

第3章 随机过程的线性变换

- 3.1 变换的基本概念与基本定理
- 3.2 随机过程通过线性系统分析
- 3.3 限带过程
- 3.4 随机序列通过离散线性系统分析
- 3.5 最佳线性滤波器
- 3.6 线性系统输出端随机过程的概率分布
- 3.7 信号处理实例

第3章 随机过程的线性变换

重点:

- (1) 掌握输入输出随机过程的关系;
- (2) 熟练掌握冲激响应法和频谱法计算系统输出的二阶统计特性, 计算高斯信号激励下系统输出端概率密度;
- (3) 计算系统等效噪声带宽;
- (4) 最佳线性滤波器分析与计算;
- (5) 线性系统输出端概率分布分析与计算。

第3章 随机过程的线性变换

作业: 3.3 3.7



3.1.1 变换的基本概念



$$y(t) = T[x(t)]$$

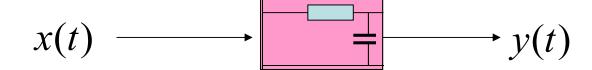
分类: 连续时间系统、离散时间系统

因果系统、非因果系统

线性系统、非线性系统



1. 变换的定义



线性放大器

线性滤波器

线性系统

平方律检波

全波线性检波

非线性系统



注意:

变换有确定性变换和非确定性变换两种。

特定的 $x(t,e_i)$ 作为系统输入,可以得到特定的输出 $y(t,e_i)$ 。

所谓的随机性,主要体现为输入和输出是随机过程,而不 是变换本身。



2. 线性变换

$$X(t) \longrightarrow L[.] \longrightarrow Y(t)$$

$$Y(t) = T[X(t)]$$

分类: 连续时间系统、离散时间系统

因果系统、非因果系统

线性系统、非线性系统

叠加性、齐次性

线性:
$$L[A_1X_1(t) + A_2X_2(t)] = A_1L[X_1(t)] + A_2L[X_2(t)]$$

其中, A_1 和 A_1 是任意两个随机变量

时不变性:
$$Y(t+\varepsilon) = L[X(t+\varepsilon)]$$



3.1.2 线性变换的基本定理

定理1: 设Y(t) = L[X(t)],其中L是线性变换,则

 $E[Y(t)]=L\{E[X(t)]\}$

即随机过程经过线性变换后,其输出的数学期望等于输入的数学期望通过线性变换后的结果。

E()和L()都是线性算子,可以互换位置

定理2:设Y(t) = L[X(t)], 其中L是线性变换,则

$$R_{XY}(t_1, t_2) = L_{t_2}[R_X(t_1, t_2)]$$

$$R_Y(t_1, t_2) = L_{t_1}[R_{XY}(t_1, t_2)] = L_{t_1} \cdot L_{t_2}[R_X(t_1, t_2)]$$

其中, L_{t_1} 表示对 t_1 做L变换, L_{t_2} 表示对 t_2 做L变换。



证明: 因为 $X(t_1)Y(t) = X(t_1)L[X(t)] = L[X(t_1)X(t)]$.

$$E\{X(t_1)Y(t)\} = E\{L[X(t_1)X(t)]\} = L\{E[X(t_1)X(t)]\}$$

令
$$t=t_2$$
,可得 $R_{XY}(t_1,t_2)=L_{t_2}[R_X(t_1,t_2)]$ 。

同理可证
$$R_{Y}(t_{1},t_{2}) = L_{t_{1}}[R_{XY}(t_{1},t_{2})]$$

联合上面两式,得
$$R_Y(t_1,t_2) = L_{t_1} \cdot L_{t_2}[R_X(t_1,t_2)]$$

以上两个定理是线性变换的两个基本定理,它 给出了随机信号经过线性变换后,输出的均值和相关 函数的计算方法。



从两个定理可知,对于线性变换,输出的均值和相关函数可以分别由输入的均值和相关函数确定。推广而言,对于线性变换,输出的k阶矩可以由输入的相应阶矩来确定。如

$$E\{Y(t_1)Y(t_2)Y(t_2)\} = L_{t_1} \cdot L_{t_2} \cdot L_{t_3} \{E[X(t_1)X(t_2)X(t_2)]\}$$

<u>注</u>: 输入宽平稳,则输出宽平稳;输入严平稳,则输出 严平稳;输入遍历,则输出遍历

例3.1 随机过程导数的统计特性。设 $\dot{X}(t) = \frac{dX(t)}{dt}$, L= $\frac{d}{dt}$ 是线

性变换,根据定理1,导数过程 \dot{X} (t)的均值为

$$m_{\dot{X}}(t) = \frac{dm_X(t)}{dt}$$

根据定理2, X(t)与 $\dot{X}(t)$ 的互相关函数为

$$R_{X\dot{X}}(t_1, t_2) = L_{t_2}[R_X(t_1, t_2)] = \frac{\partial R_X(t_1, t_2)}{\partial t_2}$$

 $\dot{X}(t)$ 的自相关函数为

$$R_{\dot{X}}(t_1, t_2) = L_{t_1}[R_{X\dot{X}}(t_1, t_2)] = L_{t_2}[R_{\dot{X}X}(t_1, t_2)]$$

$$= \frac{\partial R_{X\dot{X}}(t_1,t_2)}{\partial t_1} = \frac{\partial R_{\dot{X}X}(t_1,t_2)}{\partial t_2} = \frac{\partial^2 R_X(t_1,t_2)}{\partial t_1 \partial t_2}$$

补充:

1随机变量的极限。

定义: 设有随机变量 X 及随机变量序列 $\{X_n\}$, $n=1,2,\cdots$, 均

有二阶矩, 且 $\lim_{n\to\infty} E[(X_n - X)^2] = 0$, 则称随机变量序列 $\{X_n\}$ 依

均方收敛于X,或者说,随机变量X是随机变量序列 $\{X_n\}$ 在

 $n \to \infty$ 时的均方极限,记为 $l \cdot i \cdot m X_n = X$ <u>, l.i.m 即 Limit in</u>

mean square 。

补充:

随机信号的极限。

随机变量序列极限的定义可以推广到随机信号的极限。设有随机信号 X(t) 和随机变量 X ,如果。

$$\lim_{t \to t_0} E\{ [X(t) - X]^2 \} = 0$$

则称 X 为随机信号 X(t) 当 $t \to t_0$ 时的极限,记为。

$$l \cdot i \cdot m X(t) = X$$

补充:

有了随机信号极限与连续性的定义后,我们就可以引入导数的概念。

1导数的定义。

定义:设随机信号X(t),如果下列极限存在,

$$l \cdot i \cdot m \frac{X(t + \Delta t) - X(t)}{\Delta t}$$

则称此极限为随机信号X(t)的导数,记为X'(t)或 $\frac{dX(t)}{dt}$,即

$$\frac{dX(t)}{dt} = l \cdot i \cdot m \frac{X(t + \Delta t) - X(t)}{\Delta t}$$

由于在上式中的极限是均方意义下的极限,所以定义的导数也是均方意义下的导数。在本书中,今后除特别说明,我们通常所说的导数指的均方意义下的导数。



补充:

需要注意的是,随机信号的导数仍然是随机信号。<u>任意函数的导数(只要存在)都是可唯一确定的,然而,如果没有更多的信息,函数的积分却</u>不是唯一确定的。。

可以证明,对于平稳随机信号,可导的充分必要条件是 $R_X(\tau)$ 在 $\tau=0$ 处存在一、二阶导数。而对于非平稳信号,可导的充分必要条件是。

$$\frac{\partial^2 R_X(t_1, t_2)}{\partial t_1 \partial t_2} \Big| t_1 = t_2 = t$$

存在。

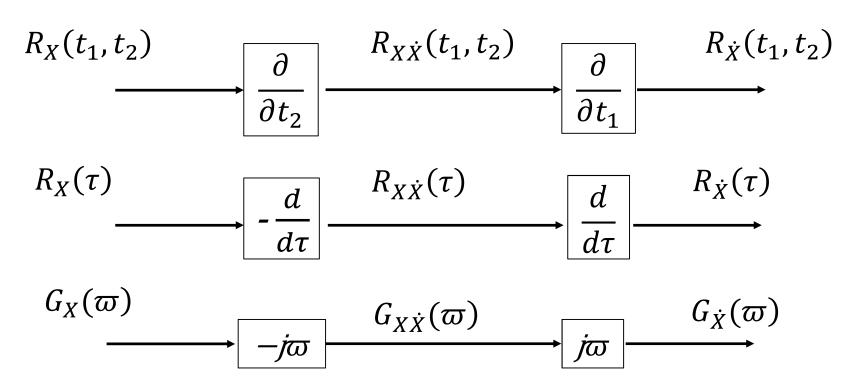
进一步,如果X(t)是平稳的,则

$$m_{\dot{X}}(t) = \frac{dm_X(t)}{dt} = 0$$

$$R_{XX}(\tau) = -\frac{dR_X(\tau)}{d\tau} \qquad R_{\dot{X}}(\tau) = \frac{dR_{X\dot{X}}(\tau)}{d\tau} = -\frac{d^2R_X(\tau)}{d\tau^2}$$

$$G_{\dot{X}\dot{Y}}(\varpi) = -j\varpi G_X(\varpi) \qquad G_{\dot{Y}}(\varpi) = j\varpi G_{\dot{X}\dot{Y}}(\varpi) = \varpi^2 G_X(\varpi)$$





也可以换位置!

$$R_{X\dot{X}}(-\tau) = -R_{X\dot{X}}(\tau)$$
 $\longrightarrow R_{X\dot{X}}(\tau)$ 是奇函数 $\longrightarrow R_{X\dot{X}}(0) = 0$ \longrightarrow $X(t)$ 与 $\dot{X}(t)$ 在同一时刻正交且不相关 $\xrightarrow{X(t)$ 正态 二者独立





已知:输入和线性系统的特性。

求解:输出的统计特征。

线性系统的描述方法:

√微分方程

✓冲激响应

✓系统传递函数

✓微分方程法

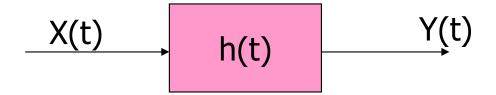
✓冲激响应法

✓频谱法



	时域法		变换域方法
	微分方程法	冲激响应法	频谱法
系统特 性描述	微分方程和初 始值	h(t)	Η(ω)
适用范围	平稳和非平稳	平稳和非平稳	平稳
特点	运算繁琐	h(t)较简单时, 较方便	方法简单

3.2.1 冲激响应法



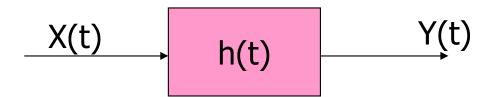
系统的输出:

$$y_i(t, e_i) = \int_{-\infty}^{+\infty} x_i(t - \tau, e_i) h(\tau) d\tau = h(t) \otimes x_i(t, e_i)$$

$$Y(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} X(t-\tau)h(\tau)d\tau = h(t) \otimes X(t)$$

$$L = h(t) \otimes$$
 , 是一个线性算子, $Y(t) = L[X(t)]$

3.2.1 冲激响应法



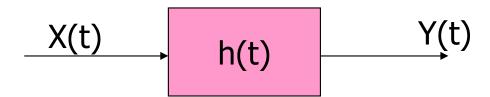
•均值

$$m_{Y}(t) = E[Y(t)] = E\{L[X(t)]\} = L\{E[X(t)]\}$$

= $h(t) \otimes m_{X}(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} m_{X}(t-\tau)h(\tau)d\tau =$

$$m_Y(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} m_X h(\tau) d\tau = m_X H(0)$$

3.2.1 冲激响应法



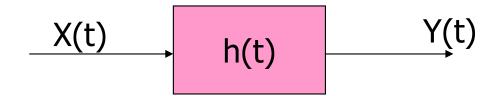
•互相关函数

由定理2可得

$$R_{XY}(t_1, t_2) = L_{t_2}[R_X(t_1, t_2)] = h(t_2) \otimes R_X(t_1, t_2)$$

$$R_{YX}(t_1, t_2) = L_{t_1}[R_X(t_1, t_2)] = h(t_1) \otimes R_X(t_1, t_2)$$

3.2.1 冲激响应法



•自相关函数

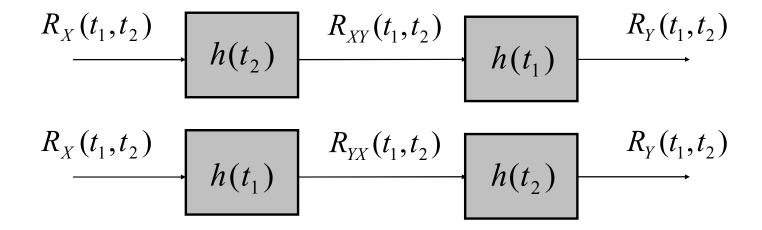
$$R_{Y}(t_{1}, t_{2}) = E\{Y(t_{1})Y(t_{2})\} = h(t_{1}) \otimes R_{XY}(t_{1}, t_{2})$$

$$= h(t_{2}) \otimes R_{YX}(t_{1}, t_{2})$$

$$= h(t_{1}) \otimes h(t_{2}) \otimes R_{X}(t_{1}, t_{2})$$

3.2.1 冲激响应法

小结



进一步,如果X(t)是平稳随机过程,则有

$$R_{XY}(t_1, t_2) = R_X(t_1, t_2) * h(t_2) = \int_{-\infty}^{+\infty} R_X(t_1, t_2 - u) h(u) du$$

$$= \int_{-\infty}^{+\infty} R_X(t_1 - t_2 + u) h(u) du$$

$$= \int_{-\infty}^{+\infty} R_X(\tau + u) h(u) du$$

即
$$R_{XY}(\tau) = h(-\tau) \otimes R_X(\tau)$$

$$R_{Y}(t_{1}, t_{2}) = R_{XY}(t_{1}, t_{2}) *h(t_{1}) = \int_{-\infty}^{+\infty} R_{XY}(t_{1} - u, t_{2}) h(u) du$$

$$= \int_{-\infty}^{+\infty} R_{XY}(t_{1} - t_{2} - u) h(u) du$$

$$= \int_{-\infty}^{+\infty} R_{XY}(\tau - u) h(u) du$$

即

$$R_{Y}(\tau) = h(\tau) \otimes R_{XY}(\tau)$$

所以,

$$R_{Y}(\tau) = h(-\tau) \otimes h(\tau) \otimes R_{X}(\tau)$$



同理可得,

$$R_{YX}(\tau) = h(\tau) \otimes R_X(\tau)$$
$$R_Y(\tau) = h(-\tau) \otimes R_{YX}(\tau)$$

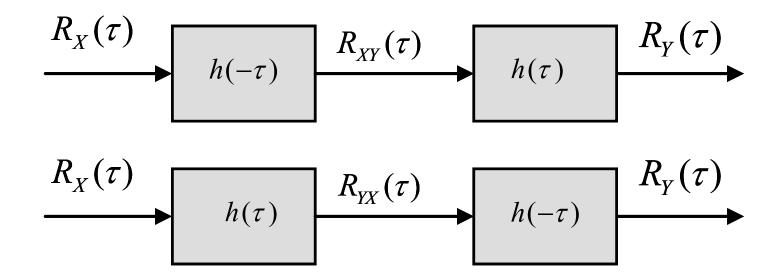


图3.6 平稳随机过程通过线性系统输入输出相关函数之间的关系

3.2.2 频谱法

只适用于平稳随机过程的分析

$$R_{XY}(\tau) = h(-\tau) \otimes R_X(\tau) \longrightarrow G_{XY}(\omega) = H^*(\omega)G_X(\omega)$$

$$R_{YX}(\tau) = h(\tau) \otimes R_X(\tau) \longrightarrow G_{YX}(\omega) = H(\omega)G_X(\omega)$$

$$R_{Y}(\tau) = h(\tau) \otimes R_{XY}(\tau) = h(-\tau) \otimes R_{YX}(\tau) = h(-\tau) \otimes h(\tau) \otimes R_{X}(\tau)$$

$$G_{Y}(\omega) = H(\omega)G_{XY}(\omega) = H^{*}(\omega)G_{YX}(\omega)$$

$$=H^{*}(\omega)H(\omega)G_{X}(\omega)=\left|H(\omega)\right|^{2}G_{X}(\omega)$$

例子3.2和3.4

设有微分方程 $\frac{dY(t)}{dt} + \alpha Y(t) = X(t)$

其中 α 为常数,且系统的初始状态为Y(0) = 0

输入X(t)为平稳随机过程,且 $E[X(t)] = \lambda$

$$R_X(\tau) = \lambda^2 + \lambda \delta(\tau)$$

分别用冲激法和频谱法求 Y(t) 的自相关函数

解:首先确定系统的冲击响应,令输入为 $\delta(t)$,则冲击响应为

$$\frac{dh(t)}{dt} + \alpha h(t) = \delta(t) \qquad h(t) = 0 \quad (t < 0)$$

由此可解得,
$$h(t) = e^{-\alpha t}$$
 $t \ge 0$

(1) 冲激响应法

$$m_Y(t) = h(t) * m_X(t) U(t) = \int_0^t \lambda e^{-\alpha \tau} d\tau = \frac{\lambda}{\alpha} (1 - e^{-\alpha t})$$

$$R_{XY}(t_1, t_2) = \int_0^{t_2} R_X(t_1, t_2 - u) h(u) du = \int_0^{t_2} [\lambda^2 + \lambda \delta(t_1 - t_2 + u)] e^{-\alpha u} du$$

$$= \frac{\lambda^2}{\alpha} (1 - e^{-\alpha t_2}) + \lambda e^{-\alpha (t_2 - t_1)} U(t_2 - t_1) \qquad t_2 > t_1$$

其中 $U(\cdot)$ 为单位阶跃函数。

$$R_Y(t_1,t_2) = \int_0^{t_1} R_{XY}(t_1-u,t_2)h(u)du$$

$$= \int_0^{t_1} \left\{ \frac{\lambda^2}{\alpha} (1 - e^{-\alpha t_2}) + \lambda e^{-\alpha (t_2 - t_1 + u)} U(t_2 - t_1 + u) \right\} e^{-\alpha u} du$$

$$= \frac{\lambda^2}{\alpha^2} (1 - e^{-\alpha t_2}) (1 - e^{-\alpha t_1}) + \frac{\lambda}{2\alpha} e^{-\alpha (t_2 - t_1)} (1 - e^{-2\alpha t_1}) \quad t_2 > t_1$$

由于 $R_Y(t_1,t_2) = R_Y(t_2,t_1)$,所以,只须将上式 t_1 和 t_2 的位置互换,就可以得到 $t_1 > t$,情况。

由以上分析可以看出,输出 Y(t) 是非平稳的,当 $t_1 \to \infty$, $t_2 \to \infty$ 时,输出 Y(t) 进入稳态,这时 。

$$R_Y(t_1, t_2) = \frac{\lambda^2}{\alpha^2} + \frac{\lambda}{2\alpha} e^{-\alpha|\tau|} \qquad \tau = t_1 - t_2$$

可见,用冲击响应法即可以分析瞬态时的统计特性,也可以分析稳态时的统计特性。

(2)频谱法

由于系统是物理可实现的,且输入X(t)是从t = 0加入,故而输出有一段瞬态过程,输出信号是非平稳的,这时不能应用频谱法进行分析,只有当 $t_1 \to \infty$, $t_2 \to \infty$ 时,Y(t)进入稳态,输出信号为平稳信号,这时才能采用频谱法,即频谱法只适合稳态分析。

对系统的冲击响应取傅立叶变换,可得到系统的传递函数为

$$H(\omega) = \int_0^{+\infty} e^{-\alpha t} e^{-j\omega t} dt = \frac{1}{\alpha + j\omega}$$

输入的功率谱密度为: $G_X(\omega) = \int_{-\infty}^{+\infty} R_X(\tau) e^{-j\omega\tau} d\tau = 2\pi\lambda^2 \delta(\omega) + \lambda$

得
$$G_{Y}(\omega) = |H(\omega)|^{2} G(\omega) = \frac{2\pi\lambda^{2}}{\alpha^{2} + \omega^{2}} \delta(\omega) + \frac{\lambda}{\alpha^{2} + \omega^{2}}$$

求上述功率谱的傅立叶反变换即可得输出得自相关函数,

$$R_{Y}(\tau) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{+\infty} G_{Y}(\omega) e^{j\omega\tau} d\omega = \frac{\lambda^{2}}{\alpha^{2}} + \frac{\lambda}{2\alpha} e^{-\alpha|\tau|}$$

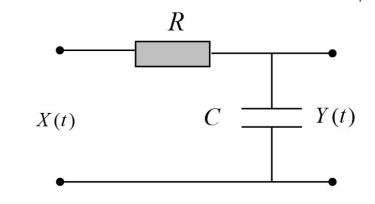


例子3.3和3.5

假定输入为零均值的平稳随机过程,且

相关函数为 $R_X(\tau) = e^{-\beta|\tau|}$,利用冲激法

和频谱法求稳态时Y(t)自相关函数



解:根据表 3.1, RC 电路的冲击响应为 $h(t) = \alpha e^{-\alpha t} U(t)$ $\alpha = 1/RC$

系统的传递函数为
$$H(\omega) = \frac{\alpha}{\alpha + j\omega}$$

(1) 冲击响应法。

$$R_{XY}(\tau) = h(-\tau) \otimes R_X(\tau) = \int_0^{+\infty} R(\tau + u)h(u)du$$
$$= \int_0^{+\infty} e^{-\beta|\tau + u|} \alpha e^{-\alpha u} du|_{\tau}$$

沙中山大學 3.2随机过程通过线性系统分析

当
$$\tau \geq 0$$
时, $R_{XY}(\tau) = \int_0^{+\infty} e^{-\beta(\tau+u)} \alpha e^{-\alpha u} du = \frac{\alpha}{\alpha+\beta} e^{-\beta\tau}$

当
$$\tau < 0$$
时, $R_{XY}(\tau) = \int_0^{-\tau} e^{\beta(\tau+u)} \alpha e^{-\alpha u} du + \int_{-\tau}^{+\infty} e^{-\beta(\tau+u)} \alpha e^{-\alpha u} du$

$$=\frac{\alpha}{\alpha-\beta}e^{\beta\tau}-\frac{2\alpha\beta}{\alpha^2-\beta^2}e^{\alpha\tau}$$

$$R_{Y}(\tau) = R_{XY}(\tau) \otimes h(\tau) = \int_{-\infty}^{+\infty} h(\tau - u) R_{XY}(u) du$$

当
$$\tau < 0$$
时 $R_Y(\tau) = R_{XY}(\tau) \otimes h(\tau) = \int_{-\infty}^{+\infty} h(\tau - u) R_{XY}(u) du$

$$=\int_{-\infty}^{\tau} \left[\frac{\alpha}{\alpha-\beta}e^{\beta u} - \frac{2\alpha\beta}{\alpha^2-\beta^2}e^{\alpha u}\right]\alpha e^{-\alpha(\tau-u)}du = \frac{\alpha}{\alpha^2-\beta^2}(\alpha e^{\beta\tau}-\beta e^{\alpha\tau})$$

由于
$$R_Y(\tau)$$
是偶函数,所以 $R_Y(\tau) = \frac{\alpha}{\alpha^2 - \beta^2} (\alpha e^{-\beta|\tau|} - \beta e^{-\alpha|\tau|})$ 。

(2) 频谱法。

$$X(t)$$
的功率谱为 $G_X(\omega) = \int_{-\infty}^{+\infty} R_X(\tau) e^{-j\omega\tau} d\tau = \frac{2\beta}{\beta^2 + \omega^2}$

可得
$$G_Y(\omega) = G_X(\omega) |H(\omega)|^2 = \frac{2\beta}{\beta^2 + \omega^2} \cdot \frac{\alpha^2}{\alpha^2 + \omega^2}$$

$$= \frac{\alpha}{\alpha^2 - \beta^2} \left[\alpha \cdot \frac{2\beta}{\beta^2 + \omega^2} - \beta \cdot \frac{2\alpha}{\alpha^2 + \omega^2} \right]$$

求上式的傅立叶反变换, 可得
$$R_Y(\tau) = \frac{\alpha}{\alpha^2 - \beta^2} (\alpha e^{-\beta|\tau|} - \beta e^{-\alpha|\tau|})$$

两种方法求得结果完全相同,在这里,频谱法更为简单。



3.2.3 平稳性讨论

情况一:

如果输入X(t)是平稳的,h(t)在($-\infty$, $+\infty$)中都存在(即系统是物理不可实现的),那么由(3.2.3)式、(3.2.9)式和(3.2.11)式可以看出,输出Y(t)也是平稳的,且输入与输出是联合平稳的。

3.2.3 平稳性讨论

情况二:

对于物理可实现系统,假定输入X(t)平稳, 若输入从 $-\infty$ 加

入(双侧随机信号) 则输出Y(t)平稳, 且与X(t)联合平稳;

$$m_Y(t) = m_X \int_0^{+\infty} h(u) du = m_X H(0)$$

$$R_{XY}(t+\tau,t) = E\{X(t+\tau)Y(t)\} = \int_0^{+\infty} R_X(\tau+v)h(v)dv$$

$$R_{XY}(\tau)$$

$$R_{Y}(t+\tau,t) = E[Y(t+\tau)Y(t)] = \int_{0}^{+\infty} R_{XY}(\tau-u)h(u)du$$

$$R_{Y}(\tau)$$

$$C^{+\infty} C^{+\infty}$$

$$=\int_0^{+\infty}\int_0^{+\infty}R_X(\tau+v-u)h(u)h(v)dudv$$



3.2.3 平稳性讨论

情况二:

对于物理可实现系统,假定输入X(t)平稳, 若输入从 $-\infty$ 加

入(双侧随机信号)则输出Y(t)平稳,且与X(t)联合平稳;

$$m_Y(t) = m_X \int_0^{+\infty} h(u) du = m_X H(0)$$

$$R_{XY}(t) = E_{XY}(t) + \tau \cdot t = E_{XY}(t) + \tau \cdot Y(t) = \int_{0}^{+\infty} R_{XY}(\tau + v)h(v)dv$$

$$R_{XY}(t) = E[Y(t + \tau)Y(t)] = \int_{0}^{+\infty} R_{XY}(\tau) \cdot h(-\tau)$$

$$R_{XY}(\tau) \cdot h(-\tau) = \int_{0}^{+\infty} R_{XY}(\tau - u)h(u)du$$

$$R_{XY}(\tau) \cdot h(\tau) = \int_{0}^{+\infty} R_{XY}(\tau) \cdot h(\tau)$$

$$R_{XY}(\tau) \cdot h(\tau) \cdot h(\tau)$$

$$= \int_{0}^{+\infty} R_{XY}(\tau) \cdot h(\tau) \cdot h(\tau)$$

$$= R_{X}(\tau) \cdot h(\tau) \cdot h(\tau)$$

3.2.3 平稳性讨论

情况三:

对于物理可实现系统,假定输入X(t)平稳,若输入从0时刻加入(单侧随机信号)则输出Y(t)非平稳。

$$Y(t) = \int_0^{+t} X(t - u)h(u)du$$
$$m_Y(t) = m_X \int_0^t h(u)du$$

$$R_{Y}(t_{1}, t_{2}) = \int_{0}^{t_{1}} \int_{0}^{t_{2}} R_{X}(t_{1} - u, t_{2} - v)h(v)h(u)dvdu$$

$$= \int_{0}^{t_{1}} \int_{0}^{t_{2}} R_{X}(\tau - u + v)h(v)h(u)dvdu$$



电路	$H(\omega)$	h(t)
R C	$\frac{1}{1+j\omega RC}$	$\frac{1}{RC}e^{-t/RC}U(t)$
R	$\frac{j\omega RC}{1+j\omega RC}$	$\delta(t) - \frac{1}{RC} e^{-t/RC} U(t)$
	$\frac{R}{R+j\omega L}$	$\frac{R}{L}e^{-Rt/L}U(t)$
R L	$\frac{j\omega L}{R + j\omega L}$	$\delta(t) - \frac{R}{L} e^{-Rt/L} U(t)$

输入输出相关函数关系图