

第九研 短用傅里叶分析方 法研究线性时不变系统

杜情河 西安金通大学 2025春

布讲覆盖章节



4.7

向客提要



- ◆利用傅里叶分析求解线性常系数
 微分方程
- ☆应用举例:补偿系统的设计问题

向客提要



◆利用傅里叶分析求解线性常系数
微分方程

◆应用举例:补偿系统的设计问题

线性常系数微分方程及其时域求解



受迫响应
$$\sum_{k=0}^{N} a_k \frac{d^k y(t)}{dt^k} = \sum_{k=0}^{M} b_k \frac{d^k x(t)}{dt^k}$$
 自然响应
$$y(t) = y_p(t) + (y_h(t))_{\circ}$$

 $y_n(t)$: 特解,是与x(t)包含特征函数同类的函数

 $y_h(t)$: 通解,是め下系次微分方程的解(系次解):

$$\sum_{k=0}^{N} a_k \frac{d^k y(t)}{dt^k} = 0$$



$$\sum_{k=0}^{N} a_k \frac{d^k y(t)}{dt^k} = \sum_{k=0}^{M} b_k \frac{d^k x(t)}{dt^k}$$

$$\sum_{k=0}^{N} a_k (j\omega)^k Y(j\omega) = \sum_{k=0}^{M} b_k (j\omega)^k X(j\omega)$$

$$\prod_{k=0}^{M} b_k (j\omega)^k X(j\omega)$$

$$H(j\omega) = \frac{Y(j\omega)}{X(j\omega)} = \frac{\sum_{k=0}^{M} b_k (j\omega)^k}{\sum_{k=0}^{N} a_k (j\omega)^k}$$



$$\sum_{k=0}^{N} a_k \frac{d^k y(t)}{dt^k} = \sum_{k=0}^{M} b_k \frac{d^k x(t)}{dt^k}$$

 $\sum_{k=0}^{N} a_k (j\omega)^k Y(j\omega) = \sum_{k=0}^{M} b_k (j\omega)^k X(j\omega)$

有理分式

$$H(j\omega) = \frac{Y(j\omega)}{X(j\omega)} = \frac{\sum_{k=0}^{M} b_k (j\omega)^k}{\sum_{k=0}^{N} a_k (j\omega)^k} \quad \circ$$



$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} + 4\frac{dy(t)}{dt} + 3y(t) = \frac{dx(t)}{dt} + 2x(t)$$

$$H(j\omega) = \frac{(j\omega) + 2}{(j\omega)^2 + 4(j\omega) + 3}$$

$$= \frac{j\omega + 2}{(j\omega + 1)(j\omega + 3)}$$

$$= \frac{1/2}{j\omega + 1} + \frac{1/2}{j\omega + 3}$$

$$h(t) = \frac{1}{2}e^{-t}u(t) + \frac{1}{2}e^{-3t}u(t)$$



$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} + 4\frac{dy(t)}{dt} + 3y(t) = \frac{dx(t)}{dt} + 2x(t)$$

假设输入信号为:

$$x(t) = e^{-t}u(t)$$

则输出信号的傅里叶变换为户

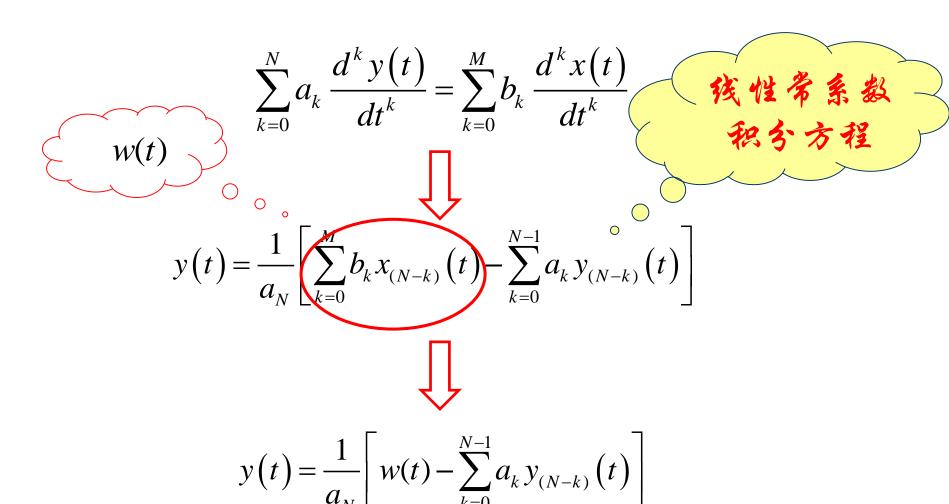
$$Y(j\omega) = H(j\omega)X(j\omega) = \frac{j\omega + 2}{(j\omega + 1)^{2}(j\omega + 3)}$$

$$= \frac{A_{11}}{j\omega + 1} + \frac{A_{12}}{(j\omega + 1)^{2}} + \frac{A_{21}}{j\omega + 3} \longrightarrow A_{11} = \frac{1}{4}, A_{12} = \frac{1}{2}, A_{21} = -\frac{1}{4}$$

$$ff \cdot M : y(t) = (\frac{1}{4}e^{-t} + \frac{1}{2}te^{-t} - \frac{1}{4}e^{-3t})u(t)$$

连续时间LTI系统的方框图实现



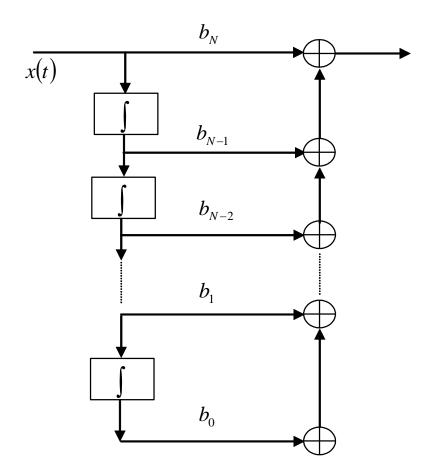


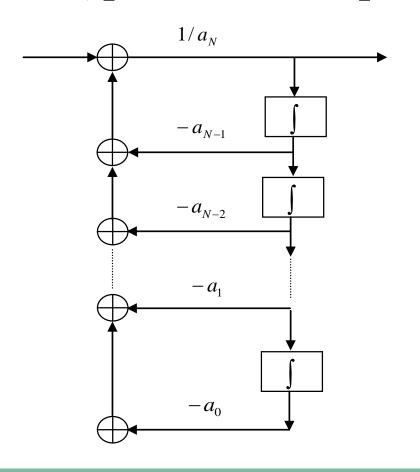
连续时间LTI系统的方框图实现



$$M = N: \quad w(t) = \sum_{k=0}^{N} b_k x_{(N-k)}(t)$$

$$M = N: \quad w(t) = \sum_{k=0}^{N} b_k x_{(N-k)}(t) \qquad y(t) = \frac{1}{a_N} \left[w(t) - \sum_{k=0}^{N-1} a_k y_{(N-k)}(t) \right]$$

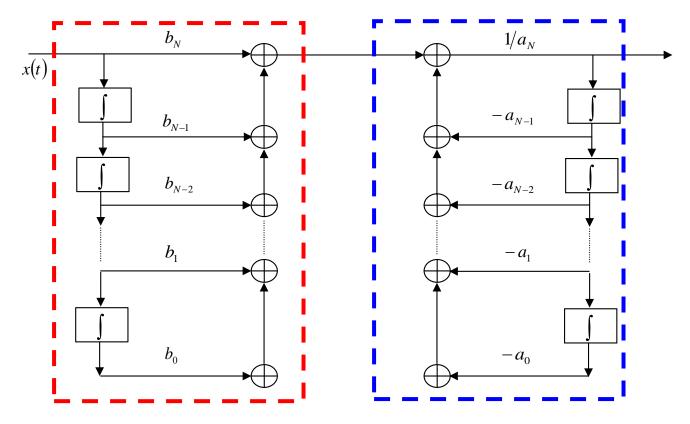




连续时间LTI系统的直接I型实现



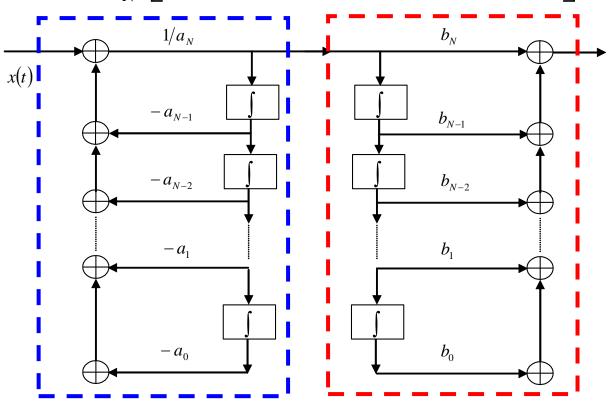
$$y(t) = \frac{1}{a_N} \left[\sum_{k=0}^{N} b_k x_{(N-k)}(t) - \sum_{k=0}^{N-1} a_k y_{(N-k)}(t) \right]$$



连续时间LTI系统的方框图实现



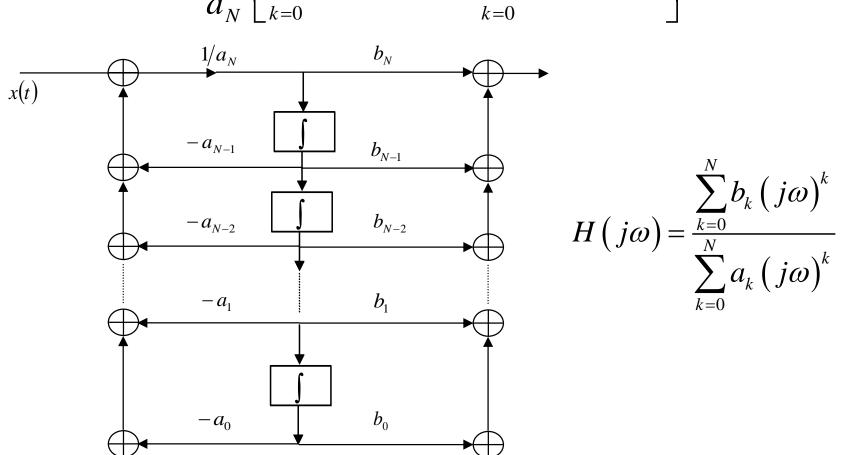
$$y(t) = \frac{1}{a_N} \left[\sum_{k=0}^{N} b_k x_{(N-k)}(t) - \sum_{k=0}^{N-1} a_k y_{(N-k)}(t) \right]$$



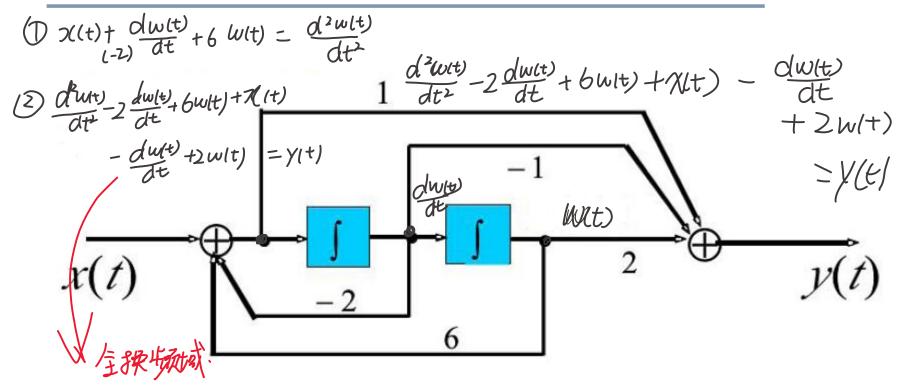
连续时间LTI系统的直接II型实现



$$y(t) = \frac{1}{a_N} \left[\sum_{k=0}^{N} b_k x_{(N-k)}(t) - \sum_{k=0}^{N-1} a_k y_{(N-k)}(t) \right]$$

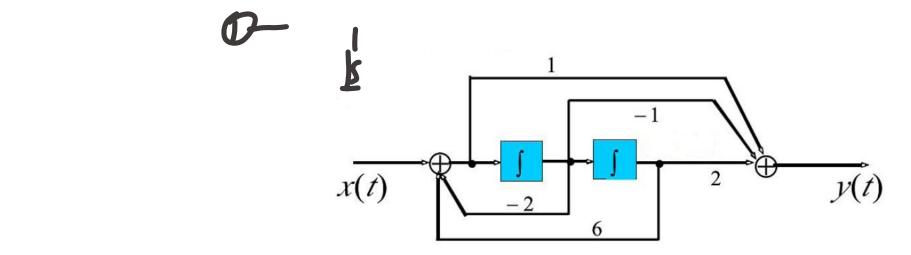


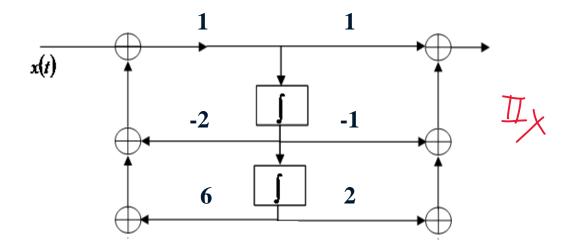
利用傅里叶分析研究由方框图描述的系统。



$$H(j\omega) = \frac{(j\omega)^2 - (j\omega) + 2}{(j\omega)^2 + 2(j\omega) - 6}$$

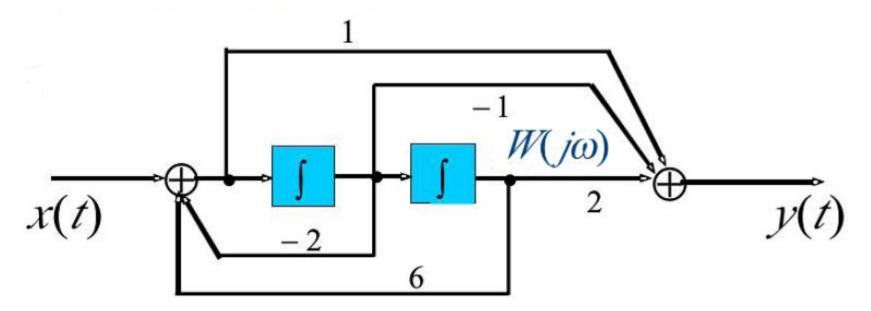






另一种解法





$$Y(j\omega) = 2W(j\omega) - j\omega W(j\omega) + (j\omega)^2 W(j\omega)$$
$$(j\omega)^2 W(j\omega) = X(j\omega) - 2j\omega W(j\omega) + 6W(j\omega)$$
$$H(j\omega) = \frac{(j\omega)^2 - (j\omega) + 2}{(j\omega)^2 + 2(j\omega) - 6}$$

关于M与N的关系问题



考察具有的下形式的函数:

$$H(v) = \frac{\beta_{M}v^{M} + \beta_{M-1}v^{M-1} + ... + \beta_{1}v + \beta_{0}}{\alpha_{N}v^{N} + \alpha_{N-1}v^{N-1} + ... + \alpha_{1}v + \alpha_{0}}$$

必果M > N,则:

$$\begin{split} H\left(v\right) = & c_{M-N}v^{M-N} + c_{M-N-1}v^{M-N-1} + \ldots + c_{1}v + c_{0} \\ & + \frac{b_{N-1}v^{N-1} + b_{N-2}v^{N-2} + \ldots + b_{1}v + b_{0}}{v^{N} + a_{N-1}v^{N-1} + \ldots + a_{1}v + a_{0}} \end{split}$$

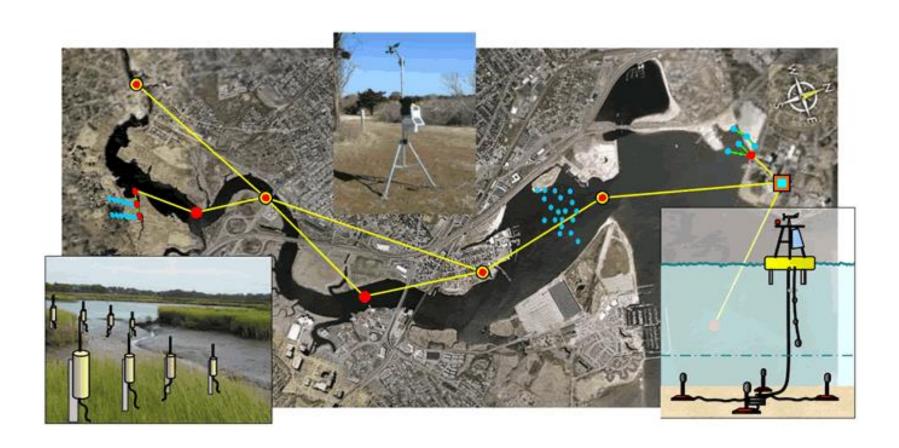
这说明系统中包含微分环节,这样的系统在实际中一般来说是不存在的。 □ M≤N

向客提要



- ◆利用傅里叶分析求解线性常系数
 微分方程
- ◆ 应用举例:补偿系统的设计问题

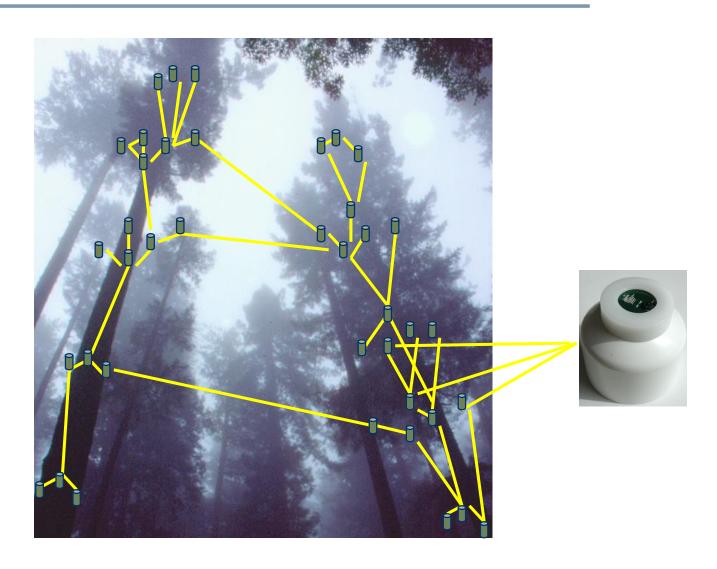




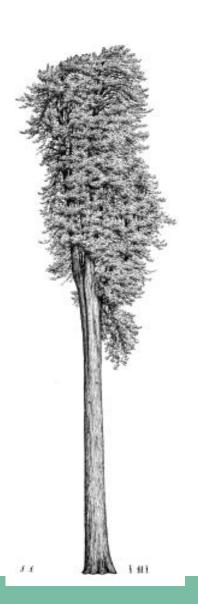


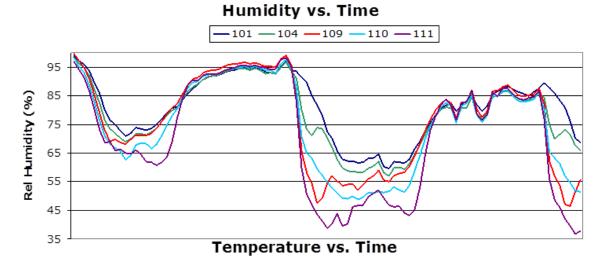
- ◆传感器节点 (Sensors) 对周围环境进行感知和测量,收集数据
- ◆采集到的数据通过无线的方式发送至数据融合中心,进行分析和判断
- ◆无线传感器网络(Wireless Sensor Networks,WSN)在自然环境监测、工业过程控制、远程医疗、智能家居等领域有广泛的应用

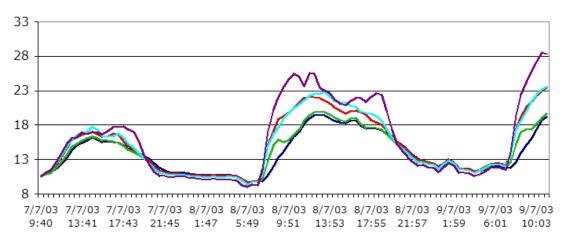




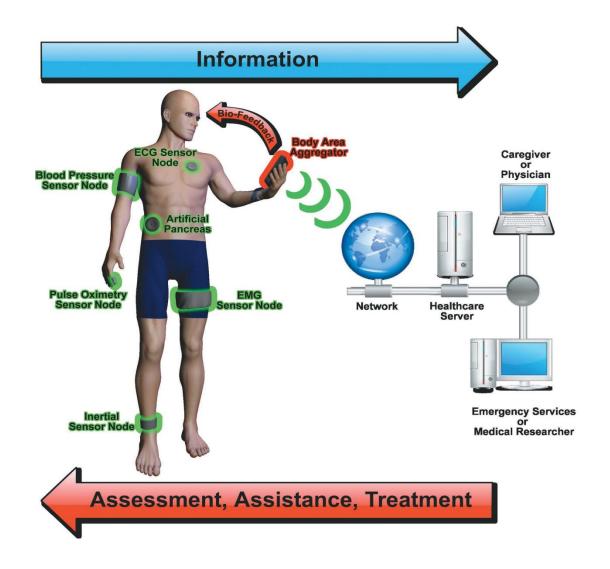










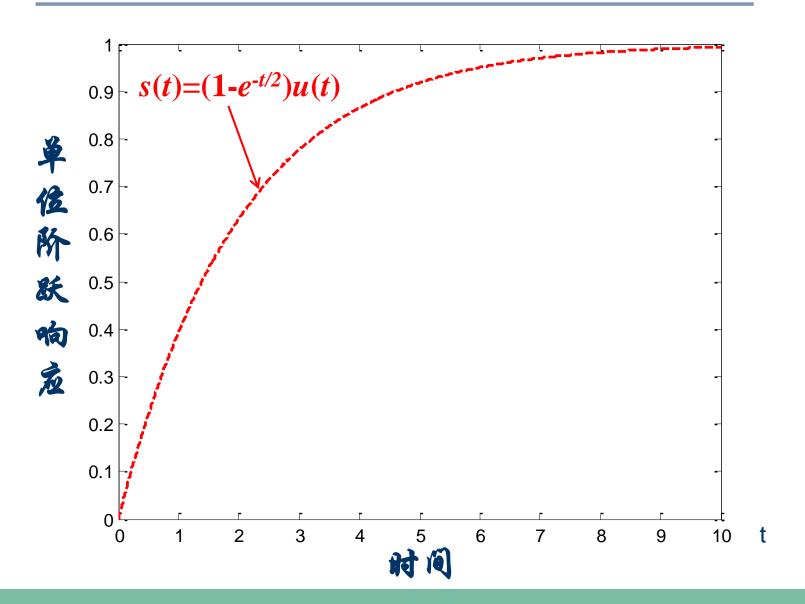




考虑一个测量液体温度的传感器节点。由于测量元件响应特性的缺陷,系统不能对温度的变化作出瞬时的响应,我们可以将它建模为一个LTI系统,并将其单位阶跃响应描述为 $s(t)=(1-e^{-t/2})u(t)$ 。请设计一个补偿系统,当把该测量元件的输出提供给该系统时,它产生的输出等于液体的实际瞬时温度。







分析与求解:

上述问题本质上是一个逆系统设计问题。 测量元件的单位冲激响应为:

$$h(t) = \frac{1}{2}e^{-\frac{t}{2}}u(t)$$

其频率响应为:

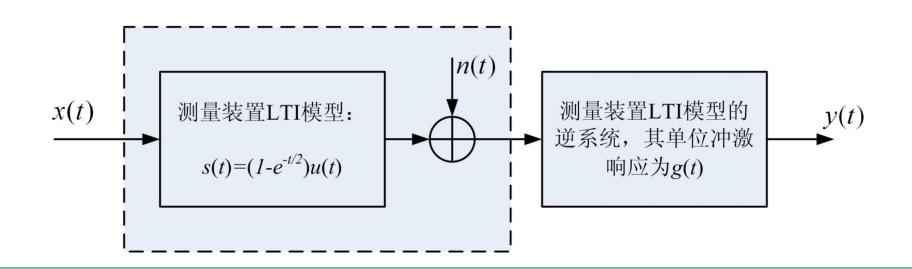
$$H(j\omega) = \frac{1}{1 + 2j\omega}$$

因此,补偿系统的频率响应为:

$$G(j\omega) = \frac{1}{H(j\omega)} = 1 + 2j\omega$$



在实际的测量系统中,不可避免地存在测量误差,我们把这一效果用一噪声信号n(t)来建模。这样,所考虑的系统将此下图所示。现假定n(t)=sinωt, 求n(t)通过逆系统的输出,并考虑, 随着ω的增加, 这个输出将怎样变化?





分析与求解?

由上一问,补偿系统的单位冲激响应为:

$$g(t) = \delta(t) + 2\frac{d\delta(t)}{dt}$$

噪声信号通过该系统后的输出为:

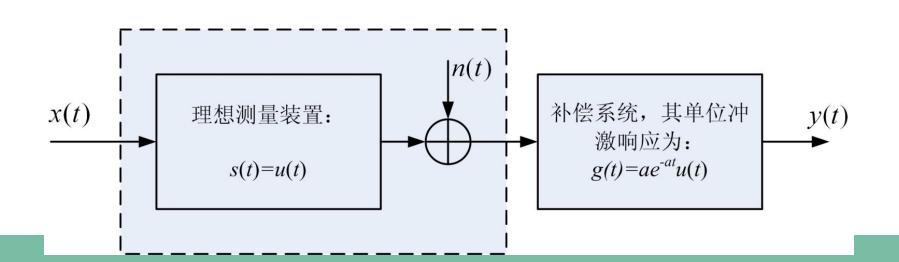
 $g(t) * \sin \omega t = \sin \omega t + 2\omega \cos \omega t$

可见,在整个系统的输出中,除了包含原有 噪声之外,还有一个正比于ω的噪声输出。

系统的响应速度和对高频干扰的抑制能力之间存在折衷与权衡



为了进一步说明上述思想,考虑此下图所示的测量装置。我们试图设计这样一个补偿系统,它的单位冲激响应为g(t)=ae-atu(t)。试这样合适的a,使得系统在满足对噪声输入n(t)=sin6t所产生的输出幅度不大于1/4的条件下,对温度阶跃变化的响应尽量快。





分析与求解,补偿系统的频率响应为,

$$G(j\omega) = \frac{a}{a + j\omega}$$

为了满足抑制噪声的要求, 应有,

$$|G(j6)| \le \frac{1}{4}$$

ep:

$$|G(j6)|^2 = \frac{a^2}{a^2 + 36} \le \frac{1}{16}$$

为了使响应尽量快,在满足上述要求的前提下,a的取值应尽量大,故: $a = \frac{6}{\sqrt{15}}$



谢谢大家!