



# 多传感器融合定位

## 第6讲 惯性导航解算及误差分析

主讲人 任 乾

北京理工大学本硕  
自动驾驶从业者





## 目录



1. 三维运动描述基础知识



2. 三维运动的微分性质



3. 惯性导航解算



4. 惯性导航误差分析



# 目录



## 1. 三维运动描述基础知识



## 2. 三维运动的微分性质



## 3. 惯性导航解算



## 4. 惯性导航误差分析



# 三维运动描述基础知识

## 1. 概述

多传感器融合中三维运动的导航信息包含姿态、速度、位置，其中姿态的处理最为复杂，也最为核心。

姿态有三种表示形式：欧拉角、旋转矩阵、四元数，此外还有等效旋转矢量，但它一般在中间计算过程中使用。

注：本课程只介绍基于四元数和旋转矩阵的姿态更新，不介绍基于欧拉角的更新。

参考文献：

1. Quaternion kinematics for the error-state Kalman filter
2. 《捷联惯导算法与组合导航原理》（严恭敏等著）

文献1属于机器人技术体系，文献2属于高精度惯性导航技术体系，因此，本章以文献1为核心，文献2中只借鉴部分推导过程。



# 三维运动描述基础知识

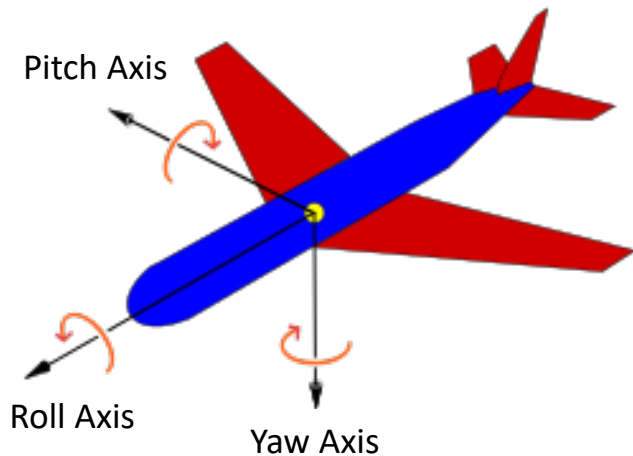
## 2. 姿态描述方法

### 1) 欧拉角

欧拉角等同于把姿态绕三次不同轴旋转。

不同的旋转顺序会得到不同的欧拉角，常见的有：

- a. 机器人坐标系：xyz分别对应前左上，旋转顺序为z-y-x；
- b. 惯性导航坐标系：xyz分别对应右前上，旋转顺序为z-x-y；
- c. 另一种惯性导航坐标系：xyz分别对应前右下，旋转顺序为z-y-x。



思考：为什么不同的坐标系定义下，会选择不同的旋转顺序？



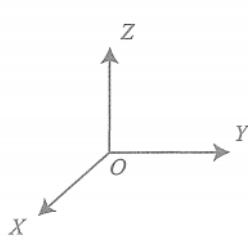
# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

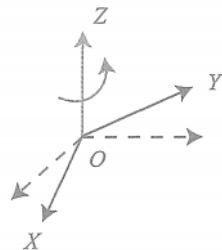
### 1) 欧拉角

**万向锁：**当载体处在某个姿态时，会产生奇异性问题，导致丢失一个自由度。

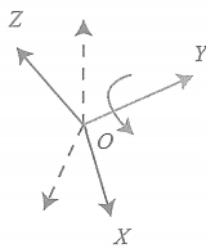
不同的旋转顺序下，产生万向锁时所处的姿态不同。下图展示了z-y-x的旋转顺序下的万向锁问题。



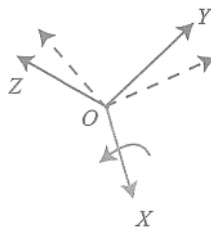
原始坐标系



第一次旋转（绕Z轴）

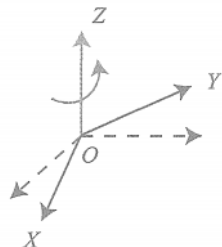


第二次旋转（绕Y轴）

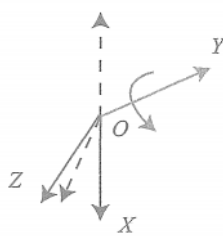


第三次旋转（绕X轴）

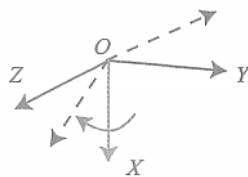
万向锁的情况



第一次旋转（绕Z轴）



第二次旋转为90°（绕Y轴）



第三次旋转变成和第一次相同



# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 1) 欧拉角

不同坐标系定义下，选择不同旋转顺序的原因：其本质都是按照“航向->俯仰->横滚”的顺序旋转，因为此时万向锁出现在俯仰为 $90^\circ$ 时的情况，而多数载体出现该姿态的几率最小。

需要注意的是，欧拉角有明确的物理意义，不随坐标系定义的不同而改变：

- a. 俯仰角：载体抬头为正，低头为负；
- b. 横滚角：向右滚为正，向左滚为负；
- c. 航向角：机器人中，一般以逆时针旋转为正，顺时针旋转为负。（在与地理系相关的惯性导航中，常以北偏东为正，北偏西为负，遇到时需要注意）

由于欧拉角必然产生奇异性，因此一般只用它做人机交互的显示，而不用来做姿态解算。



# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 2) 旋转矩阵

旋转矩阵是描述旋转的一个三维矩阵，一个真实姿态对应一个唯一的旋转矩阵。

假设旋转前，载体系(b系)的单位正交基为  $(\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3)$ ，旋转后对应的单位正交基为  $(\mathbf{e}'_1, \mathbf{e}'_2, \mathbf{e}'_3)$

假设在世界坐标系(w系，不随载体的旋转而旋转)下有向量  $\mathbf{a}$ ，它在旋转前后两个坐标系中的坐标分别为  $[a_1, a_2, a_3]^T$  和  $[a'_1, a'_2, a'_3]^T$ ，那么有

$$[\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3] \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{bmatrix} = [\mathbf{e}'_1, \mathbf{e}'_2, \mathbf{e}'_3] \begin{bmatrix} a'_1 \\ a'_2 \\ a'_3 \end{bmatrix}$$

由此可以得到

$$\mathbf{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{e}_1^T \mathbf{e}'_1 & \mathbf{e}_1^T \mathbf{e}'_2 & \mathbf{e}_1^T \mathbf{e}'_3 \\ \mathbf{e}_2^T \mathbf{e}'_1 & \mathbf{e}_2^T \mathbf{e}'_2 & \mathbf{e}_2^T \mathbf{e}'_3 \\ \mathbf{e}_3^T \mathbf{e}'_1 & \mathbf{e}_3^T \mathbf{e}'_2 & \mathbf{e}_3^T \mathbf{e}'_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a'_1 \\ a'_2 \\ a'_3 \end{bmatrix} \stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R} \mathbf{a}'$$

其中  $\mathbf{R}$  便是旋转矩阵，在结合机器人模型推导时，记为  $\mathbf{R}_{wb}$





# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 2) 旋转矩阵

旋转矩阵是单位正交矩阵，即行列式为1，且满足  $\boldsymbol{a} = \boldsymbol{R}^{-1}\boldsymbol{a}' = \boldsymbol{R}^T\boldsymbol{a}'$

优点：

a. 没有奇异性，适合用于解算；

缺点：

a. 用9个元素表示3个自由度，会增加计算复杂度；

b. 为了保持正交性，一般更新完毕后，要重新做正交化。



# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 3) 四元数

四元数是超复数，即“复数的复数”。

若有复数

$$A = a + bi$$

$$B = c + di$$

则复数的复数为

$$\begin{aligned} \mathbf{q} &= A + Bj \\ &= a + bi + cj + dij \end{aligned}$$

若令  $\mathbf{k} = ij$ , 则有

$$\mathbf{q} = a + bi + cj + dk$$

此即为四元数。

一般四元数的常见表示符号为

$$\mathbf{q} = q_w + \mathbf{q}_v = q_w + q_x \mathbf{i} + q_y \mathbf{j} + q_z \mathbf{k}$$

共轭四元数(实部相同，虚部相反):

$$\mathbf{q}^* = q_w - \mathbf{q}_v = q_w - q_x \mathbf{i} - q_y \mathbf{j} - q_z \mathbf{k}$$

四元数的逆:

$$\mathbf{q}^{-1} = \frac{\mathbf{q}^*}{\|\mathbf{q}\|}$$

姿态运算时，四元数为单位四元数，此时有

$$\mathbf{q}^{-1} = \mathbf{q}^* = q_w - \mathbf{q}_v$$



# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 3) 四元数

四元数乘法

$$\mathbf{p} \otimes \mathbf{q} = \begin{bmatrix} p_w q_w - \mathbf{p}_v^T \mathbf{q}_v \\ p_w \mathbf{q}_v + q_w \mathbf{p}_v + \mathbf{p}_v \times \mathbf{q}_v \end{bmatrix}$$

若在四元数乘法中出现三维向量，指的是和三维向量构成的纯虚四元数相乘，比如

$$\mathbf{p} \otimes \mathbf{u} = \mathbf{p} \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ u_1 \mathbf{i} \\ u_2 \mathbf{j} \\ u_3 \mathbf{k} \end{bmatrix}$$

乘法结合律

$$(\mathbf{p} \otimes \mathbf{q}) \otimes \mathbf{r} = \mathbf{p} \otimes (\mathbf{q} \otimes \mathbf{r})$$

$$\mathbf{p} \otimes (\mathbf{q} + \mathbf{r}) = \mathbf{p} \otimes \mathbf{q} + \mathbf{p} \otimes \mathbf{r}$$

$$(\mathbf{p} + \mathbf{q}) \otimes \mathbf{r} = \mathbf{p} \otimes \mathbf{r} + \mathbf{q} \otimes \mathbf{r}$$



# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 3) 四元数

四元数相乘，可以展开为矩阵与向量相乘的形式

$$\mathbf{p} \otimes \mathbf{q} = [\mathbf{p}]_L \mathbf{q}$$

其中

$$\begin{aligned} [\mathbf{p}]_L &= \begin{bmatrix} p_w & -p_x & -p_y & -p_z \\ p_x & p_w & -p_z & p_y \\ p_y & p_z & p_w & -p_x \\ p_z & -p_y & p_x & p_w \end{bmatrix} \\ &= p_w \mathbf{I} + \begin{bmatrix} 0 & -\mathbf{p}_v^T \\ \mathbf{p}_v & [\mathbf{p}_v]_{\times} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

其中，符号  $[\bullet]_{\times} = [\bullet]^{\wedge}$ ，同样表示反对称矩阵。

也可以展开为

$$\mathbf{p} \otimes \mathbf{q} = [\mathbf{q}]_R \mathbf{p}$$

其中

$$\begin{aligned} [\mathbf{q}]_R &= \begin{bmatrix} q_w & -q_x & -q_y & -q_z \\ q_x & q_w & q_z & -q_y \\ q_y & -q_z & q_w & q_x \\ q_z & q_y & -q_x & q_w \end{bmatrix} \\ &= q_w \mathbf{I} + \begin{bmatrix} 0 & -\mathbf{q}_v^T \\ \mathbf{q}_v & -[\mathbf{q}_v]_{\times} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

由此，可以得出重要性质(后续推导时常用)：

$$(\mathbf{q} \otimes \mathbf{x}) \otimes \mathbf{p} = [\mathbf{p}]_R [\mathbf{q}]_L \mathbf{x}$$

$$\mathbf{q} \otimes (\mathbf{x} \otimes \mathbf{p}) = [\mathbf{q}]_L [\mathbf{p}]_R \mathbf{x}$$



## 三维运动描述基础知识

### 2. 姿态描述方法

#### 4) 等效旋转矢量

理解：把旋转当做绕空间一个固定轴转过一个角度。在不引起歧义的情况下可简称为旋转矢量或旋转向量。

直接用向量  $\phi$  表示，其方向即为转轴方向，对应的单位向量记为  $\mathbf{u}$  它的长度  $\phi = |\phi|$  即为转角。

等效旋转矢量的指数形式，可以表示为

$$\exp(\phi^\wedge) = \exp(\phi \mathbf{u}^\wedge) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n!} (\phi \mathbf{u}^\wedge)^n$$

上式包含高次幂，为了便于后续计算，需要对高次幂进行化简。

由于反对称矩阵具有以下性质(可自行推导)，

$$(\phi^\wedge)^i = \begin{cases} (-1)^{(i-1)/2} \phi^{i-1} (\phi^\wedge) & i = 1, 3, 5, \dots \\ (-1)^{(i-2)/2} \phi^{i-2} (\phi^\wedge)^2 & i = 2, 4, 6, \dots \end{cases}$$



# 三维运动描述基础知识

## 2. 姿态描述方法

### 4) 等效旋转矢量

因此，等效旋转矢量的指数函数可以表示如下：

$$\begin{aligned}
\exp(\phi^\wedge) &= I + \phi(\mathbf{u}^\wedge) + \frac{1}{2!}\phi^2(\mathbf{u}^\wedge)^2 + \frac{1}{3!}\phi^3(\mathbf{u}^\wedge)^3 + \frac{1}{4!}\phi^4(\mathbf{u}^\wedge)^4 + \dots \\
&= I + \phi(\mathbf{u}^\wedge) + \frac{1}{2!}\phi^2(\mathbf{u}^\wedge)^2 - \frac{1}{3!}\phi^3(\mathbf{u}^\wedge) - \frac{1}{4!}\phi^4(\mathbf{u}^\wedge)^2 + \dots \\
&= I + (\mathbf{u}^\wedge)^2 + \underbrace{\left(\phi - \frac{1}{3!}\phi^3 + \frac{1}{5!}\phi^5 - \dots\right)}_{\sin \phi} (\mathbf{u}^\wedge) - \underbrace{\left(1 - \frac{1}{2!}\phi^2 + \frac{1}{4!}\phi^4 - \dots\right)}_{\cos \phi} (\mathbf{u}^\wedge)^2 \\
&= I + \sin \phi (\mathbf{u}^\wedge) + (1 - \cos \phi) (\mathbf{u}^\wedge)^2 \\
&= I + \frac{\sin \phi}{\phi} (\phi^\wedge) + \frac{(1 - \cos \phi)}{\phi^2} (\phi^\wedge)^2
\end{aligned}$$



## 三维运动描述基础知识

### 3. 各描述方法之间的关系

#### 1) 欧拉角与旋转矩阵

按照机器人前(x)-左(y)-上(z)的坐标系定义，并令横滚角为 $\alpha$ 、俯仰角为 $\beta$ 、航向角为 $\gamma$ 。

##### a. 欧拉角转旋转矩阵

由于旋转矩阵是按照z-y-x的顺序旋转得来，因此可以表示为

$$\mathbf{R}_{wb} = (\mathbf{R}_x(\alpha)\mathbf{R}_y(-\beta)\mathbf{R}_z(\gamma))^T$$

其中

$$\mathbf{R}_x(\alpha) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos(\alpha) & \sin(\alpha) \\ 0 & -\sin(\alpha) & \cos(\alpha) \end{bmatrix} \quad \mathbf{R}_y(-\beta) = \begin{bmatrix} \cos(\beta) & 0 & \sin(\beta) \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin(\beta) & 0 & \cos(\beta) \end{bmatrix} \quad \mathbf{R}_z(\gamma) = \begin{bmatrix} \cos(\gamma) & \sin(\gamma) & 0 \\ -\sin(\gamma) & \cos(\gamma) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



## 三维运动描述基础知识

### 3. 各描述方法之间的关系

#### 1) 欧拉角与旋转矩阵

#### b. 旋转矩阵转欧拉角

由欧拉角得到的旋转矩阵，其完整形式为

$$\mathbf{R}_{wb} = \begin{bmatrix} c\beta c\gamma & -s\alpha s\beta c\gamma - c\alpha s\gamma & s\alpha s\gamma - c\alpha s\beta c\gamma \\ c\beta s\gamma & c\alpha c\gamma - s\alpha s\beta s\gamma & -c\alpha s\beta s\gamma - s\alpha c\gamma \\ s\beta & s\alpha c\beta & c\alpha c\beta \end{bmatrix}$$

其中符号：  $s\bullet = \sin(\bullet)$        $c\bullet = \cos(\bullet)$

观察矩阵，可以看出

$$\alpha = \arctan2(\mathbf{R}_{wb}(3, 2), \mathbf{R}_{wb}(3, 3))$$

$$\beta = \arcsin(\mathbf{R}_{wb}(3, 1))$$

$$\gamma = \arctan2(\mathbf{R}_{wb}(2, 1), \mathbf{R}_{wb}(1, 1))$$





# 三维运动描述基础知识

## 3. 各描述方法之间的关系

### 2) 旋转矩阵与四元数

它们转换的推导过程较为复杂，此处直接给出结论。

四元数转旋转矩阵：

$$\mathbf{R}_{wb} = \begin{bmatrix} q_w^2 + q_x^2 - q_y^2 - q_z^2 & 2(q_x q_y - q_w q_z) & 2(q_x q_z + q_w q_y) \\ 2(q_x q_y + q_w q_z) & q_w^2 - q_x^2 + q_y^2 - q_z^2 & 2(q_y q_z - q_w q_x) \\ 2(q_x q_z - q_w q_y) & 2(q_y q_z + q_w q_x) & q_w^2 - q_x^2 - q_y^2 + q_z^2 \end{bmatrix}$$

旋转矩阵转四元数：

$$q_w = \frac{\sqrt{1 + R_{wb}(1,1) + R_{wb}(2,2) + R_{wb}(3,3)}}{2}$$

$$q_x = \frac{R_{wb}(3,2) - R_{wb}(2,3)}{4q_w}$$

$$q_y = \frac{R_{wb}(1,3) - R_{wb}(3,1)}{4q_w}$$

$$q_z = \frac{R_{wb}(2,1) - R_{wb}(1,2)}{4q_w}$$

需要注意的是，这需要满足

$$q_w \neq 0, 1 + R_{wb}(1,1) + R_{wb}(2,2) + R_{wb}(3,3) > 0$$

当不满足该条件时，转换步骤比较复杂，此处不讲述。



## 三维运动描述基础知识

### 3. 各描述方法之间的关系

#### 3) 旋转矩阵与旋转矢量

##### a. 由旋转矢量计算旋转矩阵

$$\mathbf{R}_{wb} = \mathbf{I} + \frac{\sin \phi}{\phi}(\phi^\wedge) + \frac{1 - \cos \phi}{\phi^2}(\phi^\wedge)^2$$

此公式也被称为罗德里格斯公式，并且与旋转矢量的指数运算结果相同。

##### b. 由旋转矩阵计算旋转矢量

$$\phi = \arccos \frac{\text{tr}(\mathbf{R}_{wb}) - 1}{2}$$

$$\mathbf{u} = \frac{(\mathbf{R}_{wb} - (\mathbf{R}_{wb})^T)^\vee}{2 \sin \phi}$$

其中，符号  $\bullet^\vee$  表示由反对称矩阵得到对应的矢量。



## 三维运动描述基础知识

### 3. 各描述方法之间的关系

#### 4) 四元数与旋转矢量

##### a. 由旋转矢量计算四元数

$$\mathbf{q} = \cos \frac{\phi}{2} + \frac{\sin \frac{\phi}{2}}{\phi} \boldsymbol{\phi}$$

思考：为什么角度是旋转矢量转角的一半？

三维空间中的一个矢量，使用四元数对它进行旋转，得到新的矢量时，其计算过程为  $\mathbf{a}' = \mathbf{q} \otimes \mathbf{a} \otimes \mathbf{q}^*$

原因是矢量是三维的，四元数与矢量(对应的纯虚四元数)直接相乘是四维(即实部不为零)，而用上式计算出的结果则能保证永远是三维。

可以理解为两次旋转，第一次转到四维，第二次再转回三维，每次转总角度的一半。

##### b. 由四元数计算旋转矢量

$$\phi = 2 \arctan (\|\mathbf{q}_v\|, q_w)$$

$$\mathbf{u} = \mathbf{q}_v / \|\mathbf{q}_v\|$$



## 目录



1. 三维运动描述基础知识



**2. 三维运动的微分性质**



3. 惯性导航解算



4. 惯性导航误差分析



# 三维运动的微分性质

## 1. 旋转矩阵微分方程

假设世界坐标系(w系)中有一个固定不动的矢量  $\mathbf{r}^w$ ，它因此在载体坐标系(b系)下的表示为  $\mathbf{r}^b$ ，则有

$$\mathbf{r}^w = \mathbf{R}_{wb} \mathbf{r}^b$$

两边同时微分，可得

$$\dot{\mathbf{r}}^w = \mathbf{R}_{wb} \dot{\mathbf{r}}^b + \dot{\mathbf{R}}_{wb} \mathbf{r}^b$$

由于

$$\dot{\mathbf{r}}^w = \mathbf{0}$$

$$\dot{\mathbf{r}}^b = -\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \times \mathbf{r}^b$$

其中  $\boldsymbol{\omega}_{wb}^b$  代表载体旋转角速度在b系下的表示，实际使用时，指的就是陀螺仪的角速度输出(暂不考虑误差)。

因此有

$$\mathbf{0} = \mathbf{R}_{wb} (-\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \times \mathbf{r}^b) + \dot{\mathbf{R}}_{wb} \mathbf{r}^b$$

移项可得

$$\mathbf{R}_{wb} (\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \times \mathbf{r}^b) = \dot{\mathbf{R}}_{wb} \mathbf{r}^b$$

变换可得

$$\mathbf{R}_{wb} ([\boldsymbol{\omega}_{wb}^b]_{\times} \mathbf{r}^b) = \dot{\mathbf{R}}_{wb} \mathbf{r}^b$$

因此有

$$\dot{\mathbf{R}}_{wb} = \mathbf{R}_{wb} [\boldsymbol{\omega}_{wb}^b]_{\times}$$



# 三维运动的微分性质

## 2. 四元数微分方程

$\boldsymbol{r}^w$  和  $\boldsymbol{r}^b$  两个矢量之间可以用四元数转换如下

$$\boldsymbol{r}^w = \boldsymbol{q}_{wb} \otimes \boldsymbol{r}^b \otimes \boldsymbol{q}_{wb}^*$$

等式两边同时右乘  $\boldsymbol{q}_{wb}$  , 可得

$$\boldsymbol{r}^w \otimes \boldsymbol{q}_{wb} = \boldsymbol{q}_{wb} \otimes \boldsymbol{r}^b$$

上式两边同时求微分, 可得

$$\begin{aligned} \dot{\boldsymbol{r}}^w \otimes \boldsymbol{q}_{wb} + \boldsymbol{r}^w \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \\ = \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \otimes \boldsymbol{r}^b + \boldsymbol{q}_{wb} \otimes \dot{\boldsymbol{r}}^b \end{aligned}$$

由于

$$\dot{\boldsymbol{r}}^b = -\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \times \boldsymbol{r}^b = -\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \otimes \boldsymbol{r}^b$$

$$\dot{\boldsymbol{r}}^w = \mathbf{0}$$

则有

$$\begin{aligned} \boldsymbol{r}^w \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \\ = (\boldsymbol{q}_{wb} \otimes \boldsymbol{r}^b \otimes \boldsymbol{q}_{wb}^*) \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \\ = \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \otimes \boldsymbol{r}^b - \boldsymbol{q}_{wb} \otimes \boldsymbol{\omega}_{wb}^b \otimes \boldsymbol{r}^b \end{aligned}$$

等式两边同时左乘  $\boldsymbol{q}_{wb}^*$  , 可得

$$\begin{aligned} \boldsymbol{r}^b \otimes \boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \\ = \boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb} \otimes \boldsymbol{r}^b - \boldsymbol{\omega}_{wb}^b \otimes \boldsymbol{r}^b \end{aligned}$$

移项可得

$$\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \otimes \boldsymbol{r}^b = (\boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb}) \otimes \boldsymbol{r}^b - \boldsymbol{r}^b \otimes (\boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb})$$



## 三维运动的微分性质

### 2. 四元数微分方程

利用前面四元数相乘展开成矩阵与向量相乘的公式,

$$\boldsymbol{p} \otimes \boldsymbol{q} = [\boldsymbol{p}]_L \boldsymbol{q}$$

$$\boldsymbol{p} \otimes \boldsymbol{q} = [\boldsymbol{q}]_R \boldsymbol{p}$$

$$\text{其中, } [\boldsymbol{p}]_L = p_w \boldsymbol{I} + \begin{bmatrix} 0 & -\boldsymbol{p}_v^T \\ \boldsymbol{p}_v & [\boldsymbol{p}_v]_{\times} \end{bmatrix}$$

$$\text{其中, } [\boldsymbol{q}]_R = q_w \boldsymbol{I} + \begin{bmatrix} 0 & -\boldsymbol{q}_v^T \\ \boldsymbol{q}_v & -[\boldsymbol{q}_v]_{\times} \end{bmatrix}$$

将  $\boldsymbol{\omega}_{wb}^b \otimes \boldsymbol{r}^b = (\boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb}) \otimes \boldsymbol{r}^b - \boldsymbol{r}^b \otimes (\boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb})$  展开得,

$$\begin{bmatrix} 0 & \mathbf{0}_{1 \times 3} \\ \mathbf{0}_{3 \times 1} & [\boldsymbol{\omega}_{wb}^b]_{\times} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{r}^b \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & \mathbf{0}_{1 \times 3} \\ \mathbf{0}_{3 \times 1} & 2 [(\boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb})_v]_{\times} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{r}^b \end{bmatrix}$$

因此有  $(\boldsymbol{q}_{wb}^* \otimes \dot{\boldsymbol{q}}_{wb})_v = \frac{1}{2} \boldsymbol{\omega}_{wb}^b$

即虚部求解完毕。



## 三维运动的微分性质

### 2. 四元数微分方程

根据四元数与旋转矢量的关系，有

$$\mathbf{q}_{wb}^* = \begin{bmatrix} \cos \frac{\phi}{2} \\ -\mathbf{u} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} \quad \dot{\mathbf{q}}_{wb} = \begin{bmatrix} -\frac{\dot{\phi}}{2} \sin \frac{\phi}{2} \\ \dot{\mathbf{u}} \sin \frac{\phi}{2} + \mathbf{u} \frac{\dot{\phi}}{2} \cos \frac{\phi}{2} \end{bmatrix}$$

因此有

$$\begin{aligned} \mathbf{q}_{wb}^* \otimes \dot{\mathbf{q}}_{wb} &= \begin{bmatrix} \cos \frac{\phi}{2} \\ -\mathbf{u} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} \otimes \begin{bmatrix} -\frac{\dot{\phi}}{2} \sin \frac{\phi}{2} \\ \dot{\mathbf{u}} \sin \frac{\phi}{2} + \mathbf{u} \frac{\dot{\phi}}{2} \cos \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -\frac{\dot{\phi}}{2} \sin \frac{\phi}{2} \cos \frac{\phi}{2} + (\mathbf{u} \sin \frac{\phi}{2})^T \left( \dot{\mathbf{u}} \sin \frac{\phi}{2} + \mathbf{u} \frac{\dot{\phi}}{2} \cos \frac{\phi}{2} \right) \\ \cos \frac{\phi}{2} \left( \dot{\mathbf{u}} \sin \frac{\phi}{2} + \mathbf{u} \frac{\dot{\phi}}{2} \cos \frac{\phi}{2} \right) + \mathbf{u} \sin \frac{\phi}{2} \cdot \frac{\dot{\phi}}{2} \sin \frac{\phi}{2} - (\mathbf{u} \sin \frac{\phi}{2}) \times \left( \dot{\mathbf{u}} \sin \frac{\phi}{2} + \mathbf{u} \frac{\dot{\phi}}{2} \cos \frac{\phi}{2} \right) \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 0 \\ \dot{\mathbf{u}} \cos \frac{\phi}{2} \sin \frac{\phi}{2} + \mathbf{u} \frac{\dot{\phi}}{2} - \mathbf{u} \sin \frac{\phi}{2} \times \dot{\mathbf{u}} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

可以看出实部为0

因此有

$$\mathbf{q}_{wb}^* \otimes \dot{\mathbf{q}}_{wb} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{\omega}_{wb}^b \end{bmatrix} \longrightarrow \dot{\mathbf{q}}_{wb} = \mathbf{q}_{wb} \otimes \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{\omega}_{wb}^b \end{bmatrix}$$





## 三维运动的微分性质

### 3. 等效旋转矢量微分方程

在旋转矩阵微分方程中，把旋转矩阵用等效旋转矢量表示，则可以求出等效旋转矢量的微分方程。同样地，在四元数微分方程中也可以按此方式得到。

此处直接给出结论

$$\dot{\phi} = \omega_{wb}^b + \frac{1}{2}\phi \times \omega_{wb}^b + \frac{1}{\phi^2} \left(1 - \frac{\phi}{2} \cot \frac{\phi}{2}\right) (\phi \times)^2 \omega_{wb}^b$$

形式较为复杂，为了化简，对三角函数泰勒展开，并去除高阶项，可得

$$\dot{\phi} = \omega_{wb}^b + \frac{1}{2}\phi \times \omega_{wb}^b$$



# 目录



1. 三维运动描述基础知识



2. 三维运动的微分性质



**3. 惯性导航解算**



4. 惯性导航误差分析



# 惯性导航解算

## 1. 惯性导航解算概述

**1)目的：**利用IMU测量的角速度、加速度，根据上一时刻导航信息，推算出当前时刻导航信息，包括姿态解算、速度解算、位置解算。

**2)方法：**由姿态、速度、位置的微分方程，推导出它们的解，并转变成离散时间下的近似形式，从而可以在离散时间采样下，完成导航信息求解。

**3)优点：**IMU不受外界信号干扰，可以得到稳定、平滑的导航结果。

**4)缺点：**误差随时间累计，一般时间越长，累计误差越大。因此需要融合，而导航解算(本小节)及其误差分析(下一小节)，是融合的基础。



# 惯性导航解算

## 2. 姿态更新

### 1) 基于旋转矩阵的姿态更新

根据前面推导，旋转矩阵的微分方程为

$$\dot{R}_{wb} = R_{wb}[\omega]_{\times}$$

根据微分方程的求解方法，可以写出由k-1时刻求解k时刻旋转矩阵的公式为

$$R_{wb_k} = R_{wb_{k-1}} e^{\int_{t_{k-1}}^{t_k} [\omega]_{\times} d\tau}$$

指数上的积分结果其实就是k-1时刻到k时刻之间的相对旋转对应的等效旋转矢量构成的反对称矩阵。

因此上式可以重新写为

$$R_{wb_k} = R_{wb_{k-1}} e^{\phi_{\times}}$$

由于反对称矩阵的指数函数前面已经推导完毕，因此上式又可以写为

$$R_{wb_k} = R_{wb_{k-1}} R_{b_{k-1}b_k}$$

其中

$$R_{b_{k-1}b_k} = I + \frac{\sin \phi}{\phi} (\phi_{\times}) + \frac{1 - \cos \phi}{\phi^2} (\phi_{\times})^2$$



# 惯性导航解算

## 2. 姿态更新

### 1) 基于旋转矩阵的姿态更新

可以看出，解算过程中需要求解等效旋转矢量，需要借助其微分方程实现。

在旋转矢量的微分方程  $\dot{\phi} \approx \omega + \frac{1}{2}\phi \times \omega$  中，对于右侧第二项，根据叉乘的定义可知，当叉乘的两个矢量之间方向重合时，则结果为0，在k-1时刻到k时刻的极短时间内，可认为接近重合，因此，旋转矢量微分方程可进一步化简为

$$\dot{\phi} \approx \omega \quad \rightarrow \quad \phi \approx \int_{t_{k-1}}^{t_k} \omega(\tau) d\tau$$

a. 欧拉法:  $\phi = \omega_{k-1}(t_k - t_{k-1})$

b. 中值法:  $\phi = \frac{\omega_{k-1} + \omega_k}{2}(t_k - t_{k-1})$

中值法精度大于欧拉法，后续本课程解算全部采用中值法进行。

另有四阶龙格库塔法，在IMU采样频率较高(>100HZ)时，收益不大，此处不做介绍。



## 2. 姿态更新

### 2) 基于四元数的姿态更新

根据前面推导，四元数的微分方程为

$$\dot{\mathbf{q}}_{wb} = \mathbf{q}_{wb} \otimes \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{\omega} \end{bmatrix}$$

其矩阵形式为

$$\dot{\mathbf{q}}_{wb} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{\omega} \end{bmatrix}_R \mathbf{q}_{wb}$$

同样按照解微分方程的方法，并对指数项做积分，可以得到

$$\dot{\mathbf{q}}_{wb} = e^{\frac{1}{2}\boldsymbol{\Theta}} \mathbf{q}_{wb}$$

其中

$$\boldsymbol{\Theta} = \begin{bmatrix} 0 & -\phi_x & -\phi_y & -\phi_z \\ \phi_x & 0 & \phi_z & -\phi_y \\ \phi_y & -\phi_z & 0 & \phi_x \\ \phi_z & \phi_y & -\phi_x & 0 \end{bmatrix}$$

为了求解该方程，要对指数函数进行泰勒展开，同样包含高次幂，展开方法与前述方法相同（可以自行推导，此处直接给出结论）：

$$e^{\frac{1}{2}\boldsymbol{\Theta}(T)} = I \cos \frac{\phi}{2} + \frac{\boldsymbol{\Theta}}{\phi} \sin \frac{\phi}{2}$$



# 惯性导航解算

## 2. 姿态更新

### 2) 基于四元数的姿态更新

因此有

$$\mathbf{q}_{wb_k} = \left[ I \cos \frac{\phi}{2} + \frac{\mathbf{\Theta}}{\phi} \sin \frac{\phi}{2} \right] \mathbf{q}_{wb_{k-1}}$$

由于

$$\begin{bmatrix} \cos \frac{\phi}{2} \\ \frac{\phi}{\phi} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix}_R = \left[ I \cos \frac{\phi}{2} + \frac{\mathbf{\Theta}}{\phi} \sin \frac{\phi}{2} \right]$$

令

$$\mathbf{q}_{b_{k-1}b_k} = \begin{bmatrix} \cos \frac{\phi}{2} \\ \frac{\phi}{\phi} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix}$$

则  $\mathbf{q}_{wb_k} = \mathbf{q}_{wb_{k-1}} \otimes \mathbf{q}_{b_{k-1}b_k}$

旋转矢量的计算仍采用中值法进行。



# 惯性导航解算

## 3. 速度更新

速度微分方程为

$$\dot{\mathbf{v}} = \mathbf{R}_{wb}\mathbf{a} - \mathbf{g}$$

其中  $\mathbf{a} = [a_x \ a_y \ a_z]$  为测量加速度,

$\mathbf{g} = [0 \ 0 \ g_0]$  为重力加速度。

该微分方程的通解形式为

$$\Delta \mathbf{v} = (\mathbf{R}_{wb}\mathbf{a} - \mathbf{g}) \Delta t$$

对应的基于中值法的速度更新形式为

$$\mathbf{v}_k = \mathbf{v}_{k-1} + \left( \frac{\mathbf{R}_{wb_k}\mathbf{a}_k + \mathbf{R}_{wb_{k-1}}\mathbf{a}_{k-1}}{2} - \mathbf{g} \right) (t_k - t_{k-1})$$

## 4. 位置更新

位置微分方程为

$$\dot{\mathbf{p}} = \mathbf{v}$$

其通解形式为  $\Delta \mathbf{p} = \mathbf{v} \Delta t$

此处  $\mathbf{v}$  指的是该时间段内的平均速度, 该形式对应的基于中值法的离散形式为

$$\mathbf{p}_k = \mathbf{p}_{k-1} + \frac{\mathbf{v}_k + \mathbf{v}_{k-1}}{2} (t_k - t_{k-1})$$

另外, 通解还可以写为

$$\Delta \mathbf{p} = \mathbf{v} \Delta t + \frac{1}{2} \mathbf{a} \Delta t^2$$

需要注意的是, 此处的  $\mathbf{v}$  指的是该时间段起始时刻速度, 该形式对应的基于中值法的离散形式为

$$\begin{aligned} \mathbf{p}_k = & \mathbf{p}_{k-1} + \mathbf{v}_{k-1} (t_k - t_{k-1}) \\ & + \frac{1}{2} \left( \frac{\mathbf{R}_{wb_k}\mathbf{a}_k + \mathbf{R}_{wb_{k-1}}\mathbf{a}_{k-1}}{2} - \mathbf{g} \right) (t_k - t_{k-1})^2 \end{aligned}$$





# 惯性导航解算

## 5. 惯性导航解算总结

### 1) 姿态解算

#### a. 基于旋转矩阵

$$\mathbf{R}_{wb_k} = \mathbf{R}_{wb_{k-1}} \left( \mathbf{I} + \frac{\sin \phi}{\phi} (\boldsymbol{\phi} \times) + \frac{1 - \cos \phi}{\phi^2} (\boldsymbol{\phi} \times)^2 \right) \quad \text{其中 } \phi = \frac{\boldsymbol{\omega}_{k-1} + \boldsymbol{\omega}_k}{2} (t_k - t_{k-1})$$

#### b. 基于四元数

$$\mathbf{q}_{wb_k} = \mathbf{q}_{wb_{k-1}} \otimes \begin{bmatrix} \cos \frac{\phi}{2} \\ \frac{\phi}{\phi} \sin \frac{\phi}{2} \end{bmatrix} \quad \text{其中 } \phi = \frac{\boldsymbol{\omega}_{k-1} + \boldsymbol{\omega}_k}{2} (t_k - t_{k-1})$$

### 2) 速度解算

$$\mathbf{v}_k = \mathbf{v}_{k-1} + \left( \frac{\mathbf{R}_{wb_k} \mathbf{a}_k + \mathbf{R}_{wb_{k-1}} \mathbf{a}_{k-1}}{2} - \mathbf{g} \right) (t_k - t_{k-1})$$

### 3) 位置解算

$$\mathbf{p}_k = \mathbf{p}_{k-1} + \frac{\mathbf{v}_k + \mathbf{v}_{k-1}}{2} (t_k - t_{k-1}) \quad \text{或} \quad \mathbf{p}_k = \mathbf{p}_{k-1} + \mathbf{v}_{k-1} (t_k - t_{k-1}) + \frac{1}{2} \left( \frac{\mathbf{R}_{wb_k} \mathbf{a}_k + \mathbf{R}_{wb_{k-1}} \mathbf{a}_{k-1}}{2} - \mathbf{g} \right) (t_k - t_{k-1})^2$$



## 目录



1. 三维运动描述基础知识



2. 三维运动的微分性质



3. 惯性导航解算



**4. 惯性导航误差分析**



# 惯性导航误差分析

## 1. 误差方程推导方法

误差方程：状态量(速度误差、位置误差、姿态误差、bias误差等)误差形式的表示。

误差方程及其推导方法，是后续滤波、图优化等融合方案的基础，是重中之重。

误差方程的推导有固定的套路，举例说明具体步骤：

1) 写出不考虑误差时的微分方程

$$\dot{z} = x + y$$

2) 写出考虑误差时的微分方程

$$\dot{\tilde{z}} = \tilde{x} + \tilde{y}$$

3) 写出真实值与理想值之间的关系

$$\tilde{z} = z + \delta z$$

$$\tilde{x} = x + \delta x$$

$$\tilde{y} = y + \delta y$$

4) 把3)中的关系，带入2)

$$\dot{\tilde{z}} + \delta \dot{z} = x + \delta x + y + \delta y$$

5) 把1)中的关系，带入4)

$$x + y + \delta \dot{z} = x + \delta x + y + \delta y$$

6) 化简方程

$$\delta \dot{z} = \delta x + \delta y$$



# 惯性导航误差分析

## 2. 姿态误差方程

1) 写出不考虑误差的微分方程

$$\dot{\mathbf{q}}_t = \frac{1}{2} \mathbf{q}_t \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{\omega}_t - \mathbf{b}_{\omega_t} \end{bmatrix}$$

2) 写出考虑误差的微分方程

$$\dot{\tilde{\mathbf{q}}}_t = \frac{1}{2} \tilde{\mathbf{q}}_t \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ \tilde{\boldsymbol{\omega}}_t - \tilde{\mathbf{b}}_{\omega_t} \end{bmatrix}$$

3) 写出带误差的值与理想值之间的关系

$$\tilde{\mathbf{q}}_t = \mathbf{q}_t \otimes \delta \mathbf{q}$$

$$\tilde{\boldsymbol{\omega}}_t = \boldsymbol{\omega}_t + \mathbf{n}_{\omega}$$

$$\tilde{\mathbf{b}}_{\omega_t} = \mathbf{b}_{\omega_t} + \delta \mathbf{b}_{\omega}$$

其中  $\mathbf{n}_{\omega}$  为陀螺仪白噪声。

其中

$$\delta \mathbf{q} = \begin{bmatrix} \cos(\frac{|\delta \theta|}{2}) \\ \frac{\delta \boldsymbol{\theta}}{|\delta \theta|} \sin(\frac{|\delta \theta|}{2}) \end{bmatrix} \approx \begin{bmatrix} 1 \\ \frac{\delta \boldsymbol{\theta}}{2} \end{bmatrix}$$

$\delta \boldsymbol{\theta}$  是姿态误差对应的旋转矢量(有时被称为失准角)。

4) 将3)中的关系带入2)

$$(\mathbf{q}_t \otimes \delta \mathbf{q}) = \frac{1}{2} \mathbf{q}_t \otimes \delta \mathbf{q} \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ \boldsymbol{\omega}_t + \mathbf{n}_{\omega} - \mathbf{b}_{\omega_t} - \delta \mathbf{b}_{\omega} \end{bmatrix}$$



# 惯性导航误差分析

## 2. 姿态误差方程

5) 把1)中的关系带入4)

$$\begin{aligned}
& (q_t \otimes \dot{\delta q}) \\
&= \dot{q}_t \otimes \delta q + q_t \otimes \delta \dot{q} \\
&= \frac{1}{2} q_t \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_t - b_{\omega_t} \end{bmatrix} \otimes \delta q + q_t \otimes \delta \dot{q} \\
&= \frac{1}{2} q_t \otimes \delta q \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_t + n_{\omega} - b_{\omega_t} - \delta b_{\omega} \end{bmatrix}
\end{aligned}$$

6) 化简方程

首先把5)中最后两行左乘  $(q_t)^{-1}$  并移项可得

$$\begin{aligned}
\delta \dot{q} &= \frac{1}{2} \delta q \otimes \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_t + n_{\omega} - b_{\omega_t} - \delta b_{\omega} \end{bmatrix} \\
&\quad - \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_t - b_{\omega_t} \end{bmatrix} \otimes \delta q
\end{aligned}$$

根据前面所讲，四元数相乘可以转换成矩阵与向量相乘

$$p \otimes q = [p]_L q = [q]_R p$$

$$[p]_L = \begin{bmatrix} p_0 & -\mathbf{p}_v^T \\ \mathbf{p}_v & p_0 \mathbf{I} + [\mathbf{p}_v]_{\times} \end{bmatrix}$$

$$[q]_R = \begin{bmatrix} q_0 & -\mathbf{q}_v^T \\ \mathbf{q}_v & q_0 \mathbf{I} - [\mathbf{q}_v]_{\times} \end{bmatrix}$$



# 惯性导航误差分析

## 2. 姿态误差方程

令

$$\omega_1 = \omega_t + n_\omega - b_{\omega_t} - \delta b_\omega$$

$$\omega_2 = \omega_t - b_\omega$$

则

$$\begin{aligned}\delta \dot{\mathbf{q}} &= \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_1 \end{bmatrix}_R \delta \mathbf{q} - \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_2 \end{bmatrix}_L \delta \mathbf{q} \\ &= \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & (\omega_2 - \omega_1)^T \\ (\omega_1 - \omega_2) & -[\omega_1 + \omega_2]_\times \end{bmatrix} \delta \mathbf{q}\end{aligned}$$

由于融合时，状态量中往往不是使用四元数，而是使用失准角，因此要把上式转成失准角的微分形式。

由于

$$\delta \mathbf{q} \approx \begin{bmatrix} 1 \\ \frac{\delta \boldsymbol{\theta}}{2} \end{bmatrix} \quad \rightarrow \quad \delta \dot{\mathbf{q}} \approx \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{\delta \dot{\boldsymbol{\theta}}}{2} \end{bmatrix}$$

把它代入上式，又可以得到

$$\begin{aligned}\delta \dot{\boldsymbol{\theta}} &= -[\omega_1 + \omega_2]_\times \frac{\delta \boldsymbol{\theta}}{2} + (\omega_1 - \omega_2) \\ &= -[2\omega_t + n_\omega - 2b_{\omega_t} - \delta b_\omega]_\times \frac{\delta \boldsymbol{\theta}}{2} \\ &\quad + n_\omega - \delta b_\omega\end{aligned}$$

忽略其中的二阶小项，可得

$$\delta \dot{\boldsymbol{\theta}} = -[\omega_t - b_{\omega_t}]_\times \delta \boldsymbol{\theta} + n_\omega - \delta b_\omega$$



# 惯性导航误差分析

## 3. 速度误差方程

1) 写出不考虑误差时的微分方程

$$\dot{\mathbf{v}}_t = \mathbf{R}_t(\mathbf{a}_t - \mathbf{b}_{a_t})$$

2) 写出考虑误差时的微分方程

$$\dot{\tilde{\mathbf{v}}}_t = \tilde{\mathbf{R}}_t(\tilde{\mathbf{a}}_t - \tilde{\mathbf{b}}_{a_t})$$

3) 写出真实值和理想值之间的关系

$$\tilde{\mathbf{v}} = \mathbf{v} + \delta\mathbf{v}$$

$$\begin{aligned}\tilde{\mathbf{R}}_t &= \mathbf{R}_t \exp([\delta\boldsymbol{\theta}]_{\times}) \\ &\approx \mathbf{R}_t(\mathbf{I} + [\delta\boldsymbol{\theta}]_{\times})\end{aligned}$$

$$\tilde{\mathbf{a}}_t = \mathbf{a}_t + \mathbf{n}_a$$

$$\tilde{\mathbf{b}}_{a_t} = \mathbf{b}_{a_t} + \delta\mathbf{b}_a$$

其中  $\mathbf{n}_a$  为加速度计白噪声

4) 将3)中的关系带入2)

$$\begin{aligned}\dot{\mathbf{v}} + \delta\dot{\mathbf{v}} \\ = \mathbf{R}_t(\mathbf{I} + [\delta\boldsymbol{\theta}]_{\times})(\mathbf{a}_t + \mathbf{n}_a - \mathbf{b}_{a_t} - \delta\mathbf{b}_a)\end{aligned}$$

5) 将1)中的关系带入4)

$$\begin{aligned}\mathbf{R}_t(\mathbf{a}_t - \mathbf{b}_{a_t}) + \delta\dot{\mathbf{v}} \\ = \mathbf{R}_t(\mathbf{I} + [\delta\boldsymbol{\theta}]_{\times})(\mathbf{a}_t + \mathbf{n}_a - \mathbf{b}_{a_t} - \delta\mathbf{b}_a)\end{aligned}$$

6) 化简方程(忽略二阶小项)

$$\begin{aligned}\delta\dot{\mathbf{v}} \\ = \mathbf{R}_t[\delta\boldsymbol{\theta}]_{\times}(\mathbf{a}_t - \mathbf{b}_{a_t}) + \mathbf{R}_t(\mathbf{n}_a - \delta\mathbf{b}_a) \\ = -\mathbf{R}_t[\mathbf{a}_t - \mathbf{b}_{a_t}]_{\times}\delta\boldsymbol{\theta} + \mathbf{R}_t(\mathbf{n}_a - \delta\mathbf{b}_a)\end{aligned}$$



# 惯性导航误差分析

## 4. 位置误差方程

1) 写出不考虑误差时的微分方程

$$\dot{\boldsymbol{p}} = \boldsymbol{v}$$

2) 写出考虑误差时的微分方程

$$\dot{\tilde{\boldsymbol{p}}} = \tilde{\boldsymbol{v}}$$

3) 写出真实值与理想值之间的关系

$$\tilde{\boldsymbol{v}} = \boldsymbol{v} + \delta\boldsymbol{v}$$

$$\tilde{\boldsymbol{p}} = \boldsymbol{p} + \delta\boldsymbol{p}$$

4) 将3)中的关系带入2)

$$\dot{\tilde{\boldsymbol{p}}} + \delta\dot{\tilde{\boldsymbol{p}}} = \boldsymbol{v} + \delta\boldsymbol{v}$$

5) 把1)中的关系带入4)

$$\boldsymbol{v} + \delta\dot{\tilde{\boldsymbol{p}}} = \boldsymbol{v} + \delta\boldsymbol{v}$$

6) 化简方程

$$\delta\dot{\tilde{\boldsymbol{p}}} = \delta\boldsymbol{v}$$





# 惯性导航误差分析

## 5. bias误差方程

在IMU精度较高时，bias认为是常值，即有

$$\delta \dot{\mathbf{b}}_a = 0$$

$$\delta \dot{\mathbf{b}}_\omega = 0$$

但自动驾驶和机器人领域所用的mems多数达不到这种精度，因为角速度随机游走和加速度随机游走较大，因此误差方程常写为

$$\delta \dot{\mathbf{b}}_a = \mathbf{n}_{b_a}$$

$$\delta \dot{\mathbf{b}}_\omega = \mathbf{n}_{b_\omega}$$

其中  $\mathbf{n}_{b_a}$  和  $\mathbf{n}_{b_\omega}$  分别为加速度计和陀螺仪的随机游走对应的白噪声。

以上两种形式都很常见，没有绝对的对和错。



# 惯性导航误差分析

## 6. 惯性导航误差分析总结

$$\delta \dot{\mathbf{p}} = \delta \mathbf{v}$$

$$\delta \dot{\mathbf{v}} = -\mathbf{R}_t[\mathbf{a}_t - \mathbf{b}_{a_t}]_{\times} \delta \boldsymbol{\theta} + \mathbf{R}_t(\mathbf{n}_a - \delta \mathbf{b}_a)$$

$$\delta \dot{\boldsymbol{\theta}} = -[\boldsymbol{\omega}_t - \mathbf{b}_{\omega_t}]_{\times} \delta \boldsymbol{\theta} + \mathbf{n}_{\omega} - \delta \mathbf{b}_{\omega}$$

$$\delta \dot{\mathbf{b}}_a = \mathbf{n}_{b_a} \qquad \delta \dot{\mathbf{b}}_a = 0$$

或

$$\delta \dot{\mathbf{b}}_{\omega} = \mathbf{n}_{b_{\omega}} \qquad \delta \dot{\mathbf{b}}_{\omega} = 0$$



## 作业

利用IMU仿真数据，进行惯性导航解算，并通过计算与ground truth之间的误差，对比欧拉法与中值法的精度差异。

### 评价标准：

- 1) 及格：根据课程给定的数据，完成基于中值法的解算；
- 2) 良好：根据课程给定的数据，完成基于中值法、欧拉法的解算，并对精度做对比分析；
- 3) 优秀：利用IMU仿真程序，自己生成不同运动状况(静止、匀速、加减速、快速转弯等)的仿真数据，对比两种解算方法精度差异与运动状况的关系，并给出原因分析。

IMU数据仿真程序地址：<https://github.com/Aceinna/gnss-ins-sim>



## 作业

### 附加题(不参与作业考核):

1. 四阶龙格库塔法也是一种导航解算方法，但多数情况下并没有必要，在剧烈运动情况下才会产生精度差异，所以本课程并没有讲解。

感兴趣或有疑问的，可以通过仿真证明这一点，即利用IMU仿真程序产生不同运动状况下的仿真数据，对比四阶龙格库塔方法与中值法的精度差异。

2. 从惯性导航的误差方程里，可以看出导航误差与器件误差(陀螺仪或加速度计bias等)以及初始导航误差(初始姿态误差、速度误差、位置误差等)的关系。

例如，假设初始姿态为单位阵，当 x 加速度计有零偏  $b_{ax}$ ，且没有其他器件误差和初始导航误差时，x 方向的速度误差、位置误差随时间的变化分别为  $\delta v_x = b_{ax}t$   $\delta p_x = \frac{1}{2}b_{ax}t^2$ 。

请仿照上述例子，自行推导导航误差与其他器件误差和初始导航误差的关系函数，并用仿真数据证明该函数关系正确。

感谢聆听 !  
Thanks for Listening

