7.

Kontinuierliche lineare Systeme im Frequenzbereich



7.1 Übertragungsfunktionen linearer und zeitinvarianter Systeme

$$y(t) = u(t) * h(t)$$

Sonderfall der Faltung

zeitlich beidseitig unbegrenzte Exponentialsignale als Eingangssignal

Ergeben Exponentialsignale als Ausgangssignal, bewertet mit dem *Übertragungsfaktor*.

卷积的特殊情况 时间上双向无限延伸的指数信号作为输入信号 导致以传递函数为评价标准的指数信号作为输出信号。



Wenn Exponentialsignale als Eingangssignal wieder Exponentialsignale als Ausgangssignal liefern, dann muss es im Frequenzbereich eine allgemeine Beziehung zwischen Eingangs- und Ausgangssignalen eines linearen zeitinvarianten Systems geben!!!!

如果指数信号作为输入信号再次产生指数信号作为输出信号,那么在频率域中必须存在线性时不变系统的输入和输出 信号之间的一般关系!!

> $y(t), Y(j\omega)$ $u(t), U(j\omega)$ **Lineares System** $h(t), H(j\omega)$

Ein Eingangssignal u(t) mit Spektrum U(jω) führt auf ein Ausgangssignal mit Spektrum Y(jω)

$$\begin{split} Y(j\omega) &:= \int\limits_{-\infty}^{\infty} y(t) e^{-j\omega t} dt = \int\limits_{-\infty}^{\infty} \left(u(t) * h(t) \right) e^{-j\omega t} dt \\ &= \int\limits_{-\infty}^{\infty} \left(\int\limits_{-\infty}^{\infty} u(\tau) h(t-\tau) d\tau \right) e^{-j\omega t} dt \end{split}$$

$$Y(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) \left(\int_{-\infty}^{\infty} h(t-\tau) e^{-j\omega t} dt \right) d\tau$$



$$Y(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) \left(\int_{-\infty}^{\infty} h(t-\tau)e^{-j\omega t} dt \right) d\tau$$

Impulsantwort h(t) des linearen Systems im Fourierbereich:

$$H(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} h(t)e^{-j\omega t}dt$$

Fouriertransformierte der um τ zeitverschobenen Impulsantwort $h(t-\tau)$



$$Y(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) \left(\int_{-\infty}^{\infty} h(t-\tau) e^{-j\omega t} dt \right) d\tau$$

Es gilt das Transformationspaar

$$h(t-\tau) \leftrightarrow H(j\omega) e^{-j\omega \tau}$$

(Verschiebungssatz; in $h(t-\tau)$ ist t die eigentliche Variable und τ eine Konstante).

Damit ergibt sich

$$Y(j\omega) = H(j\omega) \cdot \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) e^{-j\omega\tau} d\tau = H(j\omega) \cdot U(j\omega)$$

(7.4)



 $u(t), U(j\omega)$

Lineares System h(t), $H(j\omega)$

 $y(t), Y(j\omega)$

$$Y(j\omega) = H(j\omega) \cdot U(j\omega)$$

(komplexe) Übertragungsfunktion

$$Y(j\omega) = H(j\omega) \cdot \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) e^{-j\omega\tau} d\tau = H(j\omega) \cdot U(j\omega)$$

Für beliebige Exponentialsignale gilt entsprechend

$$Y(s) = U(s) \times H(s)$$

(komplexer) <u>Übertragungsfaktor</u> (bei gegebenem, festen jω bzw. s)

(komplexe) <u>Übertragungsfunktion</u> (bei variablem j ω bzw. s)

H(jω) wird auch als (komplexer) *Frequenzgang* bezeichnet.



在频率域中,输入信号和输出信号之间存在乘积关系,而在时域中则需要执行卷积操作。 國此,频率域的表示通常更容易处理,也更易于解释。 $Y(j\omega) = H(j\omega) \cdot \int\limits_{-\infty}^{u} u(\tau) e^{-j\omega\tau} d\tau = H(j\omega) \cdot U(j\omega)$

Im Frequenzbereich besteht eine Produktbeziehung zwischen Eingangssignal und Ausgangssignal, während im Zeitbereich eine Faltungsoperation durchzuführen ist.

Darstellungen im Frequenzbereich sind daher vielfach einfacher zu handhaben und oft auch anschaulicher zu interpretieren.

> In dieser Eigenschaft liegt einer der Gründe für den Nutzen der frequenzmäßigen Darstellung von Signalen und Systemen.



Aus dem Ergebnis $Y(j\omega) = U(j\omega) \cdot H(j\omega)$ folgt auch, dass sich das Ausgangs-Zeitsignal zu

$$y(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} U(j\omega) \cdot H(j\omega) \cdot e^{j\omega t} d\omega$$

ergibt.

(7.6)

Unendlich dichte Überlagerung von Exponentialsignalen $e^{j\omega t}$ mit den Gewichten $U(j\omega)$ $H(j\omega)$.

7.1.2. Amplituden- und Phasengang

$$H(j\omega) = A_h(\omega) \cdot e^{j\phi_h(\omega)}$$

$$A_h(\omega) = |H(j\omega)|$$

$$\varphi_h(\omega) = \arg\{H(j\omega)\}\ \left(=\arctan\frac{I_h(\omega)}{R_h(\omega)}\right)$$

Index *h* am Amplituden- und Phasengang wird nur verwendet, wenn Unterscheidungen erforderlich sind.



7.1.2. Amplituden- und Phasengang

Statt des *Amplitudenganges*

$$A_h(\omega) = |H(j\omega)|$$

wird oft auch die *Dämpfung*

通常使用"衰减"这个术语来代替振幅衰减。

(7.10)

$$a_h(\omega) = -20 lg | H(j\omega) | [dB]$$

verwendet.



Betrag und Phase

Betrag und Phase des Ausgangsspektrums Y(jω)

$$|Y(j\omega)| = |H(j\omega)| \times |U(j\omega)|$$
 bzw. $A_{v}(\omega) = A_{h}(\omega) A_{u}(\omega)$

(7.11)

$$\varphi_{v}(\omega) = \varphi_{h}(\omega) + \varphi_{u}(\omega)$$

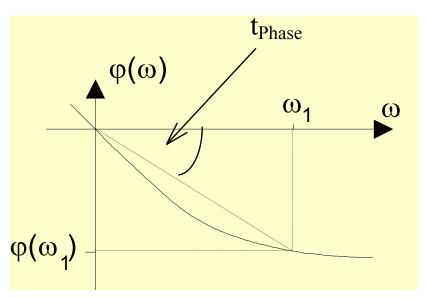
(7.12)



Phasenlaufzeit

Phasenlaufzeit $t_{phase}(\omega)$

gibt die Laufzeit für eine einzelne Sinusschwingung (z.B. der Kreisfrequenz ω₁) an "Laufzeit"指的是单个正弦波(例如,圆频率 ω1)的传播时间。



definiert aus dem Phasengang $\phi(\omega)$

$$t_{\text{phase}}(\omega) := - \phi(\omega)/\omega$$

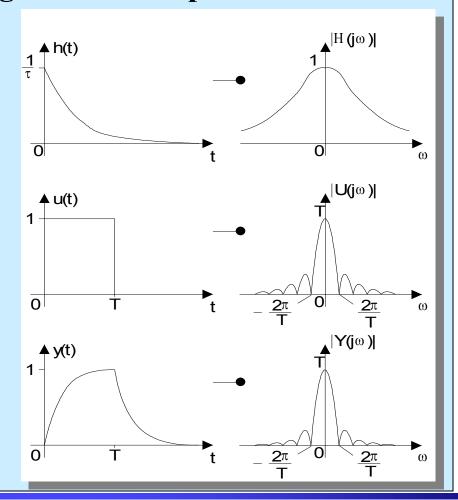
negative Sekantensteigung des Phasenganges

"负斜率"指的是相位响应图中斜率为负的部分,通常用于描述系统响应中频率的变化率。



Beispiel: Spektrum eines Rechteckimpulses nach Filterung mit RC-Tiefpaß

Ein Rechteckimpuls u(t) der Länge *T* durchlaufe einen unbelasteten RC-Tiefpass mit der Zeitkonstanten τ.





Ein beidseitig unendlich ausgedehntes (komplexes) Exponentialsignal

$$u(t) = U(\omega_1)e^{j\omega_1 t}$$

Liefert als Eingangssignal ein Ausgangssignal

$$y(t) = H(j\omega_1) \times U(\omega_1)e^{j\omega_1 t}$$

das wiederum ein Exponentialsignal ist.

(komplexe Amplitude)



$$y(t) = H(j\omega_1) \times U(\omega_1)e^{j\omega_1 t}$$

mit

$$y(t) = Y(\omega_1)e^{j\omega_1 t} \quad und \quad Y(\omega_1) = \hat{y}(\omega_1)e^{j\varphi_y(\omega_1)}$$
$$u(t) = U(\omega_1)e^{j\omega_1 t} \quad und \quad U(\omega_1) = \hat{u}(\omega_1)e^{j\varphi_u(\omega_1)}$$

ergibt sich ein Übertragungsfaktor als Quotient der komplexen Amplituden Y und U

$$H\!\!\left(j\omega_1\right) = \frac{Y(\omega_1)}{U(\omega_1)} = \frac{\hat{y}(\omega_1)}{\hat{u}} e^{j\left[\phi_y\left(\omega_1\right) - \phi_u\left(\omega_1\right)\right]}$$



Amplituden- und Phasengang

$$A_h(\omega_1) = \frac{\hat{y}(\omega_1)}{\hat{u}}$$

$$\varphi_h(\omega_1) = \varphi_v(\omega_1) - \varphi_u(\omega_1)$$

H(jω) kann damit durch einen Amplituden- und Phasenvergleich zwischen Eingang und Ausgang des linearen Systems bestimmt werden, indem ungedämpfte Exponentialsignale als Anregungssignal verwendet werden.

通过使用未衰减的指数信号作为激励信号,可以通过输入和输出之间的振幅和相位比较来确定 $H(j\omega)$ 。



$$A_h(\omega_1) = \frac{\hat{y}(\omega_1)}{\hat{u}}$$

Meßtechnisch

$$\varphi_h(\omega_1) = \varphi_y(\omega_1) - \varphi_u(\omega_1)$$

benötigen wir natürlich reelle Signale.

$$u(t) = \hat{u}\cos\left[\omega_1 t + \phi_u(\omega_1)\right]$$

$$y(t) = \hat{y}\cos\left[\omega_1 t + \varphi_y(\omega_1)\right]$$

Messungen erfolgen entweder für einzelne $ω_1$ -Werte oder für nacheinander erzeugte Frequenzen ω in einem vorzugebenden Bandbereich durch einen $\underline{\textit{Wobbelmeβplatz}}$, getrennt nach $A_h(ω)$ und $φ_h(ω)$. $_{\text{ууштан масрание масрани$

测量Ah(ω)和φh(ω)进行。



$$u(t) = \hat{u}\cos\left[\omega_1 t + \varphi_u(\omega_1)\right]$$

$$y(t) = \hat{y}\cos\left[\omega_1 t + \varphi_y(\omega_1)\right]$$

$$u(t), U(j\omega)$$

Lineares System h(t), $H(j\omega)$

$$y(t), Y(j\omega)$$

Bei der punktweisen Messung werden dazu ein Pegelsender und -empfänger und ein Phasenmesser benötigt. 在点对点测量中,需要使用一个功率发送器和接收器以及一个相位测量仪。振幅响应直接通过y(t)的有效值进行测量,相位测量则通过确定u(t)和y(t)的正零穿越来进行;这些零穿越之间的距离是相位的度量。

Der Amplitudengang wird direkt als Effektivwert von y(t) gemessen, zur Phasenmessung werden die positiven Nulldurchgänge von u(t) und y(t) bestimmt; der Abstand zwischen diesen Nulldurchgängen ist ein Maß für die Phase.



Beispiel: Unbelasteter RC-Tiefpass (Struktur bekannt)

Aus

$$H(j\omega_1) = \frac{Y(\omega_1)}{U(\omega_1)} = \frac{\hat{y}(\omega_1)}{\hat{u}} e^{j[\phi_y(\omega_1) - \phi_u(\omega_1)]}$$

ergibt sich der Übertragungsfaktor

$$H(j\omega_1) = \frac{Y(j\omega_1)}{U(j\omega_1)} = \frac{\frac{1}{j\omega_1 C}}{R + \frac{1}{j\omega_1 C}} = \frac{1}{1 + j\omega_1 RC}$$

als Quotient der komplexen Amplituden von Ausgang und Eingang.

Spannungsteiler-Verhältnis



Drei Interpretationen für H(jω) eines LTI Systems

I.)

sie ist für beliebige Eingangssignale u(t) das Verhältnis der Fouriertransformierten von Ausgang zu Eingang:

$$H(j\omega) = \frac{Y(j\omega)}{U(j\omega)}$$

Drei Interpretationen für H(jω) eines LTI Systems

II.) 它描述了在足够长时间的指数信号情况下,输出与输入的复振幅之比,因为

sie beschreibt bei hinreichend lang anliegenden Exponentialsignalen das Verhältnis der komplexen Amplituden von Ausgang zu Eingang, denn aus

$$u(t) = \hat{u}e^{j\phi_u(\omega_1)} \cdot e^{j\omega_1 t} = U(\omega_1)e^{j\omega_1 t}$$

folgt,

$$y(t) = H(j\omega_1) U(\omega_1)e^{j\omega_1 t}$$

d.h.

$$H(j\omega_1) = \frac{Y(j\omega_1)}{U(j\omega_1)}$$



Drei Interpretationen für H(jω) eines LTI Systems

III.)

sie ist die Fouriertransformierte der Impulsantwort h(t).

$$h(t) \leftrightarrow H(j\omega)$$



7.1.4. Energiedichtespektrum und AKF

Wir hatten bereits gezeigt, dass jedem Energiesignal u(t) mit der Fouriertransformierten $U(j\omega)$ ein Energiedichtespektrum

$$|U(j\omega)|^2 = U(j\omega)U^*(j\omega) \tag{7.20}$$

zugeordnet werden kann.



7.1.4. Energiedichtespektrum und AKF

$$|U(j\omega)|^2 = U(j\omega)U^*(j\omega)$$

Aus Gl. (7.4)

$$Y(j\omega) = H(j\omega) \cdot \int_{-\infty}^{\infty} u(\tau) e^{-j\omega\tau} d\tau = H(j\omega) \cdot U(j\omega)$$

ergibt sich das Energiedichtespektrum am Ausgang eines LTI Systems zu

$$|Y(j\omega)|^2 = |U(j\omega)|^2 \times |H(j\omega)|^2$$

(7.21)

输出能量密度谱等于输入能量密度谱和传递函数的模的平方的乘积。

Das Ausgangs-Energiedichtespektrum ist gleich dem Produkt aus dem Eingangs-Energiedichtespektrum und dem Betragsquadrat der Übertragungsfunktion.



7.1.4. Energiedichtespektrum und AKF

$$|Y(j\omega)|^2 = |U(j\omega)|^2 \times |H(j\omega)|^2$$

andererseits:

Autokorrelationsfunktion $r_{ijj}(\tau)$ und Energiedichtespektrum $|U(j\omega)|^2$, ebenso natürlich auch $r_{vv}(\tau)$ und $|Y(j\omega)|^2$ sind Fouriertransformierte zueinander!!!

$$r_{vv}(\tau) = r_{uu}(\tau) * h(\tau) * h(-\tau) = r_{uu}(\tau) * r_{hh}(\tau)$$



7.2. Einfaches Beispiel: Unbelasteter RC-Tiefpaß

Impulsantwort:

$$h(t) = \frac{1}{\tau} e^{-t/\tau} \sigma(t)$$

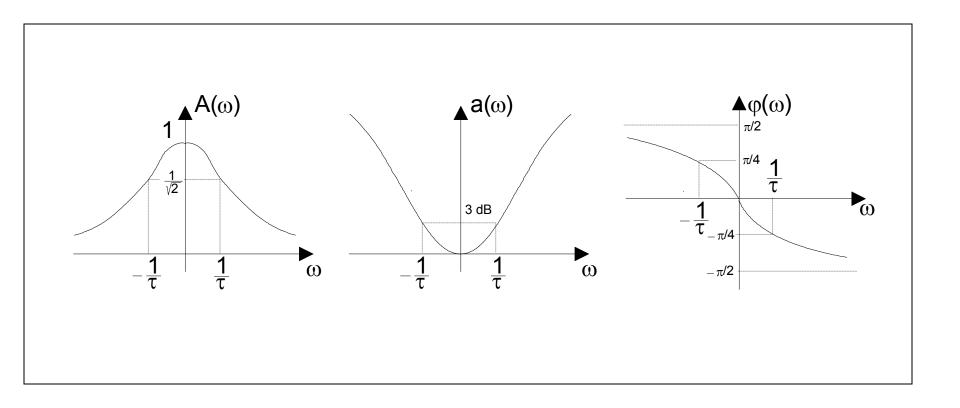
Sprungantwort:

$$h_{\sigma}(t) = (1 - e^{-t/\tau}) \sigma(t)$$

Übertragungsfunktion:

$$H(j\omega) = A_h(\omega) \cdot e^{j\phi_h(\omega)} = \frac{1}{1+j\omega\tau} = \frac{1-j\omega\tau}{1+(\omega\tau)^2}$$

Andere Größen siehe Skript!!!





7.3. Zusammenschaltung von linearen, zeitinvarianten Systemen

7.3.1 Reihenschaltung

7.3.1 Reihenschaltung

$$h(t) = h_1(t) * h_2(t)$$

Antwort auf Deltapuls

Gesamt-Übertragungsfunktion

$$H(j\omega) = H_1(j\omega) \times H_2(j\omega) , \qquad (7.31)$$

$$A_h(\omega) = A_{h1}(\omega) \times A_{h2}(\omega)$$



7.3.1 Reihenschaltung

$$A_{h}(\omega) = A_{h1}(\omega) \times A_{h2}(\omega) \tag{7.32}$$

bzw.

$$a_{h}(\omega) = a_{h1}(\omega) + a_{h2}(\omega) \tag{7.33}$$

und

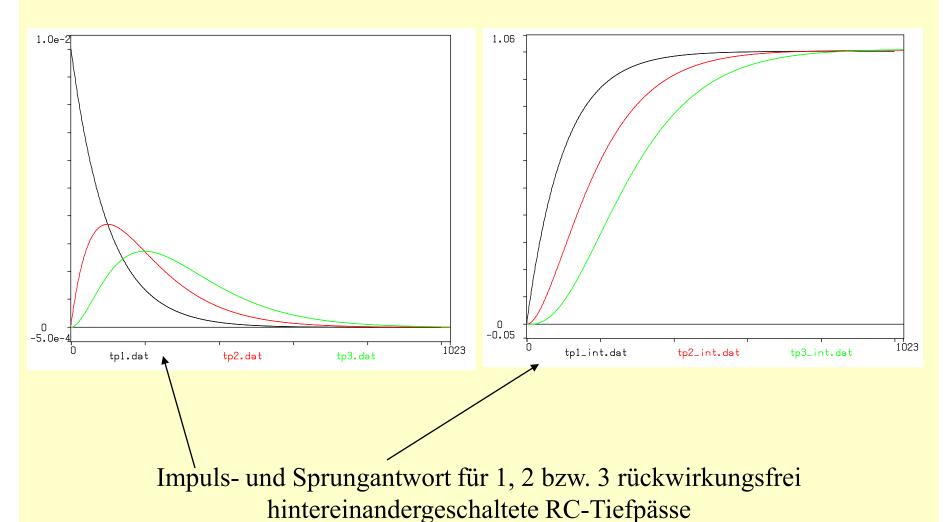
$$\varphi_h(\omega) = \varphi_{h1}(\omega) + \varphi_{h2}(\omega)$$

Bei Reihenschaltungen addieren sich also <u>Dämpfungsmaße</u> und <u>Phasengänge</u>.



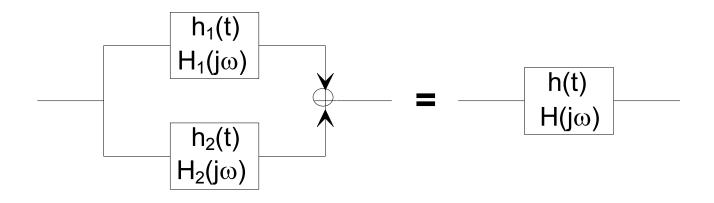
7.3.1 Reihenschaltung

Beispiel: Hintereinandergeschaltete RC-Tiefpässe





7.3.2. Parallelschaltung



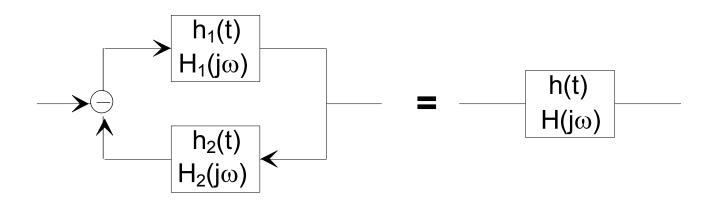
$$y(t) = u(t) * h_1(t) + u(t) * h_2(t)$$

$$h(t) = h_1(t) + h_2(t)$$

$$H(j\omega) = H_1(j\omega) + H_2(j\omega)$$



7.3.3. Rückkopplung

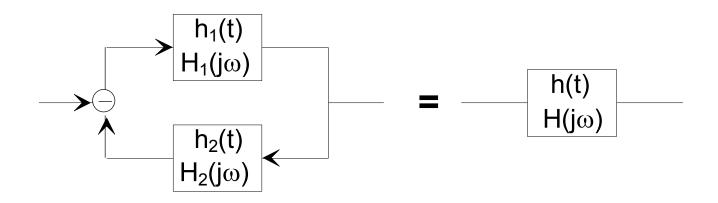


$$H(j\omega) = \frac{H_1(j\omega)}{1 + H_1(j\omega) \cdot H2(j\omega)}$$

Keine Ableitung für Impulsantwort möglich



7.3.3. Rückkopplung



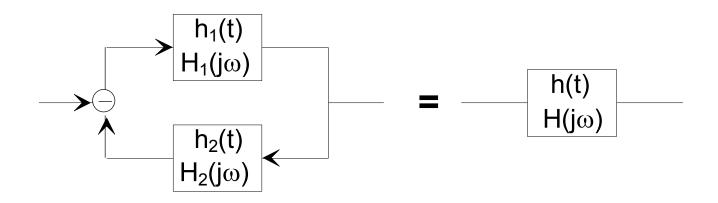
$$H(j\omega) = \frac{H_1(j\omega)}{1 + H_1(j\omega) \cdot H_2(j\omega)}$$

$$H(j\omega) \rightarrow \infty$$
 ?

Keine Ableitung für Impulsantwort möglich



7.3.3. Rückkopplung



$$H(j\omega) = \frac{H_1(j\omega)}{1 + H_1(j\omega) \cdot H_2(j\omega)}$$

$$H(j\omega) \rightarrow \infty$$
 '

Keine Ableitung für Impulsantwort möglich

