doi:10.13442/j. gnss. 1008-9268. 2014. 04. 003

组合导航中一种新息自适应卡尔曼滤波算法

薛文婷,张 波,李署坚

(北京航空航天大学电子信息工程学院,北京 100191)

摘 要:全球定位系统/航位推算组合导航定位中,由于目标运动的不确定性,GPS 接收机与 DR 器件接收的数据存在噪声,使预置目标运动模型通常很难得到较高跟踪精度,针对应用常规卡尔曼滤波进行组合导航解算由于噪声统计特性未知而引起滤波不稳定的问题,本文提出了一种基于新息序列的量测计算进行自适应估计的卡尔曼滤波算法。该算法通过对新息方差强度进行极大似然估计,将新息计算引入卡尔曼滤波器的增益计算,达到控制发散的目的。最后对改进的算法与一般卡尔曼滤波算法做了对比仿真试验分析,结果表明了改进算法的有效性。

关键词:卡尔曼滤波;自适应滤波;新息序列;组合导航

中图分类号: U666.1 文献标志码: A 文章编号: 1008-9268(2014)04-0008-04

0 引 言

卡尔曼滤波是在组合导航中常用的信息融合 算法,使用标准卡尔曼滤波的前提条件是系统的动 力学特性和噪声的统计特性已知,但在实际情况中 由于全球定位系统接收机与航位推算(DR)器件及 外部环境变化导致的不确定噪声使得这个前提不 能满足,常导致滤波发散[1]。要控制发散首先需要 判断系统所处的不稳定状况,然后选择不同的发散 控制方式,新息可以用来作为判断和调整滤波器增 益的依据[2]。目前,国内外对于自适应卡尔曼滤波 器的研究逐渐集中在两个方面:基于新息自适应估 计(IAE)[3]的卡尔曼滤波器和多模型卡尔曼滤波 器(MMAE)[4]。本文提出了一种基于 IAE 的卡尔 曼滤波算法,可以通过实际新息的量测计算直接实 现修正卡尔曼滤波增益,提高了在 GPS 测量发生 较大变化时卡尔曼滤波器的精度和鲁棒性[5]。通 过仿真实验对比分析了这种方法与传统卡尔曼滤 波方法的定位误差,研究结果表明基于新息的卡尔 曼滤波具有优于传统卡尔曼滤波的定位结果且不 易发散。

1 IAE 尔曼滤波算法

收稿日期: 2014-05-28

联系人: 薛文婷: E-mail: 350834634@qq.com

1.1 卡尔曼滤波新息的概念

离散卡尔曼系统有以下两个方程

$$\boldsymbol{X}_{k} = \boldsymbol{\varphi}_{k,k-1} \boldsymbol{X}_{k-1} + \boldsymbol{\Gamma}_{k,k-1} \boldsymbol{W}_{k-1}, \tag{1}$$

$$\mathbf{Z}_k = \mathbf{H}_k \, \mathbf{X}_k + \mathbf{V}_k \,, \tag{2}$$

式中: X_k 为n 维状态向量; $\varphi_{k,k-1}$ 为 $n \times n$ 阶状态转移矩阵; $\Gamma_{k,k-1}$ 为 $n \times p$ 阶干扰矩阵; W_{k-1} 为p 维系统噪声向量; Z_k 为m 维观测向量; H_k 为 $m \times n$ 观测矩阵; V_k 为m 维观测噪声向量。假定 W_k 与 V_k 为相互独立的零均值白噪声序列,分别有协方差阵

$$\operatorname{cov}[\boldsymbol{W}_{k} \, \boldsymbol{W}_{i}] = \boldsymbol{Q}_{x} \delta_{ki} \,, \tag{3}$$

$$\operatorname{cov}[\boldsymbol{V}_k \, \boldsymbol{V}_i] = \boldsymbol{R}_k \delta_{ki}. \tag{4}$$

假定系统为一致完全能观和一致完全能控,则 滤波是稳定的,激荡滤波递推充分多步以后,滤波 误差协方差阵 $P_{k,k}$ 将趋于常数矩阵 P^+ ,增益矩阵 K_k 将趋于常数矩阵 K,预测误差协方差阵 $P_{k,k-1}$ 将 趋于常数矩 P^- ,它们之间关系为

$$\mathbf{P}^{-} = \boldsymbol{\varphi} \mathbf{P}^{+} \, \boldsymbol{\varphi}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{\Gamma} \mathbf{Q} \boldsymbol{\Gamma}^{\mathrm{T}} \,, \tag{5}$$

$$\mathbf{K} = \mathbf{P}^{-} \mathbf{H}^{\mathrm{T}} (\mathbf{H} \mathbf{P}^{-} \mathbf{H}^{\mathrm{T}} + \mathbf{R})^{-1}, \tag{6}$$

$$\mathbf{P}^{+} = (I - \mathbf{K}\mathbf{H})\mathbf{P}^{-}, \tag{7}$$

式中: $H_k\hat{X}_{k,k-1}$ 为观测量的预报值; Z_k 为系统的观测值,则有以下关系式

 $H_k\hat{X}_{k,k-1}$ 为观测量的预报值, Z_k 为系统的观测值,则有以下关系式

$$\mathbf{r}_{k} = \mathbf{Z}_{k} - \mathbf{H}_{k} \hat{\mathbf{X}}_{k,k-1}, \tag{8}$$

式中: r_{*}为预报残差,通常称为新息,描述了滤波器的观测量的估计值与实际观测量之间的差值。

1.2 改进的 IAE 卡尔曼滤波算法

以新息方式列写卡尔曼滤波算法,状态的一步 预测为

$$\hat{X}_{k,k-1} = \boldsymbol{\varphi}_{k,k-1} \hat{X}_{k-1}, \qquad (9)$$

状态估计

$$\hat{\boldsymbol{X}}_{k} = \hat{\boldsymbol{X}}_{k,k-1} + \boldsymbol{K}_{k} \, \boldsymbol{r}_{k}. \tag{10}$$

滤波增益矩阵

$$\boldsymbol{K}_{k} = \boldsymbol{P}_{k,k-1} \, \boldsymbol{H}_{k}^{\mathrm{T}} \, \boldsymbol{C}_{r_{k}}^{-1}. \tag{11}$$

一步预测误差方差阵

$$\boldsymbol{P}_{k,k-1} = \boldsymbol{\varphi}_{k,k-1} \boldsymbol{P}_{k-1} \boldsymbol{\varphi}_{k,k-1}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{Q}_{k}. \tag{12}$$

误差估计方差阵

$$\mathbf{P}_k = (\mathbf{I} - \mathbf{K}_k \, \mathbf{H}_k) \mathbf{P}_{k,k-1}. \tag{13}$$

滤波器的新息序列 r_* 状态和其新息方差 C_{r_*} 的表达式为

$$\mathbf{r}_{b} = \mathbf{Z}_{b} - \mathbf{H}_{b} \, \hat{\mathbf{X}}_{b,b-1} \,, \tag{14}$$

$$\boldsymbol{C}_{r_k} = \boldsymbol{H}_k \, \boldsymbol{P}_{k,k-1} \, \boldsymbol{H}_k^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{R}_k. \tag{15}$$

记 \hat{C}_{r_k} 为 C_{r_k} 在长度为N的滑动采样的最优估计值,则有以下表达式

$$\hat{\boldsymbol{C}}_{r_k} = \frac{1}{N} \sum_{j=j_0}^{k} \boldsymbol{r}_j \, \boldsymbol{r}_j^{\mathrm{T}}. \tag{16}$$

基于零均值白色滤波新息更新序列,滤波的统 计新息矩阵的更新方程为

$$\hat{\mathbf{R}}_{k} = \hat{\mathbf{C}}_{r_{k}} - \mathbf{H}_{k} \, \mathbf{P}_{k,k-1} \, \mathbf{H}_{k}^{\mathrm{T}}, \qquad (17)$$

$$\hat{\boldsymbol{Q}}_{k} = \frac{1}{N} \sum_{j=j0}^{k} \Delta \boldsymbol{x}_{j} \Delta \boldsymbol{x}_{j}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{P}_{k} + \boldsymbol{\varphi}_{k,k-1} \boldsymbol{P}_{k-1} \boldsymbol{\varphi}_{k,k-1}^{\mathrm{T}},$$
(18)

式中: $\Delta x_k = K_k r_k$,将式(15) 带入式(11),即得改进的 IAE 自适应卡尔曼滤波增益的计算公式为

$$\mathbf{K}_{k}^{*} = \mathbf{P}_{k,k-1} \; \mathbf{H}_{k}^{\mathrm{T}} (\frac{1}{N} \sum_{j=j_{0}}^{k} \mathbf{r}_{j} \, \mathbf{r}_{j}^{\mathrm{T}})^{-1}, \qquad (19)$$

式中: R_k 表示外部测量信息的精度; $P_{k,k-1}$ 表征 $\hat{X}_{k,k-1}$ 的估计误差精度,由递推公式(10) 可知, K_k 决定了新息的利用程度, K_k 增大则新息权重增大, $\hat{X}_{k,k-1}$ 相对权重降低。由递推公式(11) 和(15) 知, K_k 由 R_k 、, $P_{k,k-1}$ 和 Q_k 决定。由递推公式(12),通常在滤波过程初期,滤波器对状态的估计主要依赖于外部的测量值,即 $P_{k,k-1}$ 增大, K_k 增大,新息权重增大;当滤波达到稳定时,状态的估计精度提高,即 $P_{k,k-1}$ 减少, K_k 降低。因此新息卡尔曼增益 K_k 可以定量识别信息质量,智能确定对这些信息的利用程度。整个计算流程的框图如图 1 所示。

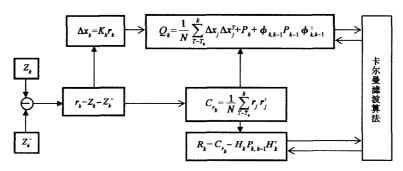


图 1 IAE 卡尔曼滤波算法流程框图

2 GPS/DR 组合导航模型

本算法将 GPS/DR 信息进行集中处理,运动模型为当前统计模型。即当前机动目标在以某一加速度机动时,它在下一瞬间的加速度取值是有限的,并且在当前加速度的领域内呈现某种统计分布。状态量一般选取位置信息或位置差信息、速度或速度差信息、加速度或加速度差信息,便于直观观测运动状态的变化。DR 系统一般选取陀螺仪和里程计作为航位推算部分,考虑在状态量中加入DR 设备量,且知道陀螺和里程输出均为单位时间

内变化量,所以考虑加入陀螺和里程 误差量作为 状态量的一部分。

系统的状态量选为

$$X = [e \ n \ \dot{e} \ \dot{n} \ \dot{e} \ \dot{n} \ \lambda_e \lambda_n \lambda_\theta \lambda_s],$$

式中: e 和 n 分别为车辆的东向和北向位置坐标,单位为 m; e 、n 分别为车辆的东向速度和北向速度,单位为 m/s; e 、n 分别为车辆的东向加速度和北向加速度,单位为 m/s²; λ 为车辆东向位置误差; λ 为车辆北向位置误差,单位均为 m; λ 为陷螺仪输出的车辆转向角误差,单位为弧度; λ 为里程仪输出的车辆行驶距离误差,单位为 m.

将 GPS 接收机输出的定位信息 e_r 、 e_n 以及陀螺仪的输出 θ 和里程计的输出 s 作为外部观测量。

当前时刻状态量与前一时刻状态量及当前时 刻观测量之间的关系表示为

$$X(k) = \Phi(k, k-1)X(k-1) + \mu_{k}, \qquad (20)$$

$$Z(k) = H(k)X(k) + \varepsilon_{k}. \qquad (21)$$

$$\downarrow T = \begin{bmatrix} I_{2\times 2} & TI_{2\times 2} & C_{1} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} \\ 0_{2\times 2} & I_{2\times 2} & C_{2} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} \\ 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & E_{1} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} \\ 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & E_{2} & 0_{2\times 2} \\ 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & E_{3} \end{bmatrix};$$

$$C_{1} = \begin{bmatrix} c_{1} & 0 \\ 0 & c_{2} \end{bmatrix},$$

$$C_{2} = \begin{bmatrix} c_{3} & 0 \\ 0 & c_{4} \end{bmatrix};$$

$$c_{1} = \tau_{a_{e}}^{-2}(-1 + \tau_{a_{e}}T + \alpha_{e});$$

$$c_{2} = \tau_{a_{n}}^{-2}(-1 + \tau_{a_{n}}T + \alpha_{n});$$

$$c_{3} = \tau_{a_{e}}^{-1}(1 - \alpha_{n});$$

$$E_{1} = \begin{bmatrix} e^{-\tau_{a_{e}}T} & 0 \\ 0 & e^{-\tau_{a_{n}}T} \end{bmatrix};$$

$$E_{2} = \begin{bmatrix} e^{-\tau_{a_{e}}T} & 0 \\ 0 & e^{-\tau_{a_{n}}T} \end{bmatrix};$$

$$E_{3} = \begin{bmatrix} e^{-\tau_{a_{e}}T} & 0 \\ 0 & e^{-\tau_{a_{n}}T} \end{bmatrix};$$

$$H[X(k, k-1)] = \begin{bmatrix} I_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & I_{2\times 2} & 0_{2\times 2} \\ 0_{2\times 2} & H'_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & 0_{2\times 2} & I_{2\times 2} \end{bmatrix},$$

$$H'_{2\times 2} = \begin{bmatrix} h_{1} & h_{2} \\ h_{3} & h_{4} \end{bmatrix};$$

$$h_{1} = \frac{v_{e}}{v_{e}^{2} + v_{n}^{2}} \Big|_{X=X(k|k-1)},$$

$$h_{2} = \frac{v_{n}}{v_{e}^{2} + v_{n}^{2}} \Big|_{X=X(k|k-1)};$$

3 仿真结果

对改进的新息自适应卡尔曼滤波算法进行仿 真验证,设定仿真条件为:接收机三轴定位误差均 为20 m,接收机量测误差方差为10 m,接收机采

 $h_3 = T \frac{-v_e}{\sqrt{v_e^2 + v_n^2}}\Big|_{X=X(k|k-1)};$

 $h_4 = T \frac{v_n}{\sqrt{v_n^2 + v_n^2}} \Big|_{X = X(k|k-1)}.$

样周期为1s,陀螺零漂为0.05(°)/h,里程计零漂 0.05,东向和北向机动加速度误差方差 1.5 m/s², 误差相关时间 0.1,东向和北向位置误差相关时间 设为 0.01, 微机械陀螺误差和里程计误差相关时 间均为 1 000 s, 仿真时间设定为 2 000 s, 陀螺误差 均方差 0.1°/h,里程计误差均方差 2 m.车辆沿着 东北方向变加速行驶,初始速度为 10 m/s,仿真时 间 1 600 s, 采样周期 1 s. 为观测系统对外部量测 干扰的效果,对 GPS 观测数据进行加噪处理,做如 下设定:测量误差选择三种不同强度的误差,1~ 300 s 取 1 倍的观测误差,301~600 s 取 4 倍的观 测误差,601~900 s 取 9 倍的观测误差,之后量测 误差恢复为1倍。常规的卡尔曼滤波算法模型始 终采取预先设定的量测误差。改进的自适应卡尔 曼滤波采取有限记忆的滑动新息方差,数据窗口大 小 N=20,以改进卡尔曼增益 K 的计算。滤波效 果如图 2~图 4 和表 1 所示。

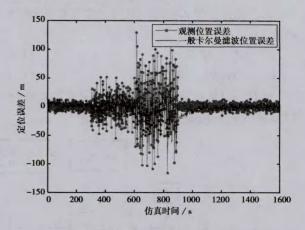


图 2 一般卡尔曼滤波位置误差与观测误差

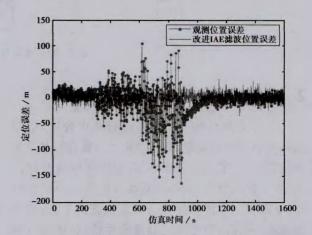


图 3 改进 IAE 卡尔曼滤波位置误差与观测误差

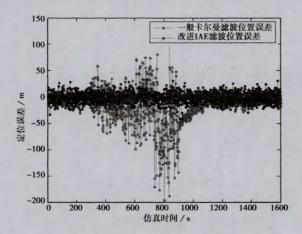


图 4 联邦卡尔曼滤波与改进的 IAE 滤波

表 1 新息自适应卡尔曼滤波与联邦卡尔曼 滤波算法位置误差统计特性

与参考轨迹的 误差范围/m	新息自适应 卡尔曼滤波	联邦卡 尔曼滤波
小于 20	81.55%	32.96%
小于 30	94.06%	56. 54%
小于 40	100%	62.32%
小于 50	100%	76.89%

4 结束语

在系统量测噪声较大时,改进的新息卡尔曼滤 波算法仍能保持较好的滤波效果,而传统卡尔曼滤 波算法则随量测噪声的变化出现了较大的发散,证 明改进的新息自适应卡尔曼滤波算法能根据外界 噪声变化自适应的调整滤波,在系统噪声增强时候 可以保持优于联邦卡尔曼滤波的定位精度及稳定 性。

参考文献

- [1] 李 旦.组合导航自适应卡尔曼滤波改进算法研究 [J].测控技术,2011,3:114.
- [2] 卞鸿巍,李 安,覃方君,等. 现代信息融合技术在组合导航中的应用[M]. 北京:国防工业出版社, 2010.
- [3] MOHAMED A H, SCHWARZ K P. Adaptive Kalman filtering for INS/GPS[J]. Journal of Geodesy, 1999, 73(4):193-203.
- [4] LOEBIS D, SUTTON R, CHUDLEY J, et al. Adaptive tuning of a Kalman filter via fuzzy logic for an intelligent AUV navigation system[J]. Control Engineering Practice, 2004, 12(12):1531-1539.
- [5] 卞鸿巍,杨艳娟,金志华,等.基于 GPS 姿态量测系统 的综合导航系统研究[M]. 弹箭与制导学报,2003,23 (5);8-11.

作者简介

薛文婷 (1990-),女,硕士生,研究方向为组合导航技术。

张 波 (1972-),男,讲师,硕士生导师,研究方向为扩频通信,卫星导航等。

李署坚 (1953-),男,高级工程师,硕士生导师。主要研究方向为扩频通信,声光信号处理。

Application of New Information Adaptive Kalman Filter in Integrated Navigation

XUE Wenting, ZHANG Bo, LI Shujian

(School of Electronic and Information Engineering, Beihang University, Beijing 100191, China)

Abstract: In the GPS/DR integrated navigation system, Noise existed in GPS receiver and DR device due to the uncertain moving objects. It is difficult to obtain high tracking accuracy under a presetting target motion model. A Kalman filter algorithm based on Innovation Adaptive Estimation (IAE) is proposed in this paper aiming at figure out unstable filtering in conventional Kalman filtering caused by Unknown noise covariance. The algorithm introduces Innovation into the gain calculation in kalman filtering through maximum likelihood estimation of Innovation variance intensity in order to control divergence. In the end, practical test on the new algorithm and the conventional Kalman filter algorithm comparably is given, the results show that the effectiveness of the improved algorithm.

Key words: Kalman filter; adaptive filtering; innovation sequence; integrated navigation