

| 论文名称 | 状态变量 X | 转移矩阵 F | 观测变量 Z | 观测矩阵 H | 过程噪声 Q | 观测噪声 R | 备注 |
|---|---|--|---|---|---|---|---|
| 基于 ARM 与低成本 MEMS 器件的 AHRS 设计 | 4×四元数 \boldsymbol{q} | 四元数微分方程的矩阵形式 | 3×加速度计 \boldsymbol{g} or 3×电子罗盘 \boldsymbol{m} | 观测方程: $\boldsymbol{h} = \boldsymbol{C}_n^b \boldsymbol{v}$ (\boldsymbol{v} 为加速度计或电子罗盘在 \boldsymbol{n} 系中的参考向量) 对观测方程在 <u>先验概率估计处</u> 求偏导 $\boldsymbol{H} = \frac{\partial \boldsymbol{h}}{\partial \boldsymbol{x}} \Big _{\boldsymbol{x}=\boldsymbol{x}^-}$ | | | 原文在上一次状态估计处求偏导，而这里的观测矩阵的线性化属于 广义 EKF 算法 |
| 用于微小型飞行器姿态估计的四元数扩展卡尔曼滤波算法 | 3×误差四元数 \boldsymbol{q}_e 3×陀螺仪随机漂移 Δ_b | 误差四元数微分方程 $\dot{\boldsymbol{q}}_e = -[\hat{\boldsymbol{\omega}}_b \times] \boldsymbol{q}_e - \frac{1}{2} \boldsymbol{\varepsilon} (\boldsymbol{\varepsilon} = \Delta_b + \boldsymbol{w}_g)$ 陀螺仪随机漂移方程 $\Delta_b = \boldsymbol{w}_b$ (随机漂移导数 \boldsymbol{w}_b 文章未给出定义，一般而言为 0 或者极小的常数) | 3×误差四元数 \boldsymbol{q}_e | 高斯-牛顿法求得观测四元数 \boldsymbol{Q}_s $\boldsymbol{Q}_l \otimes \boldsymbol{Q}_s^{-1}$ 取后三行向量作为 \boldsymbol{Z} $\boldsymbol{H} = [-I_{3 \times 3} \quad \boldsymbol{O}_{3 \times 3}]$ | | | 最终的四元数 $\boldsymbol{Q} = \boldsymbol{Q}_l \otimes \hat{\boldsymbol{Q}}_{le}$ (\boldsymbol{Q}_l 为四元数微分方程而来， $\hat{\boldsymbol{Q}}_{le}$ 为 Kalman 滤波器输出) |
| 基于 MEMS 的分散式低阶 AHPRS 系统设计 | 姿态 Kalman: 3×误差四元数 \boldsymbol{q}_e 3×陀螺仪随机漂移 $\boldsymbol{\varepsilon}_b$ 3×一阶马尔可夫过程 $\boldsymbol{\varepsilon}_r$ | 误差四元数微分方程 $\dot{\boldsymbol{q}}_e = -[\hat{\boldsymbol{\omega}}_b \times] \boldsymbol{q}_e - \frac{1}{2} (\boldsymbol{\varepsilon}_b + \boldsymbol{\varepsilon}_r + \boldsymbol{w}_g)$ $\dot{\boldsymbol{\varepsilon}}_b = \mathbf{0}$ $\dot{\boldsymbol{\varepsilon}}_r = -\frac{1}{T_r} \boldsymbol{\varepsilon}_r + \boldsymbol{w}_{gw}$ | 3×误差四元数 \boldsymbol{q}_e | $\boldsymbol{Z} = \boldsymbol{Q}_l \otimes \boldsymbol{Q}_a^{-1}$ (\boldsymbol{Q}_a 为补偿 Kalman 滤波器输出， \boldsymbol{Q}_l 由四元数微分方程求出)，取后三行 $\boldsymbol{H} = [-I_{3 \times 3} \quad \boldsymbol{O}_{3 \times 6}]$ | | | 两个亮点 ：1、补偿 Kalman 和姿态 Kalman；2、加入了位置参考，即 AHPRS |
| Quaternion-based extended Kalman filter for determining orientation by inertial and magnetic sensing | 4×四元数 \boldsymbol{q} 3×加计随机漂移 ${}^a\boldsymbol{b}$ 3×地磁随机漂移 ${}^m\boldsymbol{b}$ | 四元数微分方程的状态转移矩阵 $\boldsymbol{e}^{\Omega T_s}$ (近似解法：毕卡法，泰勒级数展开) 加计和地磁的随机漂移方程直接传递 四元数过程噪声与陀螺仪测量噪声的关系 ： ${}^q\boldsymbol{w} = -\frac{T_s}{2} \boldsymbol{\Xi} {}^g\boldsymbol{v} = -\frac{T_s}{2} \begin{bmatrix} [\boldsymbol{e} \times] + q_0 \mathbf{I} \\ -\boldsymbol{e}^T \end{bmatrix} {}^g\boldsymbol{v}$ (\boldsymbol{e} 为四元数向量部分， ${}^g\boldsymbol{v}$ 为陀螺仪测量噪声。 重要公式： $\boldsymbol{Xq} = \boldsymbol{\Xi x}$) | 3×加速度计 \boldsymbol{g} 3×电子罗盘 \boldsymbol{m} | 观测方程： $\boldsymbol{Z} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{C}_n^b(\boldsymbol{q}) & \boldsymbol{C}_n^b(\boldsymbol{q}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g} \\ \boldsymbol{h} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} {}^a\boldsymbol{b} \\ {}^m\boldsymbol{b} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} {}^a\boldsymbol{v} \\ {}^m\boldsymbol{v} \end{bmatrix}$ 观测矩阵 $\boldsymbol{H} = \frac{\partial \boldsymbol{Z}}{\partial \boldsymbol{x}} \Big _{\boldsymbol{x}=\boldsymbol{x}^-}$ (后验概率估计处求偏导) | $\boldsymbol{Q} = \begin{bmatrix} (T_s/2)^2 \boldsymbol{\Xi} \boldsymbol{\Sigma}_g \boldsymbol{\Xi}^T & & \\ & {}^a\boldsymbol{\Sigma} & \\ & & {}^m\boldsymbol{\Sigma} \end{bmatrix}$ $\boldsymbol{\Sigma}_g = \sigma_g^2 \mathbf{I}$ ${}^a\boldsymbol{\Sigma} = T_s {}^a\sigma_w^2 \mathbf{I}$ ${}^m\boldsymbol{\Sigma} = T_s {}^m\sigma_w^2 \mathbf{I}$ σ_g^2 为陀螺仪测量方差； ${}^a\sigma_w^2$ 和 ${}^m\sigma_w^2$ 分别为加计和地磁计的白噪声方差？？ | $\boldsymbol{R} = \begin{bmatrix} {}^a\boldsymbol{R} & \\ & {}^m\boldsymbol{R} \end{bmatrix}$ ${}^a\boldsymbol{R} = \sigma_a^2 \mathbf{I}$ ${}^m\boldsymbol{R} = \sigma_m^2 \mathbf{I}$ σ_a^2 和 σ_m^2 分别为加计和地磁计的测量方差 | 当前加速度超过了 \boldsymbol{g} ，则增大加计的观测噪声 σ_a^2 ，用以排除额外加速度的影响 |
| An extended Kalman filter for quaternion-based orientation estimation using MARG sensors | 4×四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 四元数微分方程的矩阵形式 | 4×观测四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 4 个观测四元数 \boldsymbol{q} 由高斯-牛顿法求得 观测矩阵 $\boldsymbol{H} = I_{7 \times 7}$ | | | 状态方程没有线性化，高斯-牛顿法将观测方程线性化 |
| An improved quaternion-based Kalman filter for real-time tracking of rigid body orientation | 4×四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 四元数微分方程的矩阵形式 | 4×观测四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 3 个误差四元数由高斯-牛顿法求得后与当前估计四元数 $\hat{\boldsymbol{q}}$ 进行四元数乘法运算得到 4 个观测四元数 观测矩阵 $\boldsymbol{H} = I_{7 \times 7}$ | | | 状态方程没有线性化，高斯-牛顿法将观测方程线性化（利用了误差四元数） |
| Implementation and experimental results of a quaternion-based Kalman filter for human body motion tracking | 4×四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 四元数微分方程的 线性化处理 $\Delta \dot{\boldsymbol{x}} = \frac{\partial \boldsymbol{f}}{\partial \boldsymbol{x}} \Big _{\boldsymbol{x}=\hat{\boldsymbol{x}}} \Delta \boldsymbol{x} + \boldsymbol{w}(t)$ | 4×观测四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 4 个观测四元数由 Factored Quaternion 算法得到； 观测矩阵 $\boldsymbol{H} = I_{7 \times 7}$ | 四元数无过程噪声 陀螺仪有过程噪声： $\boldsymbol{Q}_i = \frac{D_i}{2\tau_i} (1 - e^{-\frac{2\Delta t}{\tau_i}})$ D_i 为白噪声方差， τ_i 为过程模型的时间常数， Δt 为采样间隔 | 四元数观测噪声 0.001 陀螺仪测量噪声 0.01 | 状态方程线性化，Factored 法将观测方程线性化 |
| Design, Implementation, and Experimental Results of a Quaternion-Based Kalman Filter for Human Body Motion Tracking | 4×四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 四元数微分方程的 线性化处理 $\Delta \dot{\boldsymbol{x}} = \frac{\partial \boldsymbol{f}}{\partial \boldsymbol{x}} \Big _{\boldsymbol{x}=\hat{\boldsymbol{x}}} \Delta \boldsymbol{x} + \boldsymbol{w}(t)$ | 4×观测四元数 \boldsymbol{q} 3×陀螺仪输出 $\boldsymbol{\omega}$ | 4 个观测四元数由 QUEST 算法得到； 观测矩阵 $\boldsymbol{H} = I_{7 \times 7}$ | 四元数无过程噪声 陀螺仪有过程噪声： $\boldsymbol{Q}_i = \frac{D_i}{2\tau_i} (1 - e^{-\frac{2\Delta t}{\tau_i}})$ D_i 为白噪声方差， τ_i 为过程模型的时间常数， Δt 为采样间隔 | 四元数观测噪声 0.0001 陀螺仪测量噪声 0.01 | 状态方程线性化，QUEST 法将观测方程线性化 |
| 其他状态向量 X | [3×误差四元数+3×陀螺仪输出]、[4×四元数+3×陀螺仪随机漂移]、[3×误差四元数+3×陀螺仪随机漂移+3×加速度计偏差]、[4×四元数+3×陀螺仪随机漂移]、[4×四元数+3×陀螺仪随机漂移]、[4×四元数] | | | | | | |