基于无迹粒子滤波算法的航空发动机排气温度预测

余 臻^{1,3},刘 洋¹,魏 芳²,刘利军^{1,2}

(1. 厦门大学 航空航天学院,福建厦门 361005;2.中国航发商用航空发动机有限责任公司,上海 200241;3.中国船舶航海保障技术重点实验室,天津 300450)

摘要:针对粒子滤波算法不能考虑最新的观测值,仅使用某时间节点之前的实际数据来预测航空发动机排气温度,会造成预测的温度数据误差累积,不能及时修正以及粒子退化等问题,将无迹粒子滤波引入到航空发动机排气温度预测中。分别介绍了粒子滤波算法和无迹粒子滤波算法;在此基础上,建立了航空发动机的退化模型。利用退化模型和无迹粒子滤波算法对航空发动机 排气温度进行预测,并将预测值与实际值进行比较,将所得结果与采用传统粒子滤波算法得到的结果进行了对比,结果表明:无迹 粒子滤波算法对于排气温度的预测效果较好,所预测的发动机达到阈值的时间与实际时间更为接近,温度范围更为集中,准确性 更高,预测误差小于5%。

关键词:排气温度裕度;无迹粒子滤波;水洗预测;数据预测;航空发动机
 中图分类号: V235.1
 文献标识码:A
 doi:10.13477/j.cnki.aeroengine.2021.06.001

Prediction of Aeroengine Exhaust Gas Temperature Based on Unscented Particle Filter Algorithm

YU Zhen^{1,3}, LIU Yang¹, WEI Fang², LIU Li-jun^{1,2}

(1.School of Aerospace Engineering, Xiamen University, Xiamen Fujian 361005, China; 2.AECC Commercial Aircraft Engine CO.,

LTD, Shanghai 200241, China; 3. CSSC Key Laboratory of Marine Navigation and Control Technology, Tianjin 300450, China)

Abstract: The particle filter could not consider the latest observed values. It only used the actual data before a certain time node to predict the aeroengine exhaust gas temperature, which would cause the accumulation of predicted temperature data error, untimely correction and particle degradation. In view of the above problems, unscented particle filter was introduced into the aeroengine exhaust gas temperature prediction. Particle filter algorithm and unscented particle filter algorithm were introduced respectively. On this basis, the degradation model of aeroengine was established. The degradation model and unscented particle filter algorithm were used to predict the aeroengine exhaust gas temperature, and the predicted value was compared with the actual value. The results were compared with those obtained by traditional particle filter algorithm. The results show that the unscented particle filter algorithm has better prediction effect on the exhaust gas temperature, the predicted time when the engine reaches the threshold is closer to the actual time, the temperature range is more concentrated, the accuracy is higher, and the prediction error is less than 5%.

Key words: exhaust gas temperature margin (EGTM); unscented particle filter; water washing prediction; data prediction; aeroengine

0 引言

航空发动机的工作环境恶劣,多为高温、高腐蚀、 高转速条件,其安全工作寿命难以准确得知¹¹¹。发动 机性能指标包括排气温度裕度(Exhaust Gas Temperature Margin, EGTM)、高压压气机转子角速度偏差量 (Delta N2, DN2)、平均滑油消耗率(Average Oil Consumption, AOC)等,其中EGTM是最重要的指标之一, 是发动机在海平面压力、拐点温度条件下全功率起飞时,排气温度与标准规定的排气温度红线值之间的差值。随着发动机飞行循环数的增加,发动机各零部件磨损老化程度增加,排气温度持续升高,使得EGTM值逐渐降低,达到标准规定的EGTM阈值。

在20世纪90年代初建立的基于发动机性能参数的性能衰退失效分析方法,为高可靠性设备的可靠性分析提供了新的分析方法。Gertsbackh等^[2]率先提出

收稿日期:2020-02-24 **基金项目**:国家自然科学基金(61304110)、广东省自然科学基金(2018A030313124)、深圳市基础研究面上项目 (JCYJ20180306173002631)、上海市自然科学基金(18ZR1443200)、航海保障技术重点实验室开放基金资助 作者简介:余臻(1966),男,博士,教授,博导,研究方向为工业控制及其自动化;E-mail:yuzhen20@xmu.edu.cn。

引用格式: 余臻, 刘洋, 魏芳, 等. 基于无迹粒子滤波算法的航空发动机排气温度预测[J]. 航空发动机, 2021, 47(6): 1-6. YU Zhen, LIU Yang, WEI Fang, et al. Prediction of engine exhaust gas temperature based on unscented particle filter algorithm[J]. Aeroengine, 2021, 47(6): 1-6.

基于性能退化数据的设备可靠性模型的预测方法: Nelson³³发现发动机部件的失效特性会在发动机衰退 信息中有所体现,这些信息能具体反映出零部件的衰 退状态;Meeker等¹⁴利用退化失效模型解决了传统可 靠性理论无法很好处理的一些实际问题:Wu等⁵⁵基 于数据驱动的退化量统计模型,采用模糊聚类方法研 究了零部件退化失效分布。随着发动机制造技术的 进步,发动机可靠度提高,发动机失效数据大大减少, 使得样本数量减少。Erto®利用发动机零部件常见的 先验信息,分别对经典的概率分布模型进行分析,对 参数进行了估计;Cox^m给出了针对单系统的剩余寿 命分布的混合估计方法;王鑫等^[8]提出了LSTM 预测 模型参数优洗算法,提高了对故障时间序列预测的准 确度:张营等四在过程神经网络的基础上提出了优化 算法,结合混沌粒子群算法对发动机的排气温度进行 预测,获得较高的预测精度。

发动机的性能衰退主要表现为其性能衰退参数 值呈非线性减小趋势^[10-11],可采用能够处理非线性时 间序列的方法进行预测。

本文提出了一种基于粒子滤波^[12-14](Particle Filter, PF)的航空发动机剩余大修寿命预测方法。提出 的无迹粒子滤波(Unscented Particle Filter, UPF)算法 首次应用在航空发动机 EGTM 预测领域, UPF 以无迹 卡尔曼滤波(Unscented Kalman Filter, UKF)的结果作 为建议分布^[15],引入最新观测值进行预测修正。

1 无迹粒子滤波算法

粒子滤波基于蒙特卡罗和递归贝叶斯滤波方法^[16]。为了解决粒子权重差异大的问题,有2种策略,即重采样和选择合理的建议分布^[17]。重采样会导致粒子贫化,选择合理的建议分布是解决退化问题的较优选择。

粒子滤波是由表示未知状态空间的采样值的1组 粒子的近似。目前,粒子滤波已经成为了解决非线性、 非高斯系统参数估计和状态滤波问题的主流方法。

1.1 粒子滤波框架

对于航空发动机 EGTM 预测,可以用如下的数学 状态空间方程来表示。

系统状态方程

$$x_{i} = f_{i}(x_{i-1}, m_{i-1})$$
 (1)
系统观测方程

 $y_t = h_t(x_t, n_t) \tag{2}$

式中: $x_t \in R^n$,为系统的状态变量; $y_t \in R^{n_t}$,为系统在t时刻的测量值; f_t 为通过上一时刻的状态值预测下一时刻状态值的函数; h_t 为通过当前时刻状态值预测输出值的函数; m_t 、 n_t 分别为系统的过程噪声和观测噪声,二者之间相互独立。

贝叶斯滤波包含预测和更新2部分。预测部分 是利用系统的状态方程,在系统测量值未知的前提 下,预测状态的先验概率密度

$$p(x_{i}|y_{1:t-1}) = \int p(x_{i}, x_{i-1}|y_{1:t-1}) dx_{i-1} =$$

$$\int p(x_{i}|x_{i-1}, y_{1:t-1}) p(x_{i-1}|y_{1:t-1}) dx_{i-1} = (3)$$

$$\int p(x_{i}|x_{i-1}) p(x_{i-1}|y_{1:t-1}) dx_{i-1}$$

而更新部分则是在已经得到最新的观测值y,的条件下,对先验的概率分布进行修正,得到x,的后验概率

$$p(x_{i}|y_{1:i}) = \frac{p(y_{i}|x_{i}, y_{1:i-1}) p(x_{i}|y_{1:i-1})}{p(y_{i}|y_{1:i-1})} = \frac{p(y_{i}|x_{i}) p(x_{i}|y_{1:i-1})}{\int p(y_{i}|x_{i}) p(x_{i}|y_{1:i-1}) dx_{i}}$$
(4)

对于一般高阶非线性、非高斯过程,式(4)难以求 解。所以粒子滤波采用蒙特卡洛采样来避免积分难 的问题。利用一系列从已知分布采样的粒子来估计 后验概率

$$\tilde{p}(x_{t}|y_{1:t}) = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} \delta(x_{t} - x_{t}^{(i)}) \approx p(x_{t}|y_{1:t})$$

式中: $\delta()$ 为狄拉克函数;N为粒子个数;i为粒子序 号。在得到后验概率后,当前时刻的后验期望值为 $E[f(x_i)] = \sum_{i=1}^{N} f(x_i^{(i)}) IN_{\circ}$

然而,因为无法获知真实的状态后验概率,所以 如果需要通过后验概率来获取粒子分布,则需要从1 个已知分布q(xly)中采样得到粒子

$$\begin{split} E\left[f\left(x_{t}\right)\right] &= \int f\left(x_{t}\right) \frac{p\left(x_{t}|y_{1:t}\right)}{q\left(x_{t}|y_{1:t}\right)}q\left(x_{t}|y_{1:t}\right) \mathrm{d}x_{t} = \\ &\int f\left(x_{t}\right) \frac{p\left(y_{1:t}|x_{t}\right)p\left(x_{t}\right)}{p\left(y_{1:t}\right)q\left(x_{t}|y_{1:t}\right)}q\left(x_{t}|y_{1:t}\right) \mathrm{d}x_{t} = \\ \int f\left(x_{t}\right) \frac{W_{t}\left(x_{t}\right)}{p\left(y_{1:t}\right)}q\left(x_{t}|y_{1:t}\right) \mathrm{d}x_{t} = \frac{\int f\left(x_{t}\right)W_{t}\left(x_{t}\right)q\left(x_{t}|y_{1:t}\right) \mathrm{d}x_{t}}{\int W_{t}\left(x_{t}\right)q\left(x_{t}|y_{1:t}\right) \mathrm{d}x_{t}} = \\ &\frac{E_{q\left(x_{t}|y_{1:t}\right)}\left[f\left(x_{t}\right)W_{t}\left(x_{t}\right)\right]}{E_{q\left(x_{t}|y_{1:t}\right)}\left[W_{t}\left(x_{t}\right)\right]} \end{split}$$

上述粒子权重的计算采用直接计算方式,每进行 1次迭代就需要重新计算,效率低。所以需要重新对 权重公式进行递推

$$w_{t}^{(i)} \infty \frac{p(x_{0t}^{(i)}|y_{1t})}{q(x_{0t}^{(i)}|y_{1t})} = \frac{p(y_{t}|x_{t}^{(i)}) p(x_{t}^{(i)}|x_{t-1}^{(i)}) p(x_{0t-1}^{(i)}|y_{1t-1})}{q(x_{t}^{(i)}|x_{0t-1}^{(i)}, y_{1t}) q(x_{0t-1}^{(i)}|y_{1t-1})} = (5)$$

$$w_{t-1}^{(i)} \frac{p(y_{t}|x_{t}^{(i)}) p(x_{t}^{(i)}|x_{t-1}^{(i)})}{q(x_{t}^{(i)}|x_{0t-1}^{(i)}, y_{1t})}$$

式(5)的分母已知,而分子除了均值不同之外,与 状态方程和观测方程的噪声概率分布形状一致。对 权重进行归一化

$$\tilde{W}_{t}(x_{t}^{(i)}) = \frac{W_{t}(x_{t}^{(i)})}{\sum_{i=1}^{N} W_{t}(x_{t}^{(i)})}$$
(6)

$$E\left[f\left(x_{t}\right)\right] \approx \sum_{i=1}^{N} \tilde{W}_{t}\left(x_{t}^{(i)}\right) f\left(x_{t}^{(i)}\right)$$
(7)

至此描述了完整的粒子滤波算法。从上述算法 得知,建议分布q(x,ly1,a)的选取对于算法的效果非常 重要。上述涉及到建议分布的内容主要包含2部分: 一部分是粒子是从建议分布中选取的,另一部分是粒 子的权重计算需要用到建议分布。同时可知,当建议 分布选取为系统先验分布p(x,lx,-1)时,权重的计算 复杂度会大幅降低,即为

$$w_t^{(i)} = w_{t-1}^{(i)} p(y_t | x_t^{(i)})$$
(8)

这极大地促进了粒子滤波的实际应用。但粒子 滤波在易于实现的同时也会导致其他后果:(1)导致 了更高阶的蒙特卡洛协方差,进而使预测效果变差; (2)使用先验概率作为建议分布之后,忽略了最新的 系统观测值,可能导致粒子严重退化,即大多数粒子 的权值都趋近于0,尤其是在似然函数达到峰值而预 测的状态却在似然函数的边缘时。建议分布的取值 在理论上有无穷多种可能性,但是最优的分布-权值 的方差最小,即使存在,求解也十分困难。因此,选择 1个合理的建议分布,对于避免粒子退化、得到良好 的滤波结果具有深刻意义。

1.2 无迹粒子滤波算法

上文已经指出了使用先验概率作为建议分布会 导致系统缺陷,而改进建议分布最明显的方法是纳入 当前观测的数据。于是学者设计出很多的卡尔曼滤 波器来改进建议分布^[18],但是这些滤波器的表现多基 于各自不同的近似假设。迄今为止,无迹卡尔曼滤波 器是针对非线性系统表现最为优秀的卡尔曼滤波器。 通过采用无迹卡尔曼滤波器产生合适的建议分布,可 以将通用粒子滤波转化成高性能无迹粒子滤波。下 文将讨论无迹卡尔曼滤波的基础——无迹变换,并且 给出完整的无迹粒子滤波算法。

在许多现实应用中,都需要估计经过非线性变换 y = g(x)的随机变量的低阶统计量,例如均值和协方 差。无迹变换能够准确地计算出g(x)的泰勒级数展 开不超过2阶的均值和方差。

假定n为系统变量x的维度,x的均值为 \bar{x} ,方差为 P_x ,则通过无迹变换计算得到y = g(x)的均值和方差。

(1)确定
$$2n + 1$$
个 $sigma$ 点 $S_i = \{X_i, W_i\}$

$$X_0 = \bar{x} \tag{9}$$

$$X_{i} = \bar{x} + (\sqrt{(n+\lambda)}P_{x})_{i}, i = 1, ..., n$$
(10)

$$X_{i} = \bar{x} - (\sqrt{(n+\lambda)P_{x}})_{i}, i = n+1, ..., 2n \quad (11)$$

$$W_0^{(m)} = \lambda / (n + \lambda)$$
(12)

$$W_0^{(c)} = W_0^{(m)} + (1 - \alpha^2 + \beta)$$
(13)

$$W_i^{(m)} = 1/(2(n+\lambda)), i = 1, ..., 2n$$
(14)

$$\lambda = \alpha^2 (n + \kappa) - n \tag{15}$$

式中: κ 为尺度参数,用来控制 sigma 点与均值的距离; α 为正的尺度参数,用以控制来自非线性函数g(x)的更高阶部分的影响; β 为用来控制初始的 sigma 点权重的参数。

对于标量情况来说,最优值为 $\alpha = 0,\beta = 0,\kappa = 2$ 。 请注意,在计算平均值和协方差时,初始的sigma点的 权重是不同的。

(2)通过非线性函数传播 sigma 点。

$$Y_i = g(X_i) \quad i = 0, ..., 2n$$
 (16)

(3)计算y的均值和方差。

$$\bar{y} = \sum_{i=0}^{2n} W_i^{(m)} Y_i$$
 (17)

$$P_{y} = \sum_{i=0}^{2n} W_{i}^{(c)} (Y_{i} - \bar{y}) (Y_{i} - \bar{y})^{T}$$
(18)

保证y的均值和协方差精确到泰勒级数2阶展开。 无迹卡尔曼滤波可以通过扩展状态空间以包含 噪声分量来实现,即 $x_i^a = [x_i^T m_i^T n_i^T]^T$ 。而 $N_a = N_x + N_m + N_n$ 则是扩展之后的状态空间的维度,其中 N_m 和 N_n 是噪声 m_t 和 n_t 的维度,Q和R则是噪声 m_t 和 n_t 的物 方差。整个UKF过程如下。

(1)初始化。

$$\bar{x}_0^a = [\bar{x}_0^T \ 0 \ 0]^T \tag{19}$$

$$P_0^a = \begin{bmatrix} P_0 & 0 & 0\\ 0 & Q & 0\\ 0 & 0 & R \end{bmatrix}$$
(20)

(2)按时间迭代。

a. 用上述过程计算 sigma 点。

$$X_{t-1}^{a} = \begin{bmatrix} \bar{x}_{t-1}^{a} & \bar{x}_{t-1}^{a} \pm \sqrt{(n+\lambda)P_{t-1}^{a}} \end{bmatrix}$$
(21)

b. 时间更新。

$$X_{t|t-1}^{x} = f(X_{t-1}^{x}, X_{t-1}^{v})$$
(22)

$$\bar{x}_{ill-1} = \sum_{i=0}^{2n} W_i^{(m)} X_{i,ll-1}^x$$
(23)

$$Y_{t|t-1} = h(X_{t|t-1}^{x}, X_{t-1}^{n})$$
(24)

$$\bar{Y}_{tlt-1} = \sum_{i=0}^{2n} W_i^{(m)} Y_{i,tlt-1}^x$$
(25)

$$P_{ilt-1} = \sum_{i=0}^{2n} W_i^{(c)} [X_{i,ilt-1}^x - \bar{x}_{ilt-1}] [X_{i,ilt-1}^x - \bar{x}_{ilt-1}]^T$$
(26)

c. 测量更新。

$$P_{y_i y_t} = \sum_{i=0}^{2n} W_i^{(c)} [Y_{i, dt-1} - \bar{y}_{dt-1}] [Y_{i, dt-1} - \bar{y}_{dt-1}]^T$$
(27)

$$P_{x_{i}y_{i}} = \sum_{i=0}^{2n} W_{i}^{(c)} [X_{i,ilt-1}^{x} - \bar{x}_{ilt-1}] [Y_{i,ilt-1}^{x} - \bar{y}_{ilt-1}]^{T} (28)$$

$$K_t = P_{x_t y_t} P_{y_t y_t}^{-1}$$
(29)

$$\bar{x}_{t} = \bar{x}_{t|t-1} + K_{t}(y_{t} - \bar{y}_{t|t-1})$$
(30)

$$P_{t} = P_{t|t-1} - K_{t} P_{y_{t}y_{t}} K_{t}^{T}$$
(31)

UKF为2阶近似,所以在准确度上要胜过1阶近 似的扩展卡尔曼滤波器(Extended Kalman Filter, EKF),而且在计算效率上同样优于EKF,因为UKF不 需要计算雅克比矩阵和海森矩阵。

至此已讨论传统的粒子滤波及其不足之处,随后 引入了无迹卡尔曼滤波。然而,无迹卡尔曼滤波对状 态分布做了高斯假设。另外,对于粒子滤波,可以对 任意分布进行建模,但是将新的观测加入到建议分布 中并不容易。本文提出了改进办法,在航空发动机领 域,利用UKF来为粒子滤波生成建议分布,引进最新 的观察来更新状态估计,即为无迹粒子滤波。对于每 个粒子的取值概率分布明确为

 $q(x_{\iota}^{(i)}|x_{0\iota-1}^{(i)}, y_{1\iota}) = N(\bar{x}_{\iota}^{(i)}, P_{\iota}^{(i)}), \quad i = 1, ..., N$ (32) 式中: \bar{x}_{ι} 和 P_{ι} 是用UKF推导出的x的均值和方差。

值得注意的是,即使在估计后验分布 $p(x_i|x_{i-1},y_{0:i})$

时高斯分布假设是不现实的,但对于每个粒子都有1 个不同的均值和方差都不是问题。而且,使用UKF 得到的均值和方差均达到2阶展开,所以系统的非线 性特性得以保存。将式(32)代入到传统粒子滤波算 法中,即可得到UPF。完整的预测步骤如下。

(1)利用式(21)~(31)的UKF算法来更新
 x_i⁽ⁱ⁾, i = 1,...,N,得到粒子的均值x_i⁽ⁱ⁾和协方差P_i⁽ⁱ⁾。

(2)采用建议分布 $q(x_{\iota}^{(i)}|x_{0\iota-1}^{(i)}, y_{1\iota}) = N(\bar{x}_{\iota}^{(i)}, P_{\iota}^{(i)})$ 进行粒子采样。

(3)利用式(5)计算出各粒子的权重。

(4)利用式(6)来归一化权重。

(5)计算有效的粒子

规模大小S。 (6)如果有效粒子数

少于有效数阈值,则对应 生成N个等权粒子。

(7)利用式(7)来计 算系统状态后验分布的 期望值。 x_i 的条件均值可 以通过 $x_{i+1} = f(x_i)$ 计算 得到,而 x_i 的协方差可以 通过 $f(x_i) = x_i x_i^T$ 计算得 到。可以使用计算得到 的条件均值和协方差来 得到发动机当前时刻排 气温度的概率密度分 布^[19-21]。UPF的流程如图 1所示。



初始化

2 EGTM的预测算法及实现

2.1 EGTM 预测过程

系统的测量方程和状态方程为

$$x_{i} = ax_{i-1} + b - c \cdot (t-1) + m_{i}$$
(33)
式中:a,b,c均为系数。

$$y_t = x_t + n_t \tag{34}$$

式(34)中的y,即为t时刻系统的观测值,是航空 发动机EGT的测量值与EGT红线值的正差值,系统 噪声和测量噪声均假定遵循高斯分布。根据粒子滤 波方法,EGTM值估计为

$$y_{t+p} = \sum_{i=1}^{N} y_t^{(i)} w_t^{(i)}$$
(35)

所以在t时刻的p步预测表示为

$$y_{t+p}^{(i)} = \sum_{i=1}^{N} \left[a_{t}^{(i)} x_{t} + b_{t}^{(i)} - c_{t}^{(i)} \cdot ((t+p) - 1) \right]$$
(36)
EGTM 的后验概率密度为

$$p(y_{t+p}|y_{1:t}) \approx \sum_{i=1}^{N} w_{t}^{(i)} \delta(y_{t+p} - y_{t+p}^{(i)})$$
(37)

当设定的EGTM 阈值为Y时,达到阈值的循环为 L,则

$$Y = \sum_{i=1}^{N} \left[a_i^{(i)} x_i + b_i^{(i)} - c_i^{(i)} \cdot (L_i^{(i)} - 1) \right] \quad (38)$$

所以在t时刻预测发动机在现有EGTM条件下得 到循环阈值的概率密度分布为

$$p(L_{t+p}|Y_{0:t}) \approx \sum_{i=1}^{N} w_k^i \delta(L_{t+p} - L_{t+p}^i)$$
(39)

2.2 仿真结果分析

在本次仿真试验中,每次迭代中所取的粒子数均 为100。采用无迹粒子滤波方法在18和30循环处对 数据进行预测,状态方程的参数见表1。

|--|

循环数	a	b	С
18	0.4946	54.97	-0.7186
30	0.6638	36.47	-0.4508

35 循环处传统粒子滤波方法的预测结果如图 2 所示。



由于没有考虑到最新的观测值,采用传统粒子滤 波方法得到的数据与真实的发动机水洗循环数相差 较多,预测概率密度是假定阈值为50℃时的数据,而 当阈值为35℃时,预测的循环数在120循环之后,与 实际值相差较多。

在18循环时刻的无迹粒子滤波预测结果如图3 所示。

前18循环的航空发动机 EGTM 实际数据将用来 更新模型。从图中可见,在达到阈值35℃时,预测的 最终循环数为60,而实际的飞行循环数为59,预测误 差为1循环,同时预测的EGTM 在阈值时的循环数的 宽度为16。



前 30 循环的发动机 EGTM 实际数据将用来更新 模型,如图4所示。在达到阈值 35 ℃时,预测的最终 循环数为 59,而实际的飞行循环数为 59,预测误差为 0 循环,同时预测的 EGTM 在阈值时的循环数的宽度 为7。从上述试验结果可见,因为有更多的实际数据 用以更新模型,所以模型的准确度得到了提升,模型 的拟合优度统计见表 2。预测的循环数的宽度收窄 了,说明预测的精度更高了。



表2 拟合优度统计

循环数	R^2	修正的R ²	均方根误差
18	0.9135	0.9094	5.800
30	0.9626	0.9613	4.663

3 结束语

随着民航产业的飞速发展,做好航空发动机性能 衰退预测,对于发动机有效及时恢复性能和节约成本 具有重要意义。针对发动机领域的特点,本文所提出 的无迹粒子滤波算法作为一种改进的粒子滤波方法, 充分利用了最新观测数据对系统模型进行修正,也降 低了重采样对样本贫化的影响。因此,该方法不仅有 抑制粒子退化的优点,而且在一定程度上保持了粒子 的多样性。通过对无迹粒子滤波预测结果和传统粒 子滤波计算结果的比较研究可知,无迹粒子滤波方法 在预测的准确度(均值与真实值的接近程度)和预测 的置信度(概率密度分布的狭窄程度)上都显示出巨 大的优势。

参考文献:

- Liu L.Technical amendment; airworthiness standards; aircraft engines; correction[J]. Federal Register, 2012,77(183);58301.
- [2] Gertsbakh I B, Kordonskiy K B. Models of failure[M]. Berlin : Springer-Verlag, 1969:20-48.
- [3] Meeker W. Accelerated testing: statistical models, test plans, and data analyses[J].Technometrics, 1990, 33(2):236–238.
- [4] Meeker W Q, Hamada M. Statistical tools for the rapid development and evaluation of high-reliability products[J]. IEEE Transactions on Reliability, 1999, 44(2):187-198.
- [5] WU S, Tsai T.Estimation of time-to-failure distribution derived from a degradation model using fuzzy clustering[J].Quality and Reliability Engineering International, 2015, 16(4):261–267.
- [6] Erto P.New practical Bayes estimators for the 2-parameter Weibull distribution[J].IEEE Transactions on Reliability, 2009, 31(2):194–197.
- [7] Cox S M. Stochastic models for degradation-based reliability[J]. IIE Transactions, 2005, 37(6):533-542.
- [8] 王鑫,吴际,刘超,等.基于LSTM循环神经网络的故障时间序列预 测[J].北京航空航天大学学报,2018(4):772-784.

WANG Xin, WU Ji, LIU Chao, et al. Prediction of fault time series based on LSTM recurrent neural network[J]. Journal of Beijing University of Aeronautics and Astronautics, 2018(4):772-784. (in Chinese)

[9] 张营, 左洪福, 任淑红, 等. 一种航空发动机性能衰退预测的优化算法[J]. 中国机械工程, 2011(9): 1009-1013.

ZHANG Ying, ZUO Hongfu, REN Shuhong, et al. An optimization algorithm for aero engine performance decay forecast[J]. China Mechanical Engineering, 2011(9):1009–1013. (in Chinese)

[10] 任淑红.民航发动机性能可靠性评估与在翼寿命预测方法研究[D].南京:南京航空航天大学,2010.

REN Shuhong.Research on civil aviation engine performance reliability evaluation and on-wing life prediction methods[D].Nanjing: Nanjing University of Aeronautics and Astronautics, 2010. (in Chinese)

[11] 谢晓龙. 航空发动机性能评价与衰退预测方法研究[D]. 哈尔滨: 哈

尔滨工业大学,2016.

XIE Xiaolong.Research on aeroengine performance evaluation and regression forecasting methods[D]. Harbin:Harbin Institute of Technology, 2016.(in Chinese)

- [12] Maskell S, Gordon N.A tutorial on particle filters for on-line nonlinear/non-Gaussian Bayesian tracking[C]//IEE Target Tracking: Algorithms and Applications (Ref.No. 2001/174). Hong Kong SAR of China; IEEE, 2001; 174–188.
- [13] Ng W, Li J, Pang S K, et al. On tracking applications using variable rate particle filters[C]//Nonlinear Statistical Signal Processing Workshop,2006 IEEE. Cambridge: IEEE, 2006:117–120.
- [14] Farina A, Ristic B, Benvenuti D.Tracking a ballistic target: comparison of several nonlinear filters[J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2002, 38(3):854–867.
- [15] Julier S J, Uhlmann J K.A new extension of the Kalman filter to nonlinear systems[J].Proceedings of SPIE – The International Society for Optical Engineering, 1999, 3068:182–193.
- [16] Wei H, Williard N, Osterman M, et al.Prognostics of lithium-ion batteries based on Dempster-Shafer theory and the Bayesian Monte Carlo method[J].Journal of Power Sources, 2011, 196(23):10314-10321.
- [17] Hol J D , Schon T B , Gustafsson F. On resampling algorithms for particle filters[C]//Nonlinear Statistical Signal Processing Workshop, 2006 IEEE. Cambridge: IEEE, 2006:79-82.
- [18] Duong P, Raghavan N. Heuristic Kalman optimized particle filter for remaining useful life prediction of lithiumion battery[J].Microelectronics Reliability, 2018, 81:232-243.
- [19] Jaward M, Mihaylova L, Canagarajah N, et al. Multiple object tracking using particle filters[C]//Aerospace Conference, 2006 IEEE. Big Sky: IEEE, 2006:8.
- [20] Gao L, Tang P, Liu A F.Real time object tracking using adaptive Kalman particle filter[J]. International Society for Optics and Photonics, 2007,6786:678630–678630–9.
- [21] Miao Q, Xie L, Cui H J, et al. Remaining useful life prediction of lithium-ion battery with unscented particle filter technique[J]. Microelectronics Reliability, 2013, 53(6): 805–810.

(编辑:刘 静)