惯性导航解算

学院:	测绘遥感信息工程国家重点实验室
专业:	大地测量学与测量工程
班级:	博士 2021 班
姓名:	波波-zbzhao
学号:	XXXXXXX

2022年6月

1. 基本原理

本次算法的全部内容均建立在北东地坐标系,注意和严老师的部分公式不同, 严老师的代码坐标系是东北天坐标系。

1.1 姿态更新算法

以下算法中会对向量进行加粗,加粗的量均为3×1的向量

步骤 1: 等效旋转矢量更新 b 系

$$\phi_k = \Delta \theta_k + \frac{1}{12} \Delta \theta_{k-1} \times \Delta \theta_k$$

其中,上述公式中等号右侧第二项为圆锥效应补偿项。将上式中的等效旋转 矢量转换为四元数,在采用四元数进行计算时, $\|\phi_k\|$ 表示的是对 ϕ_k 求模,将向 量的每个元素平方再开方即可,转换关系如下:

$$q_{b(k)}^{b(k-1)} = \begin{bmatrix} \cos \|0.5\boldsymbol{\phi_k}\| \\ \frac{\sin \|0.5\boldsymbol{\phi_k}\|}{\|0.5\boldsymbol{\phi_k}\|} 0.5\boldsymbol{\phi_k} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \|0.5\boldsymbol{\phi_k}\| \\ \frac{\sin \|0.5\boldsymbol{\phi_k}\|}{\|\boldsymbol{\phi_k}\|} \boldsymbol{\phi_k} \end{bmatrix}$$

步骤 2: 等效旋转矢量更新 n 系,注意 $q_{n(k-1)}^{n(k)}$ 和 $q_{b(k)}^{b(k-1)}$ 上下标的区别。

$$\zeta_{k} = [\mathbf{w}_{ie}^{n}(t_{k-1}) + \mathbf{w}_{en}^{n}(t_{k-1})]\Delta t
q_{n(k-1)}^{n(k)} = \begin{bmatrix} \cos \|0.5\zeta_{k}\| \\ -\frac{\sin \|0.5\zeta_{k}\|}{\|0.5\zeta_{k}\|} 0.5\zeta_{k} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \|0.5\zeta_{k}\| \\ -\frac{\sin \|0.5\zeta_{k}\|}{\|\zeta_{k}\|} \zeta_{k} \end{bmatrix}$$

步骤 3: 计算当前姿态的四元数

$$q_{b(k)}^{n(k)} = q_{n(k-1)}^{n(k)} \circ q_{b(k-1)}^{n(k-1)} \circ q_{b(k)}^{b(k-1)}$$

步骤 4: 对更新后的姿态四元数进行归一化处理

$$q_i = \frac{\hat{q}_i}{\sqrt{\hat{q}_0^2 + \hat{q}_1^2 + \hat{q}_2^2 + \hat{q}_3^2}}, i = 0,1,2,3$$

其中

$$w_{ie}^{n} = [w_e \cos \varphi \quad 0 \quad -w_e \sin \varphi]^T$$

$$w_{en}^{n} = \begin{bmatrix} v_E/(R_N + h) \\ -v_N/(R_M + h) \\ -v_E \tan \varphi/(R_N + h) \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} R_M = \frac{a(1 - e^2)}{\sqrt{(1 - e^2 \sin^2 \varphi)^3}} \\ R_N = \frac{a}{\sqrt{1 - e^2 \sin^2 \varphi}} \end{cases}$$

式中, w_a 为地球自转角速度,a为地球长半轴,e为地球第一偏心率。

1.2 速度更新算法

速度更新算法受到比力积分项和哥氏积分项两项影响,具体计算如下:

$$\boldsymbol{v_k^n} = \boldsymbol{v_{k-1}^n} + \Delta \boldsymbol{v_{f,k}^n} + \Delta \boldsymbol{v_{g/cor,k}^n}$$

1.2.1 重力/哥氏积分项对应的速度 $\Delta v_{g/cor,k}^n$

其公式为:

$$\Delta v_{g/cor,k}^{n} = \left[g_{p}^{n} - (2w_{ie}^{n} + w_{en}^{n}) \times v^{n} \right]_{t_{k-\frac{1}{2}}} (t_{k} - t_{k-1})$$

注意该式子中的 g_p^n 、 $2w_{ie}^n + w_{en}^n$ 和 v^n 均为中间时刻的变量, $2w_{ie}^n + w_{en}^n$ 这两个变量均与中间时刻的位置和速度有关。因此在计算时,可以采用上一时刻的位置和速度和加速度进行外推,具体外推的速度和位置公式如下:

上一时刻的加速度公式如下,其中 $T = (t_k - t_{k-1})$,为采样间隔:

$$\boldsymbol{a}_{k-1}^{n} = \frac{\Delta \boldsymbol{v}_{f,k}^{n} + \Delta \boldsymbol{v}_{g/cor,k}^{n}}{T}$$

那么中间时刻的速度为:

$$v_{k-1/2}^n = v_{k-1}^n + a_{k-1}^n \frac{T}{2}$$

接下来推导中间时刻的位置。

纬度, 经度和高程的微分方程如下:

$$\begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\lambda} \\ \dot{h} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{V_N}{R_M + h} \\ V_E \\ \hline (R_N + h)\cos\varphi \\ -V_D \end{bmatrix}$$

那么纬度经度和高程的变化率乘以时间即为位置的变化量:

$$\Delta \mathbf{P} = \begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\lambda} \\ \dot{h} \end{bmatrix} \Delta t = \begin{bmatrix} \frac{V_N}{R_M + h} \\ V_E \\ \hline (R_N + h)\cos\varphi \end{bmatrix} \Delta t$$

则中间时刻的位置的公式如下:

$$\boldsymbol{P}_{k-1/2}^{n} = \boldsymbol{P}_{k-1}^{n} + \begin{bmatrix} \frac{V_{N_{k-1}}}{R_{M_{k-1}} + h_{k-1}} \\ V_{E_{k-1}} \\ (R_{M} + h)_{k-1} \cos \varphi_{k-1} \\ -V_{D_{k-1}} \end{bmatrix} \underline{T}$$

由上述 $v_{k-1/2}^n$ 和 $P_{k-1/2}^n$ 即可求得与中间位置和速度相关的 g_p^n 、 $2w_{ie}^n+w_{en}^n$ 和 v^n , g_p^n 为正常重力,正常重力的求法可以参考牛小骥老师 PPT 第二部分的附录

最后一页,需要注意的是,严恭敏老师代码中的正常重力的求法和牛小骥老师的不同,求出来会有细微的差别。同时正常重力是有符号的,如果取北东地坐标系,则正常重力的符号为正,若取东北天坐标系,正常重力的符号为负。

1.2.2 比力积分项对应的速度 $\Delta v_{f,k}^n$

其公式如下:

$$\Delta \mathbf{v}_{f,k}^{n} = \left[I - \frac{1}{2} (\zeta_{n(k-1),n(k)} \times) \right] C_{b(k-1)}^{n(k-1)} \Delta \mathbf{v}_{f,k}^{b(k-1)}$$

在上式中,

$$\zeta_{n(k-1),n(k)} = (w_{ie}^n + w_{en}^n)_{t_{k-\frac{1}{2}}} (t_k - t_{k-1})$$

$$\Delta \boldsymbol{v}_{f,k}^{b(k-1)} = \Delta \boldsymbol{v}_k + \frac{1}{2} \Delta \boldsymbol{\theta}_k \times \Delta \boldsymbol{v}_k + \frac{1}{12} (\Delta \boldsymbol{\theta}_{k-1} \times \Delta \boldsymbol{v}_k + \Delta \boldsymbol{v}_{k-1} \times \Delta \boldsymbol{\theta}_k)$$

需要注意的是上式中 $(w_{ie}^n + w_{en}^n)_{t_{k-\frac{1}{2}}}$ 为中间时刻位置对应的角速率。 $\Delta v_{f,k}^{b(k-1)}$

式子中后面两项分别对应的是旋转效应补偿项和划桨效应补偿项。 $\Delta \theta_{k-1}$ 、 $\Delta \theta_k$ 是经过圆锥补偿之后的计算结果。

1.3 位置更新算法

步骤 1: 高程更新

$$h_k = h_{k-1} - \frac{1}{2}(v_{D,k-1} + v_{D,k})(t_k - t_{k-1})$$

步骤 2: 纬度更新

$$\varphi_k = \varphi_{k-1} + \frac{v_{N,k-1} + v_{N,k}}{2(R_{M,k-1/2} + \bar{h})} (t_k - t_{k-1})$$

步骤 3: 经度更新

$$\lambda_k = \lambda_{k-1} + \frac{v_{E,k-1} + v_{E,k}}{2(R_{N,k-1/2} + \bar{h})\cos\bar{\varphi}}(t_k - t_{k-1})$$

上式中:

$$\bar{h} = \frac{1}{2}(h_k + h_{k-1}), \bar{\varphi} = \frac{1}{2}(\varphi_k + \varphi_{k-1})$$

位置更新也可以写成另一种矩阵形式,矩阵中涉及到的中间时刻的 $R_{M,k-1/2}$,

 $h_{k-1/2}$, $R_{N,k-1/2}$ 均可以用速度更新算法中的中间时刻位置求得。

$$\begin{bmatrix} \varphi_k \\ \lambda_k \\ h_k \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \varphi_{k-1} \\ \lambda_{k-1} \\ h_{k-1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{R_{M,k-1/2} + h_{k-1/2}} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{(R_{N,k-1/2} + h_{k-1/2})\cos\varphi_{k-1/2}} & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{v_{N,k-1} + v_{N,k}}{2} \\ \frac{v_{E,k-1} + v_{E,k}}{2} \\ \frac{v_{D,k-1} + v_{D,k}}{2} \end{bmatrix} (t_k - t_{k-1})$$

2. 实现步骤

用 Matlab 将数据文件进行读取,由于初始状态时间为 91620.0s,因此将拿

到的惯导数据从 91620.005s 开始积分。

解题思路:

- (1) 对进入循环中的角度增量先做圆锥补偿,对速度增量做旋转补偿和划 桨补偿:
 - (2) 采用 1.2 中的速度更新算法进行速度更新;
 - (3) 采用 1.3 中的位置更新算法进行位置更新:
 - (4) 采用 1.1 中的姿态更新算法进行位置更新。

代码中主函数是 SINS.m 文件,运行时将数据文件和该文件放在一个文件夹下面即可运行,具体详细代码见压缩包。接下来将核心算法部分贴上来,

- 1. function ins = insUpdateAlog(ins, imu)
- 2. % SINS Updating Alogrithm including attitude, velocity and position
- % updating.
- 4. %
- 5. % Prototype: ins = insupdate(ins, imu)
- 6. % Inputs: ins SINS structure array created by function 'insinit'
- 7. % imu gyro & acc incremental sample(s)
- 8. % Output: ins SINS structure array after updating
- 9. nn = size(imu,1);
- 10. nts = nn*ins.ts; nts2 = nts/2; ins.nts = nts;
- 11. [phim, dvbm] = cnscl(imu,2); % coning & sculling compensation 圆锥效 应补偿后的角度增量 和 划桨效应补偿后的速度增量
- 12. %% earth & angular rate updating
- 13. %根据上一时刻的速度和上一个时刻的加速度外推中间时刻的速度
- 14. vn01 = ins.vn+ins.an*nts2;
- 15. %根据上一时刻的位置和纬度、经度、高度微分方程外推 ins.Mpv 为纬度 经度 高程微分方程的系数阵
- 16. pos01 = ins.pos+ins.Mpv*vn01*nts2;
- ins.eth = ethupdate(ins.eth, pos01, vn01);
- 18. ins.wib = phim/nts; ins.fb = dvbm/nts; % 计算陀螺的三轴角速度 Wib 和计算 Fb 比力
- 19. %% (1)velocity updating
- 20. % 严老师的计算公式
- 21. ins.fn = qmulv(ins.qnb, ins.fb); %将 Fb 转换成 Fn
- 22. ins.an = qmulv(rv2q(-ins.eth.wnin*nts2),ins.fn) + ins.eth.gcc;%先将等效旋 转矢量转换成四元数,然后将 fn 通过四元数进行旋转
- 23. vn1 = ins.vn + ins.an*nts; %当前时刻的速度
- 24.
- 25. % 牛老师的计算公式
- 26. vectorWnin = ins.eth.wnin * ins.ts;
- 27. ins.vnfk = (eye(3) 1.0/2 * setMat(vectorWnin)) * ins.Cnb * dvbm;

```
28.
       ins.ngcork = ins.eth.gcc * ins.ts;
29.
       vn1 = ins.vn + ins.vnfk + ins.ngcork;
30.
       ins.an = (ins.vnfk + ins.ngcork) / ins.ts;
       % 对比结果发现二者相同
31.
32.
33.
       %% (2)position updating
       %用处理好的系数阵和速度相乘
34.
       ins.Mpv = [ 1/ins.eth.RMh, 0,0; 0, 1/ins.eth.clRNh, 0; 0, 0, -1];
35.
       ins.Mpvvn = ins.Mpv*(ins.vn+vn1)/2; %ins.vn 为上一时刻的速度 vn1 为当前时刻
36.
   的速度
37.
       ins.pos1 = ins.pos + ins.Mpvvn*nts;
38.
39.
       % 展开计算位置
       ins.lastPos = ins.pos;
40.
       ins.pos(3) = ins.pos(3) - 0.5 * (ins.vn(3) + vn1(3)) *nts;
41.
       ins.pos(1) = ins.pos(1) + 0.5 * (ins.vn(1) + vn1(1)) *nts / ...
42.
43.
           (ins.eth.RM + 0.5 *(ins.pos(3) + ins.lastPos(3)));
44.
       ins.pos(2) = ins.pos(2) + 0.5 * (ins.vn(2) + vn1(2)) *nts / ...
           ((ins.eth.RN + 0.5 *(ins.pos(3) + ins.lastPos(3)))*cos(0.5*(ins.pos(
45.
   1) + ins.lastPos(1)));
       %对比完之后,二者结果一致
46.
47.
       ins.vn = vn1;
48.
       ins.an0 = ins.an;
       %% (3)attitude updating
49.
50.
       ins.Cnb0 = ins.Cnb;
       % 传进去的参数分别为上一个时刻的 qnb, 惯导器件经过圆锥补偿的三个姿态角, n 系相对
51.
   i系在 n 系投影的三个角度
52.
       ins.qnb = qupdt2(ins.qnb, phim, ins.eth.wnin*nts);
53.
       [ins.qnb, ins.att, ins.Cnb] = attsyn(ins.qnb);
       %% 整理最终结果
54.
55.
       ins.avp = [ins.att; ins.vn; ins.pos];
56. end
```

3. 计算结果

将计算出来的姿态、速度和纬度经度和参考的计算结果做差,其差值图如下 所示:

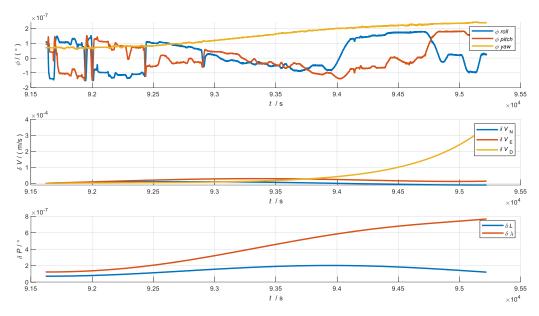


图 1 和参考计算值的差值

上图中的姿态角和参考计算值的差值级别在10⁻⁷°,速度的差值级别在10⁻⁴m/s,纬度和经度差值级别在10⁻⁷°。纬度、经度和高程无法在一个图中展示,因此将纬度和经度的差值转换为北方向和东方向的差值。纬度和经度转换为北方向和东方向的差值的计算原理如下:

纬度,经度和高程的微分方程为:

$$\begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\lambda} \\ \dot{h} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{V_N}{R_M + h} \\ V_E \\ \hline (R_N + h)\cos\varphi \\ -V_D \end{bmatrix}$$

那么对上式左右两侧乘以时间,目前我们求出来的差值就是下式中的最左侧一项:

$$\begin{bmatrix} \varphi_{dif} \\ \lambda_{dif} \\ h_{dif} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{\varphi}t \\ \dot{\lambda}t \\ \dot{h}t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{V_N t}{R_M + h} \\ V_E t \\ \hline (R_N + h)\cos\varphi \\ -V_D t \end{bmatrix}$$

 $V_N t$ 、 $V_E t$ 和 $V_D t$ 即为我们要的在 NED 方向的当地差值,即为:

$$\begin{bmatrix} P_N \\ P_E \\ P_D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V_N t \\ V_E t \\ V_D t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (R_M + h)\varphi_{dif} \\ \lambda_{dif}(R_N + h)\cos\varphi \\ -h_{dif} \end{bmatrix}$$

那么在 NED 方向的差值如下:

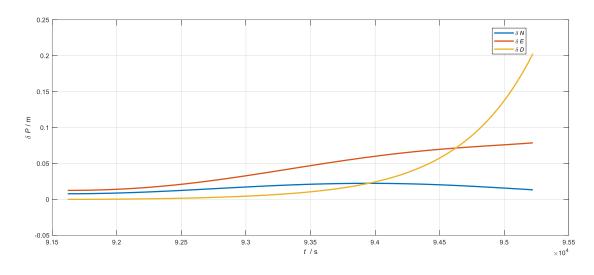


图 2 和参考计算值的在 NED 方向的差值

可以看到在 NED 方向与参考计算值的差值在 0.25m 以下,计算结果较好。

4. 心得体会

1. 对于速度改正项 $\Delta v_{f,k}^n$ 的理解

$$\Delta \boldsymbol{v}_{f,k}^{n} = \left[I - \frac{1}{2} (\boldsymbol{\zeta}_{n(k-1),n(k)} \times) \right] C_{b(k-1)}^{n(k-1)} \Delta \boldsymbol{v}_{f,k}^{b(k-1)}$$

上式中这一项,严格按照牛小骥老师的计算公式进行计算,是采用 DCM 的计算方式,也就是先左乘 $C_{b(k-1)}^{n(k-1)}$,转换成 n 系下的 $\Delta v_{f,k}^{n(k-1)}$,之后再左乘矩阵。我也研究了下严老师对这一项的计算,严老师的计算是将上式转换成了加速度,如下:

$$\Delta \boldsymbol{f}_{f,k}^{n} = \left[I - \frac{1}{2} (\boldsymbol{\zeta}_{n(k-1),n(k)} \times) \right] C_{b(k-1)}^{n(k-1)} \Delta \boldsymbol{f}_{f,k}^{b(k-1)}$$

并且没有用矩阵的算法,是先将 $\Delta f_{f,k}^{b(k-1)}$ 通过 $q_{b(k-1)}^{n(k-1)}$ 四元数进行转换,转换为 $\Delta f_{f,k}^{n(k-1)}$,之后将 $\left[I-\frac{1}{2}(\boldsymbol{\zeta}_{n(k-1),n(k)}\times)\right]$ 视为 DCM, $-\frac{1}{2}\boldsymbol{\zeta}_{n(k-1),n(k)}$ 这一项视为等效旋转矢量,之后再转换为四元数。注意: $-\frac{1}{2}\boldsymbol{\zeta}_{n(k-1),n(k)}$ 这一项整体是等效旋转矢量。因此相当于将 $\Delta f_{f,k}^{b(k-1)}$ 通过两个四元数,旋转为了一个 3×1 的向量,感觉也是蛮巧妙的。

这里简单做一个类比: q_b^{n*} 为 q_b^n 的共轭,后三个量取反即为 q_b^n 的共轭。

(1) DCM 和等效旋转矢量的下标表示如下:

$$C_b^n \approx I + (\phi_{nb} \times)$$

等效旋转矢量和四元数对应关系为:

$$\phi_{nh} \to a_h^{\gamma}$$

那么 v^n 通过四元数和 DCM 的求法如下:

$$v^n = q_b^n \circ v^b \circ q_b^{n^*}$$
$$v^n = C_b^n v^b$$

同理另一种形式:

(2) DCM 和等效旋转矢量的下标表示如下:

$$C_n^b = C_b^{nT} = (I + (\phi_{nb} \times))^T = I^T + (\phi_{nb} \times)^T = I - (\phi_{nb} \times)^T$$

这里 $(\phi_{nb} \times)^T = -(\phi_{nb} \times)$ 。

等效旋转矢量和四元数对应关系为:

$$-\phi_{nh} \rightarrow q_n^b$$

 $-\phi_{nb} o q_n^b$ 那么 v^b 通过四元数和 DCM 的求法如下:

$$v^b = q_n^b \circ v^n \circ q_n^{b^*}$$
$$v^b = C_n^b v^n$$

由上面(1)和(2)两种对应关系可得,

$$\Delta \boldsymbol{f}_{f,k}^{n} = \left[I - \frac{1}{2}(\boldsymbol{\zeta}_{n(k-1),n(k)} \times)\right] C_{b(k-1)}^{n(k-1)} \Delta \boldsymbol{f}_{f,k}^{b(k-1)}$$

该式子中 $\left[I - \frac{1}{2}(\zeta_{n(k-1),n(k)} \times)\right]$ 对应的等效旋转矢量为 $-\frac{1}{2}\zeta_{n(k-1),n(k)}$, 也就 是说写成 $I \pm (\phi_{nh} \times)$ 的形式的 DCM, 其对应的等效旋转矢量为 $\pm \phi_{nh}$, 必须包含 前面的正负号。

2. 推导了严老师和牛老师的双子样算法

之前研究过严老师的代码,严老师的代码在做圆锥补偿和划桨效应补偿的时 候,前面的系数是 $\frac{2}{3}$,而牛老师前面的系数是 $\frac{1}{12}$,最后请教了陈启金老师,理解 了二者, 二者主要区别是采用的双子样数据不用。 前者是将两个历元视为一个历 元进行解算,结果是可能浪费了一个历元的采样,后者是对一个历元进行解算。 之后对二者的算法进行了一一推导。

3. 纬度和经度差转换为北方向和东方向的误差的关系

纬度和经度差转换为北东地方向的误差可以见3计算结果中,推导完之后才 理解了二者之间可以通过下面的式子来进行联系。

纬度,经度和高程的微分方程如下:

$$\begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\lambda} \\ \dot{h} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{V_N}{R_M + h} \\ V_E \\ \hline (R_N + h)\cos\varphi \\ -V_D \end{bmatrix}$$

4. 正常重力模型对结果的影响较大

起初我用的重力模型是严老师代码中的正常重力模型, 发现计算出来的结果 对结果影响较大,在高程方向的结果和参考的结果在高程方向的差值达到了 1km。 后来改用了牛老师的重力模型,发现结果和参考的结果接近了。

对于代码的一点心得: (1) 起初在计算正常重力模型的函数中传入的参数应该是纬度和高程,但是我传入的是高程和纬度,导致计算错误,一行代码就导致了很大的问题。(2) 最开始自己根据严老师开源 PSINS 的代码,后来发现结果跟参考的计算结果差别较大。随后自己在严老师的基础上重新写代码,利用了PSINS 工具箱中的四元数等一些计算函数。当然,DCM 和欧拉角之间的转换这些与坐标系相关的函数,我已经对它重写了,最终形成了一套北东地的坐标系的纯惯导的算法。期间还得到了李涛的帮助,利用它的代码和我的代码一步步对照计算结果,找到了我的计算 bug,是其中的一个计算正常重力模型的函数传参错误。

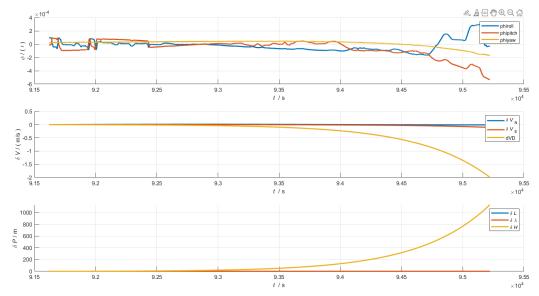


图 3 grs80 正常重力模型计算的结果和参考计算值的差值