LZM_HIT第三章作业

LZM HIT第三章作业

作业1:仿真imu数据,并用Allan方差进行分析

- 1.1 数据仿真生成
- 1.2 标定软件代码更改与运行
- 1.3 结果

作业2:设计一种转台旋转方案,并基于仿真数据进行内参求解的验证

- 2.1 设计尺度偏差和bias偏差
- 2.2 代码编写
- 2.3 结果展示

作业3:推导基于LM进行加速度计和陀螺仪内参估计的优化过程。按照课件中的模型,修改参考代码,并基于 仿真数据实现

- 3.1 LM推导
 - 3.1.1 $L(\boldsymbol{\theta}^{acc})$ 推导
 - 3.1.2 $L(\boldsymbol{\theta}^{gyro})$ 推导
- 3.2 修改代码
 - 3.2.1 设计尺度偏差和bias偏差
 - 3.2.2 数据生成文件与编译准备
 - 3.2.3 数据加载部分代码
 - 3.2.4 模型更新的代码
- 3.3 运行与结果展示

作业4:对一组数据进行惯性导航解算验证

- 4.1 数据生成
- 4.2 程序编译运行
- 4.3 结果

作业1:仿真imu数据,并用Allan方差进行分析

1.1 数据仿真生成

首先熟悉一下 gnss-ins-sim 程序,通过 gnss-ins-sim 软件生成2个小时的静止转台的IMU数据,设置如下,这里设置停留时间为 2h:

Α	В	С	D	Е	F	G	Н	1	J
ini lat (de	ini lon (d	ini alt (m	ini vx_bo	ini vy_bo	ini vz_bo	ini yaw (d	ini pitch	ini roll (de	eg)
32	120	0	0	0	0	0	0	180	
comman	yaw (deg	pitch (de	roll (deg)	vx_body	vy_body	vz_body	comman	GPS visib	ility
1	0	0	0	0	0	0	7200	0	

1.2 标定软件代码更改与运行

由于 imu_ultis 软件的输入是 bag 包,这里为了方便测试,改写代码,从生成的文件中读取即可,新建 imu_an_sim.cpp 用于标定仿真的数据

运行方法

```
## 运行
python demo_no_algo_allan.py

## 进入ros_ws文件夹编译
catkin_make

## 将生成的文件 accel-0.csv gps-0.csv time.csv 拷贝至imu_utils/sim_data中, source当前
工作空间
运行:roslaunch imu_utils sim.launch

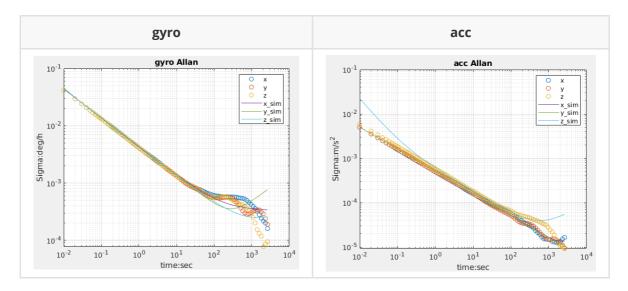
## 进入imu_utils/scripts文件夹
运行:draw_allan_sim.m
```

1.3 结果

imu_utils 代码运行结果:



draw_allan_sim.m运行结果:



作业2:设计一种转台旋转方案,并基于仿真数据进行内参 求解的验证

2.1 设计尺度偏差和bias偏差



根据课程里的方法,选择6个角度,使得各个轴的正向分别朝上和朝下,采集 IMU 的数据,数据结果如下(数据位于 depart_calib/acc 下):



这里, zyx 表示旋转顺序,后面的三个表示 yaw, pitch, roll 角度。

陀螺以的角度为(尺度角度位于 depart_calib/gyro/scale 下, bias角度位于 depart_calib/gyro/bias 下):

尺度角度:



bias角度:



2.2 代码编写

根据课程的内容,这里使用 Matlab 来进行测试

进入depart_calib文件夹,matlab运行least_square.m

2.3 结果展示

只有bias误差项	包含bias误差以及噪声项				
<pre>>> least_square calibrate accel,please wait ##### imu accel calibration result is #####</pre>	<pre>>> least_square calibrate accel,please wait ##### imu accel calibration result is #####</pre>				
scal_matrix_acc =	scal_matrix_acc =				
1.1000 0.0100 0.0100 0.0100 0.9000 0.0100 0.0100 0.0100 1.1000	1.1000 0.0100 0.0100 0.0100 0.9000 0.0100 0.0100 0.0100 1.1000				
bias_acc =	bias_acc =				
1.0e-03 *	1.0e-03 *				
0.5000 0.5000 0.5000	0.4598 0.4678 0.4975				
<pre>calibrate gyro,please wait ##### imu gyro calibration result is #####</pre>	calibrate gyro,please wait ##### imu gyro calibration result is #####				
scal_matrix_gyro =	scal_matrix_gyro =				
1.1000 0.0100 0.0100 0.0100 0.9000 0.0100 0.0100 0.0100 1.1000	1.1001 0.0102 0.0100 0.0101 0.9003 0.0101 0.0099 0.0095 1.0999				
bias_gyro =	bias_gyro =				
0.5000 0.5000 0.5000	0.5003 0.4995 0.5002				

可以看到,如果只有噪声误差项,可以很好的标定出来内参,但是包含了误差项之后,对内参的标定会稍微有一点影响,但是结果和设置的内参也很接近。

注意:需要注意的是,因为保存数据的时候,陀螺仪角速度是(deg/s),代码里没有对这个进行更改,所以标定出来的bias也是角度的单位,即和设置的参数是一样的。

作业3:推导基于LM进行加速度计和陀螺仪内参估计的优化过程。按照课件中的模型,修改参考代码,并基于仿真数据实现

3.1 LM推导

3.1.1 $L(\theta^{acc})$ 推导

首先,写出h()函数的表达式:

$$egin{aligned} h(a_{k}^{s},m{ heta}^{acc}) &= egin{bmatrix} K_{ax} & 0 & 0 \ S_{ayx} & K_{ay} & 0 \ S_{azx} & S_{azy} & K_{az} \end{bmatrix} egin{bmatrix} a_{kx}^{s} \ a_{kz}^{s} \end{bmatrix} + egin{bmatrix} \Delta_{x} \ \Delta_{y} \ \Delta_{z} \end{bmatrix} \ &= egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^{s} + \Delta_{x} \ S_{ayx}a_{kx}^{s} + K_{ay}a_{ky}^{s} + \Delta_{y} \ S_{azx}a_{kx}^{s} + S_{azy}a_{ky}^{s} + K_{az}a_{kz}^{s} + \Delta_{z} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

目标函数为

$$\begin{split} L(\pmb{\theta}^{acc}) &= \Sigma_{k=1}^{M} (||\pmb{g}||^2 - ||h(a_k^s, \pmb{\theta}^{acc})||^2)^2 \\ &= \Sigma_{k=1}^{M} (||\pmb{g}||^2 - ||h(a_k^s, \pmb{\theta}^{acc})||^2)^T (||\pmb{g}||^2 - ||h(a_k^s, \pmb{\theta}^{acc})||^2) \end{split}$$

令 $e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})) = ||\boldsymbol{g}||^2 - ||h(a_k^s, \boldsymbol{\theta}^{acc})||^2$,根据优化的理论基础,需要求取 $e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})$)对状态量 $\boldsymbol{\theta}^{acc}$)的雅克比矩阵 $\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \boldsymbol{\theta}^{acc}}$,进而构建优化问题,因为 $||\boldsymbol{g}||^2$ 为常量,所以可以忽略不计算,即:

$$egin{align*} rac{\partial e_k(oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial oldsymbol{ heta}^{acc}} &= -rac{\partial ||h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})||^2}{\partial oldsymbol{ heta}^{acc}} \ &= -rac{\partial ||h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})||^2}{\partial h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})} * rac{\partial h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial oldsymbol{ heta}^{acc}} \ &= -2*h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})^T * rac{\partial h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial oldsymbol{ heta}^{acc}} \ &= -2*egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix} rac{\partial h(a_k^s,oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial oldsymbol{ heta}^{acc}} \end{aligned}$$

所以只需要对 θ^{acc} 中的每个参数变量求取偏导就可以得到最终的结果:

(1)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial S_{ayx}}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(m{ heta}^{acc})}{\partial S_{ayx}} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ a_{kx}^s \ 0 \end{bmatrix} \ &= -2* (S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y)* a_{kx}^s \end{aligned}$$

(2)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial S_{azx}}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(m{ heta}^{acc})}{\partial S_{azx}} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ 0 \ a_{kx}^s \end{bmatrix} \ &= -2* (S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z) * a_{kx}^s \end{aligned}$$

(3)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial S_{azy}}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(m{ heta}^{acc})}{\partial S_{azy}} &= -2 * egin{bmatrix} K_{ax} a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx} a_{kx}^s + K_{ay} a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx} a_{kx}^s + S_{azy} a_{ky}^s + K_{az} a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ 0 \ a_{ky}^s \end{bmatrix} \ &= -2 * (S_{azx} a_{kx}^s + S_{azy} a_{ky}^s + K_{az} a_{kz}^s + \Delta_z) * a_{ky}^s \end{aligned}$$

(4)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{cr}}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial K_{ax}} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} a_{kx}^s \ 0 \ 0 \end{bmatrix} \ &= -2* (K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x)*a_{kx}^s \end{aligned}$$

(5)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{ay}}$$

$$egin{split} rac{\partial e_k(m{ heta}^{acc})}{\partial K_{ax}} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ a_{ky}^s \ 0 \end{bmatrix} \ &= -2* (S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y)*a_{ky}^s \end{split}$$

(6)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{ay}}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(m{ heta}^{acc})}{\partial K_{ax}} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ 0 \ a_{kz}^s \end{bmatrix} \ &= -2* (S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z)* a_{kz}^s \end{aligned}$$

(7)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \Delta_x}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial \Delta_x} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 1 \ 0 \ 0 \end{bmatrix} \ &= -2*(K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x) \end{aligned}$$

(8)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \Delta_y}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial \Delta_y} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ 1 \ 0 \end{bmatrix} \ &= -2* (S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y) \end{aligned}$$

(9)
$$\frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \Delta_z}$$

$$egin{aligned} rac{\partial e_k(oldsymbol{ heta}^{acc})}{\partial \Delta_x} &= -2* egin{bmatrix} K_{ax}a_{kx}^s + \Delta_x \ S_{ayx}a_{kx}^s + K_{ay}a_{ky}^s + \Delta_y \ S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z \end{bmatrix}^T egin{bmatrix} 0 \ 0 \ 1 \end{bmatrix} \ &= -2* (S_{azx}a_{kx}^s + S_{azy}a_{ky}^s + K_{az}a_{kz}^s + \Delta_z) \end{aligned}$$

综上可得

$$J_k = \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \boldsymbol{\theta}^{acc}}$$

$$= \begin{bmatrix} \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial S_{ayx}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial S_{azx}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial S_{azy}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{ax}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{ay}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{az}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial K_{az}} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \Delta_x} & \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{acc})}{\partial \Delta_z} \end{bmatrix}$$

最终LM方程为:

$$(\Sigma_{k-1}^M(J_k^T*J_k+\lambda))*\deltaoldsymbol{ heta}^{acc}=\Sigma_{k-1}^M(-J_k^T*e_k)$$

通过不断调整λ因子,即可得到最终的结果

3.1.2 $L(\boldsymbol{\theta}^{gyro})$ 推导

整个推导过程与上面加速度计的类似,只不过角速度需要积分计算出旋转矩阵,进而得到分解的加速度 首先,写出 $oldsymbol{u}_{g,k}$ 函数的表达式:

$$oldsymbol{u}_{g,k} = \Psi[\omega_i, oldsymbol{u}_{a,k-1}]$$

其中 Ψ 表示在(k-1,k)区间内的角速度姿态解算方程。

目标函数为

$$egin{align} L(oldsymbol{ heta}^{gyro}) &= \Sigma_{k=2}^M (oldsymbol{u}_{a,k} - oldsymbol{u}_{g,k})^2 \ &= \Sigma_{k=2}^M (oldsymbol{u}_{a,k} - \Psi[\omega_i, oldsymbol{u}_{a,k-1}])^2 \end{split}$$

令 $e_k(\pmb{\theta}^{gyro})) = \pmb{u}_{a,k} - \pmb{u}_{g,k}$,根据优化的理论基础,需要求取 $e_k(\pmb{\theta}^{gyro})$)对状态量 $\pmb{\theta}^{gyro}$)的雅克比矩阵 $\frac{\partial e_k(\pmb{\theta}^{gyro})}{\partial \pmb{\theta}^{gyro}}$,进而构建优化问题,因为 $\pmb{u}_{a,k}$ 为常量,所以可以忽略不计算,即:

$$\begin{split} J_k &= \frac{\partial e_k(\boldsymbol{\theta}^{gyro})}{\partial \boldsymbol{\theta}^{gyro}} = -\frac{\partial \Psi[\omega_i, \boldsymbol{u}_{a,k-1}]}{\partial \boldsymbol{\theta}^{gyro}} \\ &= -\frac{\partial \Psi[\omega_i, \boldsymbol{u}_{a,k-1}]}{\partial \omega_i}^T * \frac{\partial \omega_i}{\boldsymbol{\theta}^{gyro}} \end{split}$$

 $-rac{\partial \Psi[\omega_i,m{u}_{a,k-1}]}{\partial m{ heta}^{gyro}}$ 取决于 $\Psi[\omega_i,m{u}_{a,k-1}]$ 的形式。

其中:

$$egin{aligned} \omega_i &= egin{bmatrix} K_{gx} & S_{gxy} & S_{gxz} \ S_{gyx} & K_{gy} & S_{gyz} \ S_{gzx} & S_{gzy} & K_{gz} \end{bmatrix} egin{bmatrix} \omega_x^s \ \omega_y^s \ \omega_z^s \end{bmatrix} + egin{bmatrix} \Delta_x \ \Delta_y \ \Delta_z \end{bmatrix} \ &= egin{bmatrix} K_{gx}\omega_x^s + S_{gxy}\omega_y^s + S_{gxz}\omega_z^s + \Delta_x \ S_{gyx}\omega_x^s + K_{gy}\omega_y^s + S_{gyz}\omega_z^s + \Delta_y \ S_{gzx}\omega_x^s + S_{gzy}\omega_y^s + K_{gz}\omega_z^s + \Delta_z \end{bmatrix} \end{aligned}$$

 ω_i 对12个状态量求偏导即可,具体步骤和上面加速度的一样,最终得到的是一个3x12的雅克比矩阵。

(1) $\frac{\partial \omega_i}{\partial K_{gx}}$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial K_{gx}} = \left[egin{array}{c} \omega_x^s \ 0 \ 0 \end{array}
ight]$$

(2) $\frac{\partial \omega_i}{\partial K_{ay}}$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial K_{gy}} = \left[egin{array}{c} 0 \ \omega_y^s \ 0 \end{array}
ight]$$

(3) $\frac{\partial \omega_i}{\partial K_{az}}$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial K_{gz}} = \left[egin{array}{c} 0 \ 0 \ \omega_z^s \end{array}
ight]$$

(4) $\frac{\partial \omega_i}{\partial S_{oux}}$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial S_{gyx}} = \left[egin{array}{c} \omega_x^s \ 0 \ 0 \end{array}
ight]$$

(5) $\frac{\partial \omega_i}{\partial S_{azx}}$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial S_{gzx}} = \left[egin{array}{c} \omega_x^s \ 0 \ 0 \end{array}
ight]$$

(6) $\frac{\partial \omega_i}{\partial S_{azy}}$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial S_{gzx}} = \left[egin{array}{c} 0 \ \omega_y^s \ 0 \end{array}
ight]$$

(7)
$$\frac{\partial \omega_i}{\partial S_{gxy}}$$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial S_{gxy}} = \left[egin{array}{c} 0 \ \omega_y^s \ 0 \end{array}
ight]$$

(8)
$$\frac{\partial \omega_i}{\partial S_{gxz}}$$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial S_{gxz}} = \left[egin{array}{c} 0 \ 0 \ \omega_z^s \end{array}
ight]$$

(9)
$$\frac{\partial \omega_i}{\partial S_{gyz}}$$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial S_{gyz}} = \left[egin{array}{c} 0 \ 0 \ \omega_z^s \end{array}
ight]$$

(10)
$$\frac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_x}$$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_x} = egin{bmatrix} 1 \ 0 \ 0 \end{bmatrix}$$

(11)
$$\frac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_y}$$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_y} = egin{bmatrix} 0 \ 1 \ 0 \end{bmatrix}$$

(12)
$$\frac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_z}$$

$$rac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_z} = egin{bmatrix} 0 \ 0 \ 1 \end{bmatrix}$$

所以:

$$\frac{\partial \omega_i}{\boldsymbol{\rho} gyro} = \begin{bmatrix} \frac{\partial \omega_i}{\partial K_{gx}} & \frac{\partial \omega_i}{\partial K_{gy}} & \frac{\partial \omega_i}{\partial K_{gz}} & \dots & \frac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_x} & \frac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_y} & \frac{\partial \omega_i}{\partial \Delta_z} \end{bmatrix}$$

雅克比方程:

$$J_k = -rac{\partial \Psi[\omega_i, oldsymbol{u}_{a,k-1}]}{\partial \omega_i}^T * rac{\partial \omega_i}{oldsymbol{ heta}^{gyro}}$$

最终LM方程为:

$$(\Sigma_{k=2}^{M}(J_{k}^{T}*J_{k}+\lambda))*\deltaoldsymbol{ heta}^{gyro}=\Sigma_{k=2}^{M}(-J_{k}^{T}*e_{k})$$

通过不断调整 λ 因子,即可得到最终的结果

3.2 修改代码

3.2.1 设计尺度偏差和bias偏差

这里,噪声和之前设置的一样,尺度这里,设置为只有下三角的数据,即解注释上面左图中的三 行注释部分:

```
self.k_acc_scale[0,1] = 0.0
self.k_acc_scale[0,2] = 0.0
self.k_acc_scale[1,2] = 0.0
```

3.2.2 数据生成文件与编译准备

数据生成文件是 gnss-ins-sim/demo_motion_def_files/motion_def_tk.csv ,修改 demo_no_algo.py 中的文件路径,运行即可,将生成的数据 accel_only_with_bias-0.csv,gyro_only_with_bias-0.csv,time.csv 三个文件拷到 imu_tk/bin/test_data/sim 文件夹下,留给后面测试使用

```
## 编译
cd imu_tk
mkdir build
cd build
cmake ..
make
```

3.2.3 数据加载部分代码

同样的,首先要对代码部分进行修改,为了方便,仍然采用读取csv文件的方式,在 imu_tk/apps 的 test_imu_calib.cpp 里面添加关于csv文件读取的功能,为了不改变原来的代码测试,通过输入来 判断,如果是仿真的数据,需要输入 时间,加速度,角速度的文件,否则就是之前的代码

```
vector<TriadData> acc_data, gyro_data;
if (!use sim)
  cout << "Importing IMU data from the Matlab matrix file : " << argv[1] << endl;</pre>
  importAsciiData(argv[1], acc data, imu tk::TIMESTAMP UNIT SEC);
  cout << "Importing IMU data from the Matlab matrix file : " << argv[2] << endl;</pre>
  importAsciiData(argv[2], gyro data, imu tk::TIMESTAMP UNIT SEC);
 cout << "Importing Time data from the CSV file : " << argv[1] << endl;</pre>
  std::vector<double> time data;
  loadCsvFile(argv[1], time data);
 std::cout << "time data size is: " << time data.size() << std::endl;</pre>
 if (time data.empty())
   return -1;
 cout << "Importing IMU data from the CSV file : " << argv[1] << endl;</pre>
  importCsvData(argv[2], acc_data, time_data, 1.0, imu_tk::TIMESTAMP_UNIT_SEC);
 cout << "Importing IMU data from the CSV file : " << argv[1] << endl;</pre>
  importCsvData(argv[3], gyro data, time data, DEG2RAD, imu tk::TIMESTAMP UNIT SEC);
CalibratedTriad init acc calib, init gyro calib;
if (!use sim)
  init acc calib.setBias(Vector3d(32768, 32768, 32768));
 init gyro calib.setScale(Vector3d(1.0 / 6258.0, 1.0 / 6258.0, 1.0 / 6258.0));
  init acc calib.setBias(Vector3d(0, 0, 0));
  init gyro calib.setScale(Vector3d(0, 0, 0));
```

3.2.4 模型更新的代码

因为替换了模型,现在加速度的尺度矩阵是下三角有元素,所以需要对优化的模型进行更新:

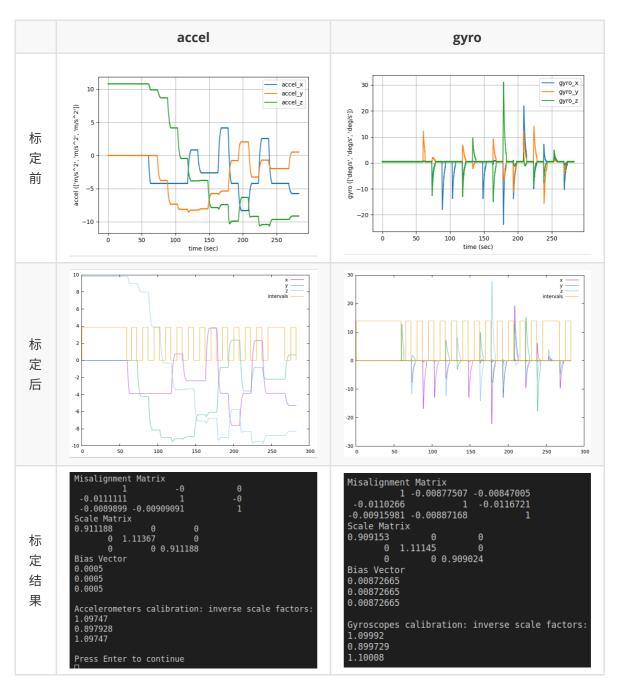
3.3 运行与结果展示

运行

cd imu_tk/bin

 $./test_imu_calib\ test_data/sim/time.csv\ test_data/sim/accel_only_with_bias-0.csv\ test_data/sim/gyro_only_with_bias-0.csv$

结果如下:



可以看到,区间划分很正确,且标定后尺度得到恢复,而且标定出来的bias和尺度因子跟设计的参数几乎完全一样,其中需要注意的是,这里在代码中读取csv的时候将陀螺仪的数据进行了单位转换,所以标定出来的bias是0.00872665(rad) = 0.5(deg),所以结果是正确的。

作业4:对一组数据进行惯性导航解算验证

4.1 数据生成

这里直接使用 gnss-ins-sim 里面的两个例子进行验证,首先是 motion_def-90deg_turn.csv ,然后是 motion_def-3d.csv ,ref_frame 设置为1;

- 1. 修改demo_free_integration.py文件中的运动模型文件
- 2. 运行demo_free_integration.py
- 3. 将生成的文件夹拷贝至Ins_Navigation/data/路径下

4.2 程序编译运行

编译

cd Ins_Navigation
mkdir build
cd build
cmake ..
make -j4

修改config/config.yaml参数

data_folder: 2020-11-07-20-45-00 #2020-11-07-19-01-44

solution_mode: 0 # 0 is offline, 1 is online, 目前暂时不支持在线

use_fixed_model: false # 0: use fixe angle rotation model,1: use rotation

vector model

运行

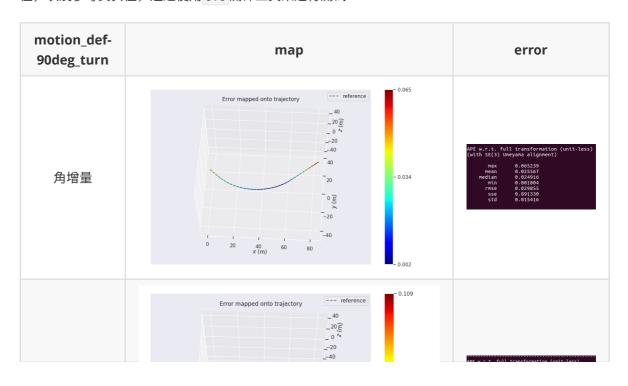
打开终端,先运行roscore cd build ./ins_navigation

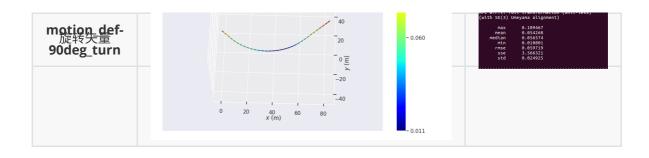
参数说明:

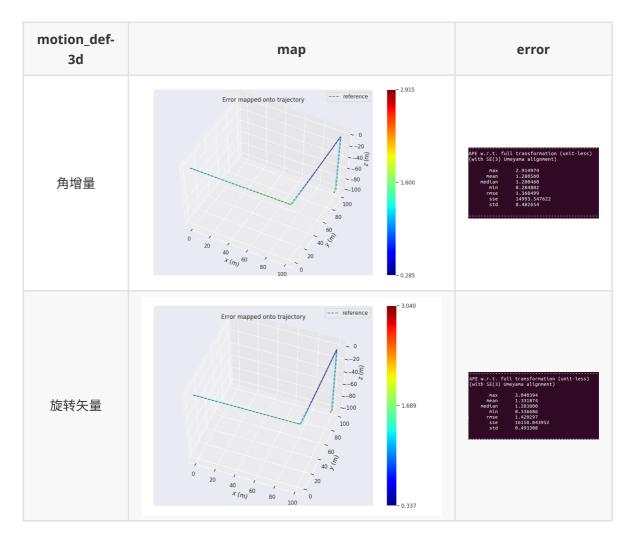
- 1.数据文件data_folder: 即 gnss-ins-sim 运行之后生成的文件夹
- 2.运行模式solution_mode: 目前只支持离线的,即使用仿真数据
- 3.是否使用角增量use_fixed_model: 如果是true,则认为姿态更新是固定轴转动,即角增量的方法,否则,则认为是旋转矢量方法。

4.3 结果

程序运行完成后,会在对应的数据文件夹下,生成 result 文件夹,用来存储 tum 格式的惯导解算值,以及参考真实值,通过使用 evo 测评工具来进行测试:







可以看到的是,采用两种方法均可以通过惯导解算得到与真实值接近的结果,但是结果显示,通过角增量的方法得到的结果更加接近真实值。