卡尔曼滤波器 (Kalman Filter)

•滤波是什么?

所谓滤波,就是从混合在一起的诸多信号中提取出所需要的信号。

•信号的分类(数学关系)?

- (1) 确定性信号:可以表示为确定的时间函数,可确定其在任何 时刻的量值。(具有确定的频谱)
- (2) 随机信号:不能用确定的数学关系式来描述的,不能预测其未来任何瞬时值,其值的变化服从统计规律。(频谱不确定,<u>功</u>率谱确定)

• 确定性信号的滤波

可采用低通、高通、带通、带阻等模拟滤波器或者计算机通

过算法实现——常规滤波

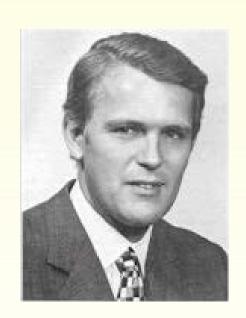
• 随机信号的滤波

根据有用信号和干扰信号的功率谱设计滤波器——维纳滤波

(Wiener Filtering) 或卡尔曼滤波(Kalman Filter)

随机信号的滤波也可以看做是估计问题。

卡尔曼滤波的由来



卡尔曼,全名Rudolf Emil Kalman, 匈牙利数学家,1930年出生于匈牙利 首都布达佩斯。1953,1954年于麻省 理工学院分别获得电机工程学士及硕 士学位。1957年于哥伦比亚大学获得 博士学位。我们在现代控制理论中要 学习的卡尔曼滤波器, 正是源于他的 博士论文和1960年发表的论文《A New Approach to Linear Filtering and Prediction Problems》(线性滤波与预 测问题的新方法)。

卡尔曼滤波的由来

卡尔曼滤波理论作为最优估计的一种,它的创立是科学技术和 社会需要发展到一定程度的必然结果。在1795年,高斯为测定行星 运动轨道而提出最小二乘估计法。为了解决火力控制系统精度跟踪 问题,维纳于1942年提出了维纳滤波理论,利用有用信号和干扰信 号的功率谱确定线性滤波器的频率特性, **首次将数理统计理论与线** 性理论有机的联系在一起,形成了对随机信号做平滑、估计或者预 测的最优估计新理论。但是采用频域设计法是造成维纳滤波器设计 困难的根本原因。于是,人们逐渐转向寻求在时域内直接设计最优 滤波器的方法,而卡尔曼研究的卡尔曼滤波理论很好的解决了这个 问题

卡尔曼滤波器是什么?

简单的说,卡尔曼滤波器是一个"optimal recursive data processing algorithm (最优化自回归数据处理算法)"。从形式上,卡尔曼滤波器是5条公式。

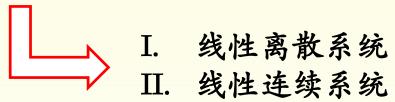
对于解决很大部分的问题,他是最优,效率最高甚至 是最有用的。他的广泛应用已经超过了30年,包括<u>机器人</u> **导航、控制,传感器数据融合**甚至在军事方面的**雷达系统** 以及**导弹追踪**等等。而近年来更被应用于**计算机图像处理**, 例如头脸识别、图像分割、图像边缘检测等等。

卡尔曼滤波的特点

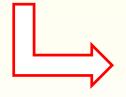
- (1) 卡尔曼滤波处理的对象是随机信号;
- (2) 被处理的信号**无有用和干扰之分**,滤波的目的是要估计出 所有被处理的信号(区别于维纳滤波);
- (3) 系统的白噪声激励和测量噪声并不是需要滤除的对象,它 们的统计特性是估计过程中需要利用的信息; (区别最小二乘)
- (4) 算法是<u>递推的</u>,且使用状态空间法在<u>时域内</u>设计滤波器,适用于对**多维随机过程**的估计;
 - (5) 被估计量既可以是平稳的,也可以是非平稳的;
- (6) 估计过程中,只需要考虑<u>过程噪声和测量噪声及当前时刻</u> 系统状态的统计特性。(计算机计算时,所占空间小)

思路

Part 1 线性系统的卡尔曼滤波方程



Part 2 非线性系统的卡尔曼滤波方程



- I. 扩展卡尔曼滤波器 EKF II. 无迹卡尔曼滤波器 UKF

卡尔曼滤波的基本思想

在海图作业中, 航海长通常以前一时刻的船位为基准, 根据航向、船速和海流等一系列因素推算下一个船位, 但是他并不轻易认为船位就一定在推算船位上, 还要选择适当的方法, 通过仪器得到另一个推算船位。观测和推算这两个船位一般不重合, 航海长需要通过分析和判断选择一个可靠的船位, 作为船舰当前的位置。

卡尔曼滤波思想

以K-1时刻的最优估计 X_{k-1} 为准,预测K时刻的状态变量 $\hat{X}_{k/k-1}$,同时又对该状态进行观测,得到观测变量 Z_k ,再在预测与观测之间进行分析,或者说是以观测量对预测量进行修正,从而得到K时刻的最优状态估计 X_k 。

例子

假设我们要研究一个房间的温度,以一分钟为时间单位。根 据我们的经验判断,这个房间的温度是恒定的,但是对我们 的经验不是完全相信,可能存在上下几度的偏差,我们把该 偏差看做是高斯白噪声。另外, 我们在房间里放一个温度计, 温度计也不准确,测量值会与实际值存在偏差,我们也把这 偏差看做是高斯白噪声。现在,我们要根据我们的经验温度 和温度计的测量值及它们各自的噪声来估算出房间的实际温 度。

例子

假如我们要估算 k 时刻的实际温度值。首先你要根据 k-1 时刻 的温度值,来预测 k 时刻的温度(K时刻的经验温度)。因为 你相信温度是恒定的,所以你会得到k时刻的温度预测值是跟 k-1 时刻一样的,假设是 23 度 (*公式一) ,同时该值 (预测)值)的高斯噪声的偏差是5度(5是这样得到的:如果k-1时 刻估算出的最优温度值的偏差是3,你对自己预测的不确定度 是 4 度,他们平方相加再开方,就是 5 (*公式二))。然后, 你从温度计那里得到了k时刻的温度值,假设是25度,同时该 值的偏差是4度。

例子

现在, 我们用于估算K时刻房间的实际温度有两个温度值: 估计值 23度和测量值25度。究竟实际温度是多少呢? 是相信自己还是相信 温度计? 究竟相信谁多一点? 我们需要用他们的均方误差来判断。 因为, $H^2 = \frac{5^2}{5^2 + 4^2} \Rightarrow H = 0.78$ (*公式三),所以我们可以<u>估算出K时</u> 刻的最优温度值为: 23+0.78*(25-23)=24.56 度 (*公式四)。 得到了K时刻的最优温度,下一步就是对K+1时刻的温度值进行最 优估算, 需要得到K时刻的最优温度(24.56)的偏差, 算法如下:

就这样,卡尔曼滤波器就不断的把均方误差递归,从而估算出最优的温度值,运行速度快,且**只保留上一时刻的协方差**。

无控制离散型卡尔曼滤波器的基本公式

系统的状态方程: $x(k) = \phi_{k,k-1} * x(k-1) + \Gamma_{k-1} w(k-1)$ 系统的测量方程: $Z(k) = C_k * x(k) + v(k)$

w(k-1) 为过程噪声;v(k) 为测量噪声; Γ 为噪声驱动阵系统测量方程的输出量 Z(k) 是可以实际测量的量。

如果 w(k-1) v(k) 满足

$$E[w_k] = 0$$
, $Cov[w_k, w_j] = Q_k \delta_{kj}$; $E[V_k] = 0$, $Cov[V_k, V_j] = R_k \delta_{kj}$; $Cov[W_k, V_j] = 0$ Q_k 为过程噪声的协方差,其为非负定阵; R_k 为测量噪声的协方差,其为正定阵。

无控制离散型卡尔曼滤波的基本方程

(1) 状态的一步预测方程:

$$\hat{x}_{k/k-1} = \phi_{k,k-1} * x_{k-1}$$

(2) 均方误差的一步预测:

$$\hat{P}_{k/k-1} = \phi_{k,k-1} * P_{k-1} * \phi_{k,k-1}^T + \Gamma_{k-1} Q_{k-1} \Gamma_{k-1}^T$$

(3) 滤波增益方程(权重):

$$H_{k} = \hat{P}_{k/k-1} * C_{k}^{T} \left[C_{k} * \hat{P}_{k/k-1} * C_{k}^{T} + R_{k} \right]^{-1}$$

(4) 滤波估计方程(K时刻的最优值):

$$x_{k} = \hat{x}_{k/k-1} + H_{k} [Z_{k} - C_{k} * \hat{x}_{k/k-1}]$$

(5) 均方误差更新矩阵 (K时刻的最优均方误差):

$$P_k = \left[I - H_k * C_k\right] * \hat{P}_{k/k-1}$$

带有控制的离散型卡尔曼滤波基本方程

系统的状态方程: $X_k = \phi_{k,k-1} X_{k-1} + \Gamma_{k-1} W_{k-1} + B_{k-1} U_{k-1}$

系统的测量方程: $Z(k) = C_k x(k) + v(k)$

如果w(k-1)v(k) 满足

$$E[W_k] = 0, Cov[W_k, W_j] = Q_k \delta_{kj};$$

$$E[V_k] = 0, Cov[V_k, V_j] = R_k \delta_{kj}, Cov[W_k, V_j] = 0$$

 Q_k 为过程噪声的协方差,其为非负定阵;

 R_k 为测量噪声的协方差,其为正定阵。

带有控制的离散型卡尔曼滤波基本方程

(1) 状态的一步预测方程:

$$\hat{x}_{k/k-1} = \phi_{k,k-1} * x_{k-1} + B_{k-1} u_{k-1}$$

(2) 均方误差的一步预测:

$$\hat{P}_{k/k-1} = \phi_{k,k-1} * P_{k-1} * \phi_{k,k-1}^T + \Gamma_{k-1} Q_{k-1} \Gamma_{k-1}^T$$

(3) 滤波增益方程(权重):

$$H_{k} = \hat{P}_{k/k-1} * C_{k}^{T} \left[C_{k} * \hat{P}_{k/k-1} * C_{k}^{T} + R_{k} \right]^{-1}$$

(4) 滤波估计方程(K时刻的最优值):

$$x_{k} = \hat{x}_{k/k-1} + H_{k} \left[Z_{k} - C_{k} * \hat{x}_{k/k-1} - C_{k} B_{k-1} u_{k-1} \right]$$

(5) 滤波均方误差更新矩阵 (K时刻的最优均方误差):

$$P_k = \left[I - H_k * C_k\right] * \hat{P}_{k/k-1}$$

线性离散型卡尔曼滤波方程的一般形式

系统方程和测量方程的一般形式:

$$\begin{aligned} x_k &= \phi_{k,k-1} x_{k-1} + B_{k-1} u_{k-1} + \Gamma_{k-1} w_{k-1} \\ Z_k &= C_k x_k + v_k \end{aligned}$$

如果
$$W_{k-1}$$
 V_k 满足
$$E[w_k] = 0, Cov[w_k, w_j] = Q_k \delta_{kj};$$

$$E[v_k] = 0, Cov[v_k, v_j] = R_k \delta_{kj}, Cov[w_k, v_j] = S_k \delta_{kj},$$

 Q_k 为过程噪声的协方差,其为非负定阵;

 R_k 为测量噪声的协方差,其为正定阵。

引入矩阵 $J_k = \Gamma_k S_k R_k^{-1}$, 对状态方程进行等效变换:

$$x_{k} = \phi_{k,k-1}^{*} x_{k-1} + B_{k-1} u_{k-1} + J_{k-1} Z_{k-1} + w_{k-1}^{*};$$

$$Z_{k} = C_{k} x_{k} + v_{k}$$

其中:

$$\phi_{k,k-1}^* = \phi_{k,k-1} - J_{k-1}C_{k-1}; w_{k-1}^* = \Gamma_{k-1}w_{k-1} - J_{k-1}v_{k-1}$$
 $E[w_k^*] = 0, Cov[w_k^*, w_j] = Q_k \delta_{kj};$
 $E[v_k] = 0, Cov[v_k, v_j] = R_k \delta_{kj}; Cov[w_k^*, v_j] = 0$
 Q_k 为过程噪声的协方差,其为**非负定阵**;
 R_k 为测量噪声的协方差,其为**正定阵**。

一般形式的卡尔曼滤波方程

(1) 状态的一步预测方程:

$$\hat{x}_{k/k-1} = \phi_{k,k-1}^* * x_{k-1} + B_{k-1} u_{k-1} + J_{k-1} Z_{k-1}$$

(2) 均方误差的一步预测:

$$\hat{P}_{k/k-1} = \phi_{k,k-1}^* * P_{k-1} * (\phi_{k,k-1}^*)^T + \Gamma_{k-1} Q_{k-1} \Gamma_{k-1}^T - J_{k-1} S_{k-1}^T \Gamma_{k-1}^T$$

(3) 滤波增益方程(权重):

$$H_{k} = \hat{P}_{k/k-1} * C_{k}^{T} \left[C_{k} * \hat{P}_{k/k-1} * C_{k}^{T} + R_{k} \right]^{-1}$$

(4) 滤波估计方程(K时刻的最优值):

$$x_{k} = \hat{x}_{k/k-1} + B_{k-1}u_{k-1} + J_{k-1}Z_{k-1} + H_{k} \left[Z_{k} - C_{k} * \hat{x}_{k/k-1} - C_{k}B_{k-1}u_{k-1} \right]$$

(5) 滤波均方误差更新矩阵 (K时刻的最优均方误差):

$$P_k = \left[I - H_k * C_k\right] * \hat{P}_{k/k-1}$$

离散型卡尔曼滤波基本方程使用要点

(1) 滤波初值的选取

卡尔曼滤波是一种递推算法,启动时必须先给初值 \hat{X}_0 , P_0 情况一:一般情况下,取 $\hat{X}_0 = E[x_0]$, $P_0 = Cov[x_0]$,卡尔曼滤波器是无偏的,即**滤波稳定**,但是实际上这样的初值很难得到;情况二:如果系统是一致完全随机可控和一致完全随机可观测的,则卡尔曼滤波器一定是一致渐近稳定的,此时盲目的选取滤波初值不影响最终估计值(大多数情况下)。

离散型卡尔曼滤波基本方程使用要点

(2) 估计均方误差的等价形式及选用

$$P_{k} = (I - H_{k}C_{k})\hat{P}_{k/k-1}; ------(1)$$

$$P_{k} = (I - H_{k}C_{k})\hat{P}_{k/k-1}(I - H_{k}C_{k})^{T} + H_{k}R_{k}H_{k}^{T}; ----(2)$$

$$P_{k}^{-1} = (\hat{P}_{k/k-1})^{-1} + C_{k}^{T}R_{k}^{-1}C_{k} ------(3)$$

公式(1)形式简单,计算量小,但是积累误差容易使协方差矩阵失去非负定性甚至对称性,所以实际中常使用公式(2);

如果在滤波初值对被估计量的统计特性缺乏了解,选取滤波初值盲目,则宜采用公式(3)。

离散型卡尔曼滤波基本方程使用要点

(3) 连续系统离散化

卡尔曼滤波的基本方程只适用于系统方程和测量方程均为 **离散**的情况,但实际的物理系统一般都是连续的,动力学特 性用**连续微分方程**来描述,所以在使用基本方程之前,需要 对系统方程和测量方程进行**离散化**处理。

连续系统的离散化处理包括对过程白噪声的等效离散化处理。

通过对实际的物理系统进行分析后得到的系统模型一般为连续型的。连续型卡尔曼滤波方程可在离散型卡尔曼滤波器基本方程的基础上推导出来。基本思路:将连续系统离散化,应用离散型卡尔曼滤波器的基本方程和导数概念推导出连续型滤波方程。

采用递推算法是离散型卡尔曼滤波的最大优点,算法可由 计算机执行,不必存储时间过程中得大量测量信息。连续型卡尔曼滤波则根据连续时间过程中的测量值,采用求解矩阵微分 方程的方法估计系统状态变量的时间连续值,因此算法失去了 递推性。

连续系统的状态空间表达式为:

$$\dot{x}(t) = A(t)x(t) + B(t)u(t) + G(t)w(t)$$
$$z(t) = C(t)x(t) + v(t)$$

其中:

$$E[w(t)] = 0, Cov[w(t), w(\tau)] = Q(t)\delta(t-\tau);$$

$$E[v(t)] = 0, Cov[v(t), v(\tau)] = R(t)\delta(t-\tau);$$

$$Cov[w(t),v(\tau)] = S(t)\delta(t-\tau)$$

Q(t)为非负定矩阵; R(t) 为正定阵

与连续系统模型等效的离散系统的数学模型:

$$x(t + \Delta t) = \Phi(t + \Delta t, t)x(t) + \Psi(t + \Delta t, t)u(t) + \Gamma(t + \Delta t, t)W(t)$$
$$z(t + \Delta t) = C(t + \Delta t)x(t + \Delta t) + V(t + \Delta t)$$

其中:
$$\Phi(t + \Delta t, t) = I + A(t)\Delta t + o(\Delta t)$$

$$\Psi(t + \Delta t, t) = B(t)\Delta t + o(\Delta t)$$

$$\Gamma(t + \Delta t, t) = G(t)\Delta t + o(\Delta t)$$

W(t),V(t) 是零均值分段常值白噪声过程,其协方差为:

$$Cov\left[W(t),W(\tau)\right] = \frac{Q(t)}{\Delta t}\delta_{kj};Cov\left[V(t),V(\tau)\right] = \frac{R(t)}{\Delta t}\delta_{kj};$$

$$Cov\left[W(t),V(\tau)\right] = \frac{S(t)}{\Delta t}\delta_{kj}; t = t_0 + k\Delta t, \tau = t_0 + j\Delta t; k, j = 0,1,2\cdots$$

引入矩阵]来去除过程噪声与测量噪声的相关性

$$J(t) = \Gamma(t + \Delta t/t)S(t)R^{-1}(t)$$

(1) 状态的一步预测方程:

$$\hat{x}(t + \Delta t/t) = \Phi(t + \Delta t, t)x(t) + \Psi(t + \Delta t, t)u(t) + J(t)(z(t) - C(t)x(t))$$

(2) 均方误差的一步预测:

$$\hat{P}(t + \Delta t/t) = \left[\Phi(t + \Delta t, t) - J(t)C(t)\right]P(t)\left[\Phi(t + \Delta t, t) - J(t)C(t)\right]^{T}$$

$$+\Gamma(t + \Delta t, t)\frac{Q(t)}{\Delta t}\Gamma^{T}(t + \Delta t, t) - J(t)\frac{R(t)}{\Delta t}J^{T}(t)$$
(3) 滤波增益方程(权重):

$$H(t + \Delta t) = \hat{P}(t + \Delta t/t)C^{T}(t + \Delta t)\left[C(t + \Delta t)\hat{P}(t + \Delta t/t)C^{T}(t + \Delta t) + \frac{R(t)}{\Delta t}\right]^{-1}$$

(4) 滤波估计方程(K时刻的最优值):

$$x(t + \Delta t) = x(t + \Delta t/t) + H(t + \Delta t)\tilde{z}(t + \Delta t/t)$$

 $= x(t) + \{A(t)x(t) + B(t)u(t) + G(t)S(t)R^{-1}(t)[z(t) - C(t)x(t)]\}\Delta t$
 $+ H(t + \Delta t)\{z(t + \Delta t) - C(t + \Delta t)[x(t) + [A(t)x(t) + B(t)u(t) + G(t)S(t)R^{-1}(t)(z(t) - C(t)x(t))]\Delta t]\}$
将其变形求极限

$$\dot{x}(t) = A(t)x(t) + B(t)u(t) + H_s(t)[z(t) - H(t)x(t)]$$

$$H_s(t) = H(t) + G(t)S(t)R^{-1}(t)$$

(5) 滤波均方误差更新矩阵 (K时刻的最优均方误差):

$$P(t + \Delta t) = \left[I - H(t + \Delta t)C(t + \Delta t) \right] P(t + \Delta t/t)$$

$$\dot{P}(t) = A(t)P(t) + P(t)A^{T}(t) + G(t)Q(t)G^{T}(t) - H_{s}(t)R^{-1}(t)H_{s}^{T}(t)$$

普通卡尔曼滤波是在线性高斯情况下利用最小均方误差准则获得目标的动态估计,适应于过程和测量都属于线性系统,且误差符合高斯分布的系统。但是实际上很多系统都存在一定的非线性,表现在过程方程(状态方程)是非线性的,或者观测与状态之间的关系(测量方程)是非线性的。这种情况下就不能使用一般的卡尔曼滤波了。解决的方法是将非线性关系进行线性近似,将其转化成线性问题。

对于非线性问题线性化常用的两大途径:

- (1) 将非线性环节线性化,对高阶项采用忽略或逼近措施; (EKF)
- (2) 用采样方法近似非线性分布. (UKF)

扩展卡尔曼滤波器 (EKF)

非线性系统模型:
$$\dot{x}(t) = f(x(t),t) + g(x(t),t)w(t)$$
$$z(t) = C(x(t),t) + v(t)$$

其中:

$$E[w(t)] = 0, Cov[w(t), w(\tau)] = Q(t)\delta(t-\tau);$$

$$E[v(t)] = 0, Cov[v(t), v(\tau)] = R(t)\delta(t-\tau);$$

$$Cov[w(t), v(\tau)] = 0$$

假设在t 时刻已获得系统状态x的滤波估计 $\hat{x}(t)$,将f(x(t),t) 和C(x(t),t)在 $\hat{x}(t)$ 附近线性化,即非线性系统将随时在新估计的结果附近进行线性化。

扩展卡尔曼滤波器 (EKF)

将 f(x(t),t) 和 C(x(t),t) 在 $x(t)=\hat{x}(t)$ 附近展开成泰勒级数,忽略二阶以上的高阶项,则得线性化方程为:

$$\dot{x}(t) = f\left(\hat{x}(t), t\right) + \frac{\partial f\left(\hat{x}(t), t\right)}{\partial \hat{x}(t)} [x(t) - \hat{x}(t)] + g\left(\hat{x}(t), t\right) w(t)$$

$$z(t) = h\left(\hat{x}(t), t\right) + \frac{\partial C\left(\hat{x}(t), t\right)}{\partial \hat{x}(t)} [x(t) - \hat{x}(t)] + v(t)$$

将其变形,取
$$F(t) = \frac{\partial f(\hat{x}(t),t)}{\partial \hat{x}(t)}; H(t) = \frac{\partial C(\hat{x}(t),t)}{\partial \hat{x}(t)}; G(t) = g(\hat{x}(t),t)$$

$$u(t) = f(\hat{x}(t),t) - \frac{\partial f(\hat{x}(t),t)}{\partial \hat{x}(t)} \hat{x}(t);$$

$$y(t) = h(\hat{x}(t),t) - \frac{\partial C(\hat{x}(t),t)}{\partial \hat{x}(t)} \hat{x}(t)$$

非线性系统线性化后的系统状态空间表达式为:

$$\dot{x}(t) = F(t)x(t) + u(t) + G(t)w(t)$$

$$z(t) = H(t)x(t) + y(t) + v(t)$$

EKF基本方程

į	系统模型	$\dot{x}(t) = f(x(t),t) + g(x(t),t)w(t), w(t) \sim N[0,Q(t)]$
Ž	则量模型	$z(t) = C(x(t),t) + v(t),v(t) \sim N[0,R(t)]$
7	初始条件	$x(t) \sim N(\hat{x}_0, P_0)$
-	其他规定	$Cov[w(t),v(\tau)]=0$
状态	态估计方程	$\dot{\hat{x}}(t) = F(\hat{x}(t),t) + K(t) \Big[z(t) - C(\hat{x}(t),t) \Big]$
误	差协方差	$\dot{P}(t) = F(\hat{x}(t),t)P(t) + P(t)F^{T}(\hat{x}(t),t)$
		$+G(t)Q(t)G^{T}(t)-K(t)R(t)K^{T}(t)$
ł	曾益矩阵	$K(t) = P(t)H^{T}(\hat{x}(t),t)R^{-1}(t)$

EKF的不足

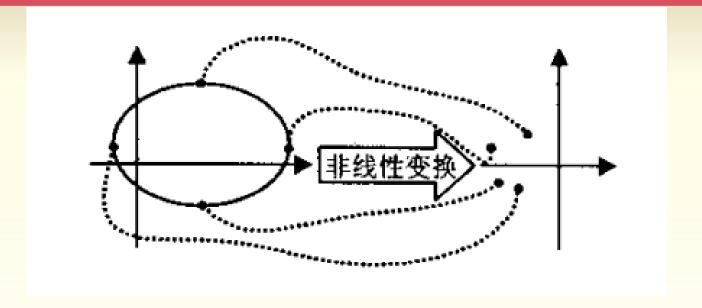
- (1) 当非线性函数的Taylor展开式的高阶项无法忽略时,线 性化会使系统产生较大的误差,甚至于滤波器难以稳定;
- (2) 在许多实际问题中很难得到非线性函数的雅克比矩阵求导;
- (3)EKF需要求导,所以必须清楚了解非线性函数的具体形式,无法作到黑盒封装,从而难以模块化应用。

由于近似非线性函数的概率密度分布比近似非线性函数更容易,使用采样方法近似非线性分布来解决非线性问题的途径在最近得到了人们的广泛关注。

UKF 是一大类用采样策略逼近非线性分布的方法! UKF以 Unscented Transform(UT,无迹变换)为基础,采用卡尔曼线性滤波 框架,具体的采样形式为确定性采样。

UT变换采用确定性采样策略,用多个粒子点逼近函数的概率密度分布,从而获得更高阶次的均值与方差。

无迹变换 (UT)



变换原理:基于当前状态x的均值 \overline{x} 和方差 P_x ,构造一组固定数目的采样点,利用这组采样点的样本均值和样本方差逼近非线性变化y的均值 \overline{y} 和方差 P_y

UT变换的具体过程(三步):

- 1) 取点:根据输入变量x 的统计量 \overline{x} 和 P_x ,选择一种Sigma 点采样策略。得到输入变量的Sigma点 $\{\chi_i\}$,i=1,...,L 以及对应的权值 W_i^m 和 W_i^c ;
- 2) 点非线性变换: 对所采样的输入变量Sigma点集 $\{\chi_i\}$ 中的每个Sigma点进行 $f(\cdot)$ 线性变换. 得到变换后的Sigma点集 $\{y_i\}$ $y_i = f(\chi_i)$, $i = 1, \cdots, L$
- 3) 新变量的统计特性:

对变换后的变 Sigma点集 $\{y_i\}$ 进行加权处理,从而得到输出变量Y的统计量 Y 和 P_y 。 具体的权值仍然依据对输入变量 X 进行采样的各个 Sigma 点的对应权值。 $\overline{y} = \sum_{i=0}^{L-1} W_i^m y_i$ $P_y = \sum_{i=0}^{L-1} W_i^c \left(y_i - \overline{y}\right) \left(y_i - \overline{y}\right)^T$

UKF的估计过程

UT变换

UKF整个估计过程:

- (1)Sigma 点采样;
- (2) 利用状态方程传递采样点;
- (3) 利用预测采样点及权值 计算预测均值和协方差;
- (4) 利用(2)预测测量采样点;
- (5) 预测测量值和协方差;
- (6) 计算 UKF增益, 更新状态向量和方差。

UKF的特点

- 1) 对非线性函数的**概率密度分布**进行近似,而不是对非 线性函数进行近似;
- 2) 可以处理不可导的非线性函数;
- 3) 不需要求导计算雅克比矩阵;
- 4) 对高斯输入的非线性函数近似时,使均值精确到三阶,方差精确到二阶;
- 5) 计算量与EKF相当。

Thank you!