1 u_2 v_2 + u_1 u_3 v_3) \boldsymbol{i} + (u_1 u_2 v_1 + u_2^2 v_2 + u_2 u_3 v_3) \boldsymbol{j} + (u_1 u_3 v_1 + u_2 u_3 v_2 + u_3^2 v_3) \boldsymbol{k}$$

$$= \begin{bmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1^2 v_1 + u_1 u_2 v_2 + u_1 u_3 v_3 \\ u_1 u_2 v_1 + u_2^2 v_2 + u_2 u_3 v_3 \\ u_1 u_3 v_1 + u_2 u_3 v_2 + u_3^2 v_3 \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1^2 & u_1 u_2 & u_1 u_3 \\ u_1 u_2 & u_2^2 & u_2 u_3 \\ u_1 u_3 & u_2 u_3 & u_3^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 & u_2 & u_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix}$$

所以,我们可以得到 |

定理 2.1 向量两边乘同一个向量运算的矩阵表示
已知向量
$$u = u_1 i + u_2 j + u_3 k, v = v_1 i + v_2 j + v_3 k, 则$$

$$\underline{u} \cdot \underline{v} \cdot \underline{u} = \begin{bmatrix} i & j & k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 & u_2 & u_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix} = \underline{e}^{\mathrm{T}} \underline{u} \underline{u}^{\mathrm{T}} \underline{v} = \underline{v}^{\mathrm{T}} \underline{u} \underline{u}^{\mathrm{T}} \underline{e}$$
(2.12)

2.3.3 三维方阵与单位正交基的矩阵乘法

三维方阵与单位正交基在坐标系 S_a 的矩阵运算表示为

$$\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{A}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{A}\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\\\underline{A}\underline{\boldsymbol{k}}_{a}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{A}\underline{\boldsymbol{i}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{A}\underline{\boldsymbol{j}}_{a}\\\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\underline{A}\underline{\boldsymbol{k}}_{a}\end{bmatrix}, \qquad \underline{A} = \begin{bmatrix}a_{11} & a_{12} & a_{13}\\a_{21} & a_{22} & a_{23}\\a_{31} & a_{32} & a_{33}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}a_{1} & a_{2} & a_{3}\end{bmatrix}, \quad \underline{\boldsymbol{i}}_{a} = \begin{bmatrix}1\\0\\0\end{bmatrix}, \quad \underline{\boldsymbol{j}}_{a} = \begin{bmatrix}0\\1\\0\end{bmatrix}, \quad \underline{\boldsymbol{k}}_{a} = \begin{bmatrix}0\\0\\1\end{bmatrix}$$

其中, a₁, a₂, a₃ 为列向量, 容易得到

$$\underline{A}\underline{i}_{a} = \begin{bmatrix} a_{1} & a_{2} & a_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = a_{1}, \quad \underline{A}\underline{j}_{a} = \begin{bmatrix} a_{1} & a_{2} & a_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} = a_{2}, \quad \underline{A}\underline{k}_{a} = \begin{bmatrix} a_{1} & a_{2} & a_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} = a_{3}$$

航天器姿态动力学与控制

Attitude Dynamics and Control of Spacecraft

所以,

$$\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{A}\boldsymbol{i}_{a}\\\underline{A}\boldsymbol{j}_{a}\\\underline{A}\boldsymbol{k}_{a}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{a}_{1}\\\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{a}_{2}\\\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{a}_{3}\end{bmatrix}$$
(2.13)

由向量分解,有 $\underline{e}_{a}^{T}a = a^{T}\underline{e}_{a}$,则

$$\underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}}\begin{bmatrix}\underline{A}\underline{\underline{i}}_{a}\\\underline{A}\underline{\underline{j}}_{a}\\\underline{A}\underline{\underline{k}}_{a}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\underline{a}_{1}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}_{a}\\\underline{a}_{2}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}_{a}\\\underline{a}_{3}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}_{a}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\underline{a}_{1}\\\underline{a}_{2}\\\underline{a}_{3}\end{bmatrix} \underline{\underline{e}}_{a} = \begin{bmatrix}\underline{a}_{1}&\underline{a}_{2}&\underline{a}_{3}\end{bmatrix}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}_{a} = \underline{A}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}_{a}$$
(2.14)

定理 2.2 向量阵与单位正交基的乘法

三维方阵与单位正交基在坐标系 S_a 的矩阵运算为

$$\underline{\underline{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \begin{bmatrix} \underline{A}\underline{i}_{a} \\ \underline{A}\underline{j}_{a} \\ \underline{A}\underline{k}_{a} \end{bmatrix} = \underline{A}^{\mathrm{T}}\underline{\underline{e}}_{a}$$

值得注意的是,不要误以为其结果为	
$\underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \begin{bmatrix} \underline{A} \underline{\boldsymbol{i}}_{a} \\ \underline{A} \underline{\boldsymbol{j}}_{a} \\ \underline{A} \underline{\boldsymbol{k}}_{a} \end{bmatrix} = \underline{\boldsymbol{e}}_{a}^{\mathrm{T}} \underline{A} \begin{bmatrix} \underline{\boldsymbol{i}}_{a} \\ \underline{\boldsymbol{j}}_{a} \\ \underline{\boldsymbol{k}}_{a} \end{bmatrix}$	
因为 Ai, 是矩阵乘法,不是数乘,因此要先计算内部的矩阵乘法再化简。	



[1] Krasjet, "Quaternion," https://github.com/Krasjet/quaternion, 2020.



1.1	天球坐标系的基本概念	1
1.2	地心赤道惯性坐标系	1
1.3	地心赤道旋转坐标系	2
1.4	轨道坐标系和星体坐标系....................................	2
1.5	绕 x 轴旋转	5
1.6	绕 y 轴旋转	5
1.7	绕 z 轴旋转	5
1.8	ZXZ 顺序欧拉角旋转	6
1.9	ZXY 顺序欧拉角旋转	6
1.10	欧拉轴旋转分解图	7
1.11	欧拉轴旋转投影图	7
1.12	欧拉轴 / 角的坐标变换图	7
1.13	欧拉转角与两个坐标系之间的几何关系....................................	9
1.14	向量旋转分解图	14
1.15	向量旋转投影图	14



1.1	四元数基本向量的乘法计算表(左 × 上)	11
2.1	单位标准正交向量的叉乘计算表(左×上)	27

索引

В	0
标量向量有序对,9	欧拉参数,16
C	欧拉角,5
も 寿公占 1	欧拉轴,6
	欧拉轴 / 角, 6
	D
D	「 () に かかっ
单位四元数,13	70冊为15年田,之
地心赤道旋转坐标系,2	S
地心第四赤道坐标系,2	四元数,9
地心第一赤道坐标系,1	四元数的模长,9
轨道坐标系,2	
F	
分量矩阵.2	大球,1
方向余弦矩阵.3	Χ
俯仰轴, 2	向量,2
	向量叉乘矩阵, 27
G	向量二重叉乘公式, 25
滚动轴, 2	向量基,2
天牝, 12	星体坐标系,2
格林威冶子午线,2	修正的罗德里格参数, 20
Grassmann 枳, 11	
惯性坐标系,1	Y TT IS
Н	石乘,10
黄道平面,1	Z
I	坐标阵,2
」 其向号 2	左乘,10
至吗里, <i>2</i> 其元旋转拓阵 5	姿态运动学,20
L	
罗德里格参数,20	

N

逆,12