Signal und System Theorie

Fachsemester 3

Prof. Dr.-Ing. Frank Giesecke

- 16.10.2024 (Vorlesung noch nicht nachgetragen)
- 21.10.2024 (Vorlesung noch nicht nachgetragen)
- 23.10.2024 (Vorlesung noch nicht nachgetragen)

Wiederholung

1. Leistungssignale

Gleichanteil/ linearer Mittelwert/ Moment 1. Ordnung

 $\bar{x} = (cominq_soon)$

$$f(x) = \lim_{T \to \infty} \int_{-T}^{T} x^2 dt$$

2. Signalgleichleistung

(Leistung, die den Gleichanteil verursacht)

$$P_{x=} = \bar{x}^2 = m_1^2$$

- 3. mittlere Signalleistung/ quadratische Mittelwert/ Gesamt-Signalleistung/ Moment 2. Ordnung $P = \bar{x^2} = m_2 = (coming_soon)$
- 4. Effektivwert (Wurzel aus der mittleren Signalleistung) $x_{eff} = \sqrt{P} = \sqrt{x^2}$
- 5. Signalwechselleistung/ Varianz/ Zentral-Moment 2. Ordnung $P_x = \sigma^2 = \mu_2 = P_x P_{x=} = \bar{x^2} \bar{x}^2$
- $6. \ \, Standartabweichung$

 $\sigma = \sqrt{P_x} = \sqrt{\mu_2}$

Alternative Berechnung der Signalwechselleistung/ Varianz/ Zentral-Moment 2. Ordnung

$$P_x = (coming_s oon)$$

 $P_x = P_x - P_x$

Direkte Berechnung der Varianz/ Signalwechselspannung aus einem Datensatz (digital)

Fallunterscheidung linerer Mittelwert/ Gleichanteil ist bekannt oder kann exakt bestimmt wer-

oder kann exakt bes den.

 $\bar{x}istbekannt$ $\sigma^2 = P_x = \mu_2 = (coming_soon)$ $\bar{x}istun - bekannt$ $\bar{x_N} = (coming_soon)$ $\sigma^2 = P_x = (coming_soon)$

N = Anzahl der Werte

Es folgt:

Angenäherter Einheitssprung (δ delta)

(grafic is coming soon)

$$\overrightarrow{Differentation} \qquad \qquad (grafic is coming soon)$$

$$(\frac{d}{dt})$$

$$\overrightarrow{Integration} \qquad (grafic is coming soon)$$

$$\overrightarrow{Integration} \qquad (grafic is coming soon)$$

$$\rightarrow Intigrationsgrenzen$$

$$-\infty bisaktueller Zeitpunkt(t)$$

$$\sigma = (coming_soon)$$

linearer Mittelwert wird aus den N Werten bestimmt.

- 30.10.2024 (Vorlesung noch nicht nachgetragen)
- 06.11.2024 (Vorlesung noch nicht nachgetragen)
- 04.11.2024 (Vorlesung noch nicht nachgetragen)

11.11.2024

Ergänzung: Kreuzrelation

$$E_{x1x2}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) * x_2(t+\tau) * dt$$

mindestens eines der Verläufe muss ein Energiesignal sein.

Wenn beide Verläufe x_1 und x_2 Leistungssignale sind, dann:

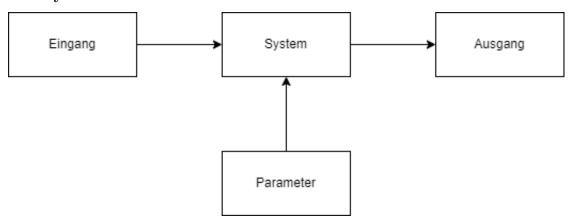
Allg. Variante:
$$P_{x_1x_2}(\tau) = \lim_{T \to \infty} x_1(t)x_2 * x_2(t+\tau) * dt$$

bei Vorliegen einer Periodizität von x_1 und x_2

$$P_{x1x2}(\tau) = \frac{1}{T} \int_0^T x(t) * x_2(t+\tau) * dt$$

entweder T als gleiche Periode bei den Verläufen oder T als gemeinsames Vielfaches der beiden Periodenduaer von x_1 und x_2

Das System



Im Zeitbereich:

z.B. Spannung $u_e(t) \to u_a(t)$ oder digital/zeitdiskret

System im Laplace Bereich

 $s = \sigma + j\omega$

(system im laplace-bereich bild fehlt wurde aber schon erstellt)

System in Frequenzbereich

System-Eigenschaften

- 4 Grundeigenschaften:
 - Linearität
 - linear
 - licht linear
 - Zeitinvarianz
 - Zeit-konstant
 - Zeit-veränderlich

- Kausalität
 - kausal
 - * statisch (speicherlos)
 - * dynamisch (mit Speicherelementen)
 - a-kausal (nicht kausal)
- Stabilität
 - Stabil
 - Grenz-Stabil
 - In-Stabil

13.11.2024 (fehlt)

war krank und muss noch nachtragen

18.11.2024 (Bilder fehlen)

die Aufzeichnung dieser Stunde habe ich auf dem Papier gemacht und muss noch nachgetragen werden.

Stabilität von Systemen

Stabil

- BIBO-Stabilität (Bounded Input - Bounded Output) → Amplitudenstabilität
- Nachweis via Beträgsfläche

$$\int_{-\infty}^{\infty} |g(t)| < \infty \to stabil$$

(äquivalent mit der Summe für zeitdiskrete Systeme)

Grenzstabil

• Anwendung: Analoger Funktionsgenerator Instabil Amplitude gegen ∞

Klassifizierung über das praktische Stromverhalten

(Ilustration Eingangssignal
$$\rightarrow$$
 Ausgangssignal (gegen 0))

 $\begin{array}{c} ({\rm Ilustration\; Eingangs signal} \rightarrow \\ {\rm Ausgangs signal\; (konstante))} \end{array}$

 $\begin{array}{c} \hbox{(Ilustration Eingangs signal} \to \\ \hbox{Ausgangs signal (gegen unendlich))} \end{array}$

Mathematisch über Laplace & z-Transformation

zeit-kontinuirlich / Laplace-Transformation:
$$g(t) \to G(s) = \frac{Zaehler(s)}{Nenner(s)}$$
 zeit-diskret / t-Transformation: $g(k) \to G(Z) = \frac{Zaehler(z)}{Nenner(z)}$

Nullsetzten des Zaehlers \to Nullstellen der Übertragungsfunktion Nullsetzten des Nenners \to Polstellen der Übertragungsfunktion

(folgt in der nächsten Vorlesung)

20.11.2024

Stabilitätsbestimmung über die Übertragungsfunktion

- analoge/zeitkontinuierliche Systeme G(s) Übertragungsfunktion s: Laplace Variable $s = \delta + j\omega$
- digitale/zeitdiskrete Systeme G(z) Übertragungsfunktion $z = Re(z) + j*Im(z) = |z|*e^{j*\phi_z}$

Nullsetzen des ZählerTerms (G(s)bzw.G(z)) liefert die Nullstellen Nullsetzen des Nenner-Terms (G(s)bzw.G(z)) liefert die Polstelle

Wenn eine Nullstelle nicht genau auf eine Polstelle fällt haben die Nullstellen keinen Einfluss auf die Stabilität.

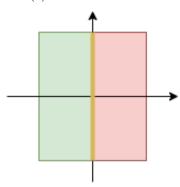
Wenn eine Nullstelle genau auf eine Polstelle fällt, wird die entsprechende Polstelle ausgelöscht.

$$G(s) = \frac{(s - s_{01}) * (s - s_{0n})}{(s - s_{p1}) * (s - s_{pn})} * K$$

Betrachtung der verbleibenden (nicht durch Nullstellen ausgelöschten) Polstellen zur Stabilitätsbestimmung

Betrachtung der Lage der Polstellen in den Ebenen

 $G(s) \to \text{s-Ebene}$



 $G(z) \to z$ -Ebene

- Polstellen link von der $j\omega$ -Achse
 - \rightarrow System ist Stabil
- mindestens eine Polstelle rechts der $j\omega$ -Achse oder mindestens eine mehrfache Polstelle auf der $j\omega$ -Achse
 - \rightarrow System ist stabil
- keine Posstelle rechts der $j\omega$ -Achse und nur einfache Polstellen (beliebiger Anzahl an unterschiedlichen Stellen)
 - \rightarrow System ist grenzstabil

- alle Polstellen innerhalb des Einheitskreises (nicht auf dem Einheitskreis)
 - \rightarrow System ist stabil
- mindestens eine Polstelle außerhalb des Einheitskreises oder mindestens eine mehrfache Polstelle auf dem Einheitskreis \rightarrow System ist stabil
- keine Polstelle außerhalb des Einheitskreises und nur einfache Polstellen (beliebiger Anzahl an unterschiedlichen Stellen) auf dem Einheitskreis
 - \rightarrow System ist grenzstabil

Bsp. Integrator

$$E \to s^{-1} \to s^{-1} \to A$$

$$G_{ges} = G_1(s) * G_2(s) = s^{-2}$$

doppelte Polstelle bei 0

 \rightarrow 2 stabile Systeme werden zusammen 1 instabiles System

Bsp. Integrator

$$E \to G_I(s) = \frac{1}{s} = s^{-1} \to A$$

2 Intigratoren in Kette:

$$E \to s^{-1} \to s^{-1} \to A$$

 $\rightarrow 2$ grenzstabile Systeme werden zusammen 1 instabiles System

Anforderung an die Systemeigenschaften zur Anwendbarkeit von Werkzeugen der Systemtheorie

Beschreibung eines Systems durch:

• Impulsantwort: g(t), g(k); Sprungantwort: h(t), h(k); Anstiegsanwort: a(t), a(k)System muss linear und zeitinvariant sein. (Kausalität und Stabilität sind beliebig)

$$h(t) = \int_0^t g(t) * d\tau$$
$$g(t) = \frac{dh(t)}{dt}$$

- Übertragungsfunktion: G < (s) (Laplace), G(z) (z-Transformation) System muss linear, zeitinvariant und kausal sein. (Stabilität spielt keine Rolle)
- Komplexer Frequenzgang $G(j\omega)$, $G(\omega)$, G(jf), G(f) bzw. G(m) System muss linear, zeitinvariant und stabil oder grenzstabil sein. (Kausalietät spielt keine Rolle)

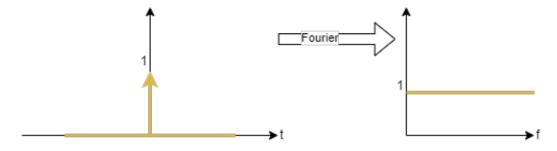
Fourier-Transformation: $g(t) \to G(j\omega)$ Diskrete-Fourier-Transformation: $g(t) \to G(m)$

Querverbindung: $G(s) \to G(j\omega), G(\omega), G(jf) \text{ oder } G(f)$ $s = \delta + j\omega \to \delta = 0$

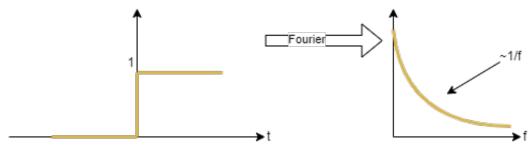
Nur bei einem stabilen oder Grenzstabilen System erlaubt.

Ausgang eines linearen und zeitinvarianten Systems zur System-Charakterisierung Deltaimpuls ist am besten geeignet weil:

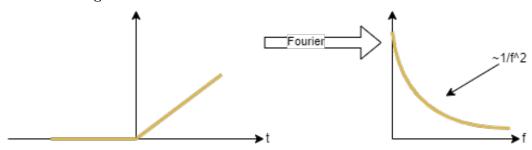
- besitzt alle Frequenzanteile
- alle Frequenzanteile haben die selbe Intensität



Einheitssprung:



Einheitsanstieg:



Ermittlung des Ausgangssignals aus einem Eingangssignal bei bekannter Impulsantwort g(t) bzw. g(k)

Eingangssignal $x(t) \rightarrow System \ g(t) \rightarrow Ausgangssignal \ y(t)$

Faltungsoperation (*):

$$y(t) = x(t) * g(t)$$

(Faltung wird durch Transformation zur komplexen Multiplikation)

$$y(t)=x(t)*g(t)=\int_{-\infty}^{\infty}x(t)\cdot g(-\tau+t)d\tau$$
 (äquivalent mit Summe für zeitdiskrete Systeme)

Kreuzkorrelation (schon mal gemacht)

$$E_{x_1x_2}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} x_1(t) * x_2(t+\tau) * dt$$

 $E_{x_1x_2}(\tau)=\int_{-\infty}^{\infty}x_1(t)*x_2(t+\tau)*dt$ (Im prinzip das selbe wie die Faltungsoperation nur mit einer anderen Intention)

27.11.2024

$$x(t) \rightarrow System mit Impulsantwort g(t) \rightarrow y(t)$$

$$y(t) = x(t) * g(t)$$

$$y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} x(\tau) \cdot g(-\tau + t) \cdot d\tau = \int_{-\infty}^{\infty} x(-\tau + t) \cdot g(\tau) \cdot d\tau$$

Beispiel Faltung

$$u_e(t) \to g(t) \to u_a(t)$$

$$\begin{array}{c|c} u_e(t) & g(t) \\ u_e(t) = 2V \cdot rect(\frac{t-3s}{4s}) & g(t) = 0.5s^{-1} \cdot rect(\frac{t-1s}{2s}) \\ \text{(Grafic fehlt)} & \text{(Grafic fehlt)} \end{array}$$

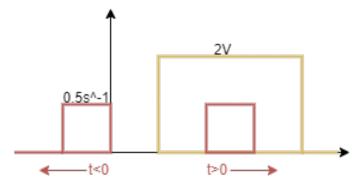
neue Variable für die Zeitachse weil
t Verschiebeparameter wird $t \to \tau$

Spiegelung einer Funktion

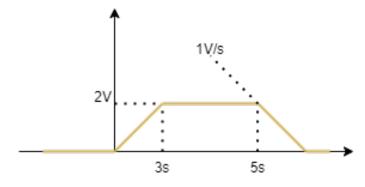
Gespiegelte Funktion über au wird um
t verschoben: Verschiebe-Richtung wird ebenfalls gespiegelt

Zeitliches Übereinanderlegen der Funktion

z.B. auf eine τ -Achse



Funktion muss sich zeitlich überlagern damit $u_a(t) > 0V$



$$u_a(1s < t < 3t) = \int_{1s}^{t+1s} 2V \cdot 0.5s^{-1} \cdot d\tau$$

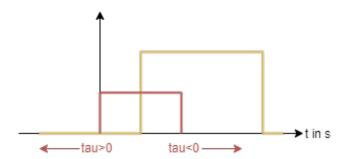
Kreuzkorrelation

$$E_{x1,x2}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} \cdot x_2(t+\tau) \cdot t$$

Unterschiede zur Faltung

- keine Umbenennung der Achsen nötig,
- $\bullet\,$ keine Spiegelung erforderlich (aber: Änderung der Verschieberichtung durch das τ)

Darstellung über einer Zeitachse



$$E_{u1,u2}(\tau = 0) = 2V \cdot 0.5V \cdot 1s = 1V^2s$$

$$E_{u1,u2}(\tau >= 1s) = 0V$$

$$E_{u1,u2}(\tau <= 5s) = 0V$$

$$E_{u1,u2}(\tau >= 1s) = 0V$$

$$E_{u1.u2}(\tau \le 5s) = 0V$$

