

Algoritmo Salichev incremental com 4 amostras (m=4)
 Determinação de atitude e navegação divididas entre S_{NED} e S_b .

$\mathbf{R}^i = \mathbf{U}$ vetor velocidade inercial
 $\mathbf{R}^e = \mathbf{V}$ vetor velocidade terrestre
 $\mathbf{\Omega} = \mathbf{\omega}^{ei}$ vetor velocidade angular $\Rightarrow \mathbf{U} = \mathbf{V} + \mathbf{\Omega} \times \mathbf{R}$
 $\rho = \mathbf{\omega}^{NEDe}$ taxa de transporte
 \mathbf{g}_m gravitação
 \mathbf{g} gravidade
 T intervalo de amostragem (frequência rápida) das medidas da IMU
 A frequência lenta é $1/(4.T)$

Subscritos:

f: causado por força específica

b: corpo

NED: North-East-Down

$$\mathbf{U} = \mathbf{R}^i \Rightarrow \mathbf{R}^i = \mathbf{U} = \mathbf{U} + \mathbf{\omega}^{bi} \times \mathbf{U} = \mathbf{A}_{sp} + \mathbf{g}_m$$

\mathbf{U}_f velocidade inercial de empuxo: componente de velocidade inercial devido apenas à força específica.

\mathbf{V}_g componente da velocidade terrestre causada pela gravidade apenas.

$$\mathbf{U}_{f,b}^b = \mathbf{A}_{sp,b} - \mathbf{\omega}_b^{bi} \times \mathbf{U}_{f,b}$$

$$\int_{(k-1)T}^{kT} \frac{d}{dt} (\mathbf{U}_{f,b}) dt = \int_{(k-1)T}^{kT} \mathbf{A}_{sp,b} dt - \int_{(k-1)T}^{kT} (\mathbf{\omega}_b^{bi} \times \mathbf{U}_{f,b}) dt$$

Hipótese: $\mathbf{U}_{f,b}$ constante durante intervalo $[(k-1)T, kT)$

$$\int_{(k-1)T}^{kT} d(\mathbf{U}_{f,b}) = \int_{(k-1)T}^{kT} \mathbf{A}_{sp,b} dt - \int_{(k-1)T}^{kT} (\mathbf{\omega}_b^{bi} dt) \times \mathbf{U}_{f,b} \quad (1)$$

Definem-se:

$$\text{Incremento angular: } \mathbf{\alpha}_k \triangleq \int_{(k-1)T}^{kT} \mathbf{\omega}_b^{bi} dt$$

$$\text{Incremento na velocidade de empuxo: } \mathbf{\Delta \beta}_k \triangleq \int_{(k-1)T}^{kT} \mathbf{A}_{sp,b} dt$$

Então, substituindo e resolvendo (1) de forma discreta no tempo:

$$\underbrace{U_{f,b,k} - U_{f,b,k-1}}_{\Delta U_{f,b,k}} = \Delta \beta_k - \alpha_k \times U_{f,b,k-1}$$

$$U_{f,b,k} = \Delta \beta_k - \alpha_k \times U_{f,b,k-1} + U_{f,b,k-1} \quad \text{Velocidade de empuxo em } S_b.$$

Condições iniciais: $V_{NED}(0), q_b^{NED}(0), \lambda(0), \Lambda(0), h(0)$.

Passo 0: quaternion de rotação do NEDold para NEDnew a cada 4 amostras de frequência rápida dos sensores inerciais, computado com frequência lenta

$$\omega_{NED}^{NEDi} = (\rho_{NED} + \Omega_{NED}) \quad \begin{array}{l} \% \text{ taxa de transporte usa estimativas de velocidade terrestre e posição mais} \\ \% \text{ recentes disponíveis} \end{array}$$

$$\hat{\omega} = \frac{\omega_{NED}^{NEDi}}{|\omega_{NED}^{NEDi}|} \quad \% \text{ eixo de rotação instantânea unitário}$$

$$q_{NEDnew}^{NEDold} = \left[\begin{array}{c} \cos\left(\frac{|\omega_{NED}^{NEDi} \cdot 4.T|}{2}\right) \\ \hat{\omega} \cdot \text{sen}\left(\frac{|\omega_{NED}^{NEDi} \cdot 4.T|}{2}\right) \end{array} \right]$$

Passo 1: incremento da velocidade de empuxo $\Delta U_{f,b,k}$ computada com frequência rápida. Índice k representa o instante inicial de um conjunto de 4 amostras; k+1 o instante inicial do próximo conjunto de 4 amostras, sem superposição com o anterior.

$$W_{k,0} = \mathbf{0}_{3 \times 1};$$

for m=1:4, % sculling correction

$$W_{k,m} \leftarrow \Delta \beta_{k,m} - \alpha_{k,m} \times W_{k,m-1} + W_{k,m-1};$$

$$W_{k,m} \leftarrow \Delta \beta_{k,m} - \alpha_{k,m} \times W_{k,m} + W_{k,m-1};$$

end

$$\Delta U_{f,b,k} \leftarrow W_{k,m};$$

k=k+1;

Passo 2: Incremento angular computado com quatro amostras incrementais e quaternion de rotação

q_{bnew}^{bold} do corpo na atitude anterior (b_{old}) para o corpo na nova atitude (b_{new}). (new é a estampa de tempo k+1 e old é a estampa de tempo k)

% coning correction

$$\Delta\phi = \begin{bmatrix} \Delta\phi_{xb} \\ \Delta\phi_{yb} \\ \Delta\phi_{zb} \end{bmatrix} = \sum_{k=1}^4 \alpha_k + \frac{2}{3} \{P_1\alpha_2 + P_3\alpha_4\} + \frac{1}{2} (P_1 + P_2) \{\alpha_3 + \alpha_4\} + \frac{1}{30} (P_1 - P_2) \{\alpha_3 - \alpha_4\}$$

$$P_j = [\alpha(j) \times] = \begin{bmatrix} 0 & -\alpha_{zb}(j) & \alpha_{yb}(j) \\ \alpha_{zb}(j) & 0 & -\alpha_{xb}(j) \\ -\alpha_{yb}(j) & \alpha_{xb}(j) & 0 \end{bmatrix} \quad j=1,2,3,4$$

$$\hat{\Delta\phi} = \frac{1}{|\Delta\phi|} \begin{bmatrix} \Delta\phi_{xb} \\ \Delta\phi_{yb} \\ \Delta\phi_{zb} \end{bmatrix}$$

$$q_{bnew}^{bold} = \begin{bmatrix} \cos\left(\frac{|\Delta\phi|}{2}\right) \\ \hat{\Delta\phi} \sin\left(\frac{|\Delta\phi|}{2}\right) \end{bmatrix}$$

% quaternion associado a $\Delta U_{f,b,k}$

$$\Delta U_{f,b,k,q} = \begin{bmatrix} 0 \\ \Delta U_{f,b,k} \end{bmatrix}$$

Passo 3: Computa em frequência lenta o quaternion de rotação q_{NEDnew}^{bnew} mediante atualização de q_{NEDold}^{bold} devido à rotação de S_{NED} para posterior transformação da força específica de S_b para S_{NED} . (new é a estampa de tempo k+1 e old é a estampa de tempo k)

$q_{NEDnew}^{bnew} = q_{bold}^{bnew} * q_{NEDold}^{bold} * q_{NEDnew}^{NEDold}$ (quaternion inicial é unitário; normalizar só é requerido para corrigir erros numéricos na multiplicação de quaternions de rotação.)

$$\Delta U_{f,NED,k,q} = (q_{NEDnew}^{bnew})^{-1} * \Delta U_{f,b,k,q} * q_{NEDnew}^{bnew}$$

Parte real do quaternion $\Delta U_{f,NED,k,q}$ é nula; parte imaginária é $\Delta U_{f,NED,k}$.

Passo 4: Atualiza em baixa frequência (a cada período 4T) velocidade terrestre e posição.

Usa posição $\lambda(k-1), h(k-1)$ e velocidade terrestre $V_{NED,k-1}$ disponíveis para computar incremento de velocidade terrestre devido à gravidade.

$$\Delta V_{g,NED} \leftarrow [-(\rho_{NED,k-1} + 2\Omega_{NED,k-1}) \times V_{NED,k-1} + g_{NED,k-1}] 4T$$

$$\Delta V_{NED}^e = \Delta R_{NED}^e = \Delta V_{g,NED} + \Delta U_{f,NED,k}$$

$$\mathbf{V}_{\text{NED},k} \leftarrow \mathbf{V}_{\text{NED},k-1} + \Delta \mathbf{V}_{\text{NED}}$$

$\lambda(k), \Lambda(k), h(k)$ atualizados com $\mathbf{V}_{\text{NED},k}$.

Voltar ao passo 0.