

Signal und System Theorie

Prof. Dr.-Ing. Frank Giesecke

28.10.2024

Wiederholung

1. Leistungssignale

Gleichanteil/ linearer Mittelwert/ Moment 1. Ordnung

$$\bar{x} = (\text{coming soon})$$

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

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

$$P = \bar{x}^2 = m_2 = (\text{coming soon})$$

4. Effektivwert (Wurzel aus der mittleren Signalleistung)

$$x_{eff} = \sqrt{P} = \sqrt{\bar{x}^2}$$

5. Signalwechselleistung/ Varianz/ Zentral-Moment 2. Ordnung

$$P_x = \sigma^2 = \mu_2 = P_x - P_{x=} = \bar{x}^2 - \bar{x}^2$$

6. Standardabweichung

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

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

$$P_x = (\text{coming soon})$$

$$P_x = P_x - P_x$$

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

Fallunterscheidung

linearer Mittelwert/ Gleichanteil ist bekannt oder kann exakt bestimmt werden.	linearer Mittelwert wird aus den N Werten bestimmt.
\bar{x} ist bekannt	\bar{x} ist unbekannt
$\sigma^2 = P_x = \mu_2 = (\text{coming soon})$	$\bar{x}_N = (\text{coming soon})$
	$\sigma^2 = P_x = (\text{coming soon})$

$N = \text{Anzahl der Werte}$

Es folgt:

Angenäherter Einheitssprung, Einheitssprung-Funktion, Einheitsimpuls-Funktion, Deltaimpuls/ Dirac-Impuls, Einheitsanstiegs-Funktion

Angenäherter Einheitssprung (δ delta)

$$\begin{array}{c|c|c}
 \begin{array}{c} \text{(grafic is coming} \\ \text{soon)} \end{array} & \begin{array}{c} \overrightarrow{\text{Differentiation}} \\ \left(\frac{d}{dt} \right) \\ \overleftarrow{\text{Integration}} \\ \Leftrightarrow \text{Intigrationsgrenzen} \\ -\infty \text{ bis aktueller Zeitpunkt}(t) \\ \sigma = (\text{coming}_{\text{soon}}) \end{array} & \begin{array}{c} \text{(grafic is coming} \\ \text{soon)} \end{array}
 \end{array}$$

****.**.2024 Vorlesung noch nicht nachgetragen**

11.11.2024

Ergänzung: Kreuzrelation

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

mindestens eines der Verläufe muss ein Energiesignal sein.
Wenn beide Verläufe x_1 und x_2 Leistungssignale sind, dann:

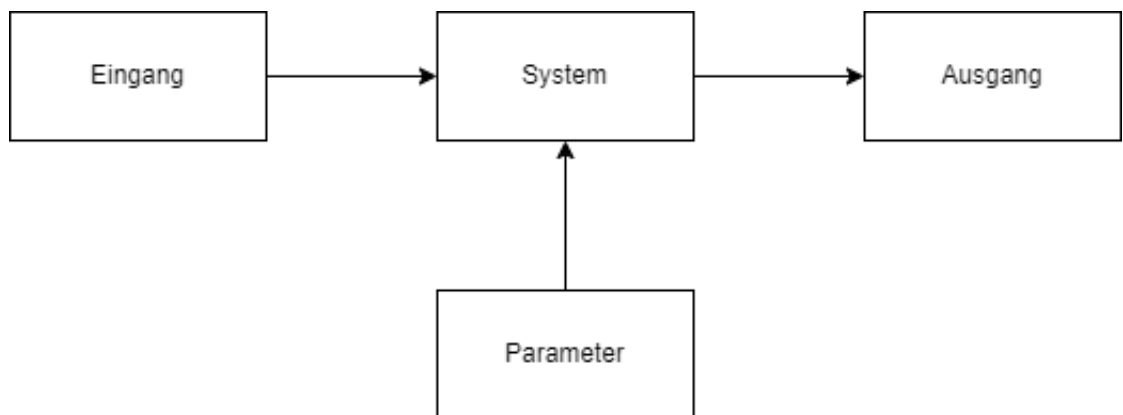
$$Allg.Variante : P_{x_1x_2}(\tau) = \lim_{T \rightarrow \infty} x_1(t)x_2 * x_2(t + \tau) * dt$$

bei Vorliegen einer Periodizität von x_1 und x_2

$$P_{x_1x_2}(\tau) = \frac{1}{T} \int_0^T x(t) * x_2(t + \tau) * dt$$

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

Das System



Im Zeitbereich:

z.B. Spannung $u_e(t) \rightarrow u_a(t)$
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)

18.11.2024 (fehlt)

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

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: z-Variable
 $z = Re(z) + j * Im(z) = |z| * e^{j*\phi_z}$

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.

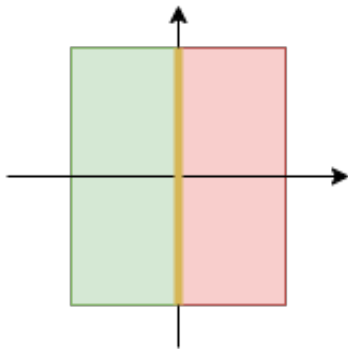
Bsp.:

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

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

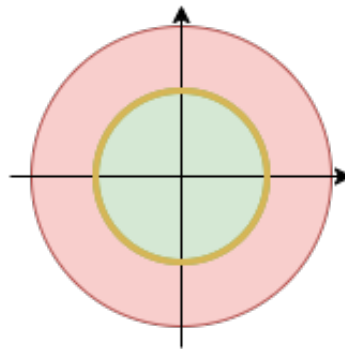
Betrachtung der Lage der Polstellen in den Ebenen

$G(s) \rightarrow s$ -Ebene



- Polstellen links von der $j\omega$ -Achse
→ System ist stabil
- mindestens eine Polstelle rechts der $j\omega$ -Achse oder mindestens eine mehrfache Polstelle auf der $j\omega$ -Achse
→ System ist instabil
- keine Polstelle rechts der $j\omega$ -Achse und nur einfache Polstellen (be-

$G(z) \rightarrow z$ -Ebene



- alle Polstellen innerhalb des Einheitskreises (nicht auf dem Einheitskreis)
→ System ist stabil
- mindestens eine Polstelle außerhalb des Einheitskreises oder mindestens eine mehrfache Polstelle auf dem Einheitskreis
→ System ist instabil

beliebiger Anzahl an unterschiedlichen Stellen)
 → System ist grenzstabil

Bsp. Integrator

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

2 Integratoren in Kette:

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

→ 2 grenzstabile Systeme werden zusammen 1 instabiles System

- keine Polstelle außerhalb des Einheitskreises und nur einfache Polstellen (beliebiger Anzahl an unterschiedlichen Stellen) auf dem Einheitskreis
 → System ist grenzstabil

Bsp. Integrator

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

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

doppelte Polstelle bei 0
 → 2 stabile Systeme werden zusammen 1 instabiles System