

# Systemtheorie

Christoph Laabs

## Abkürzungen

**SISO:** Single Input Single Output  
**MIMO:** Multiple Input, Multiple Output  
**BIBO:** Bounded Input Bounded Output  
**LTI:** Linear Time Invariant

## 1 Elektrische Elemente

$$\bullet u_R = R \cdot i_r \quad \bullet u_L = L \cdot \frac{di_L}{dt} \quad \bullet i_C = C \cdot \frac{du_C}{dt}$$

$$\bullet I_D = I_S \left( \exp\left(\frac{U_D}{nU_T}\right) - 1 \right) \bullet u_a = V_u \cdot u_e \text{ (OPV)}$$

## 2 Signale im Zeitbereich

**Linearitätsbedingungen:** Verstärkungsprinzip, Überlagerungsprinzip

- $x(t) = \hat{X} \sin(\omega t - \varphi)$
- $x(t) = x(t=0) \exp(t/T_1)$ , exponentielles Wachstum
- $x(t) = x(t=0) \exp(-t/T_1)$ , exponentielle Abnahme
- $x(t) = x(t \rightarrow \infty)(1 - \exp(-t/T_1))$ , Abnahme mit Annäherung an 1
- $c\varepsilon(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ c & t \geq 0 \end{cases}$ , Skalierte Sprungfunktion <sup>1</sup>
- $\delta(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \wedge t > 0 \\ \infty & t = 0 \end{cases}$  **idealer** Dirac-Impuls,  $A_\delta = 1$
- $\delta(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \wedge t > t_\delta \\ \hat{\delta} & 0 \leq t \leq t_\delta \end{cases}$  **realer** Dirac-Impuls,  $A_\delta = 1$ ,  
 $t_\delta = \frac{1}{\delta}$  oder  $\hat{\delta} = \frac{1}{t_\delta}$
- $x(t) = k \cdot \rho(t) = k \cdot t \cdot \varepsilon(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ kt & t \geq 0 \end{cases}$ ,  $k = \frac{dx}{dt}$ , skalierte Anstiegsfunktion, Anstieg  $k$

<sup>1</sup>Systemantwort auf Einheitssprung: Übergangsfunktion  $h(t)$

<sup>2</sup>Systemantwort auf Dirac-Impuls: Gewichtsfunktion  $g(t)$

## 2.1 Zeitverschiebung

Beispiel:  $\varepsilon(t - t_s) = \begin{cases} 0 & t < t_s \\ 1 & t \geq t_s \end{cases}$ 

$t - t_s$	nacheilend
$t + t_s$	voreilend

## 2.2 Signalkombinationen

Einschalten durch Multiplikation mit dem Einheitssprung, z. B.

$$x(t) = \varepsilon(t - t_E) - \varepsilon(t - t_A) \cdot \begin{matrix} t_E & \text{Einschaltzeit} \\ t_A & \text{Ausschaltzeit} \end{matrix}$$

Ausschalten durch Subtraktion des Ausdrucks mit Verschiebung zu  $t_A$ .

## 2.3 Diskret/kontinuierlich

Zeit Z, Werte W, Diskret D, Kontinuierlich K

	ZK	ZD
WK	alles mögliche	alle Werte zu best. Zeiten
WD	feste Werte zu allen Zeiten	feste Werte zu best. Zeiten

## 2.4 Symmetrie

- Achsensymmetrie (gerade)  $x(t) = x(-t)$
- Punktsymmetrie (ungerade)  $x(t) = -x(t)$
- Halbwellen-Symmetrie  $x(t) = x\left(t + \frac{T}{2}\right)$

## 3 Systeme im Zeitbereich

Beschreibung mit DGLn

- P-Glied**  $x_a(t) = K \cdot x_e(t)$
- D-Glied**  $x_a(t) = K \cdot \dot{x}_e(t)$
- I-Glied**  $x_a(t) = K \int x_e(t) dt \Rightarrow \dot{x}_a(t) = K_i \cdot x_e(t)$
- PT<sub>1</sub>-Glied**  $T_1 \cdot \dot{x}_a(t) + 1x_a(t) = K_p \cdot x_e(t)$
- DT<sub>1</sub>-Glied**  $T_1 \cdot \dot{x}_a(t) + 1x_a(t) = K_D \cdot \dot{x}_e(t)$
- PT<sub>2</sub>-Glied**  $T_1 T_2 \ddot{x}_a(t) + (T_1 + T_2) \dot{x}_a(t) + x_a(t) = K_p \cdot x_e(t)$

Dabei gilt

- Höchste Ableitung=Anzahl der Energiespeicher
- a<sub>0</sub>-Koeffizient muss 1 sein für die Darstellung von Zeitkonstanten und Verstärkungsfaktoren**

## 4 Systeme im Frequenzbereich

$$G(j\omega) = \frac{X_a(j\omega)}{X_e(j\omega)}$$

- $A(\omega) = |G(j\omega)| = \sqrt{\text{Re}^2 + \text{Im}^2}$ , Amplitudengang
- $A_{\text{dB}} = 20 \lg |G(j\omega)|$ , logarithmischer Amplitudengang
- $\varphi(\omega) = \arctan\left(\frac{\text{Im}(G(j\omega))}{\text{Re}(G(j\omega))}\right)$ , Phasengang
- $\omega_g$ =Grenzfrequenz, bei der  $A_{\text{dB}}$  um 3 dB gefallen ist

### 4.1 Frequenzfilterung

- Tiefpass (TP), Hochpass (HP); eine Grenzfrequenz  $\omega_g$
- Bandpass (BP), Bandstopp (BS); untere und obere  $\omega_g$
- Achtung: Folgeimpedanzen**, Lösung: Spannungsfolger (Abkopplung vom Erzeuger)

**Bandpass:** HP+TP,  $\omega_{gHP} < \omega_{gTP}$

**Bandstopp:** HP || TP,  $\omega_{gHP} > \omega_{gTP}$

„Passt eine  $f$  nicht durch TP, dann durch HP oder gar nicht.“

#### 4.1.1 Frequenzfilter höherer Ordnung

Je höher die **Flankensteilheit**  $s$  des Amplitudengangs im Sperrbereich, desto höher die Filterordnung.  $s = n \cdot (-20 \text{ dB})$   
 Frequenzfilter höherer Ordnung ergeben sich durch Kaskadierung von Filtern niedrigerer Ordnung.

- Tiefpass:  $\omega_{g\text{Einzel}} = \frac{\omega_{g\text{Kaskade}}}{\sqrt{2^{1/n} - 1}}$
- Hochpass:  $\omega_{g\text{Einzel}} = \omega_{g\text{Kaskade}} \sqrt{2^{1/n} - 1}$

**Filterarten:**

- Butterworth: akzeptables Trennverhalten, Überschwingen der Sprungantwort größer mit der Ordnung
- Bessel: optimales Rechteckübertragungsverhalten, Überschwingen verringert sich mit Ordnung
- Chebyshev: gutes Trennverhalten, Nachteil im BP-Bereich

## 5 Fouriersynthese

- $f_0 \dots$  Grundfrequenz, 1. harmonische Schwingung
- $f = n \cdot f_0 \dots n$ -te harm. Schw.,  $(n-1)$ -te Oberschwingung
- $\omega_0 = 2\pi f \dots$  Grundkreisfrequenz

Überlagerung harmonischer Funktionen rekonstruiert sämtliche Signalformen.

## 5.1 Reelle Fourier-Reihen

$$f(t) = \frac{a_0}{2} + \sum_{n=1}^{\infty} [a_n \cos(n\omega_0 t) + b_n \sin(n\omega_0 t)]$$

**Konvergenzkriterium:** Abbruch, wenn die Amplitude einer harmonischen <5% der Amplitude der Grundschwingung beträgt.

**Konvergenz:** Je steiler die Flanke, desto langsamer konvergiert die Fourier-Reihe. Je steiler die Flanke, desto höher die Frequenzen.

**Berechnung:**  $a_0 = \frac{1}{T} \int_0^T f(t) dt$

$$a_n = \frac{1}{T} \int_0^T f(t) \cos(n\omega t) dt \quad b_n = \frac{1}{T} \int_0^T f(t) \sin(n\omega t) dt$$

*Gerade/ungerade Funktion:* nur über  $T/2$  integrieren und Ergebnis verdoppeln

## 5.2 Komplexe Fourier-Reihen

$$\cos(\omega t) = \frac{e^{j\omega t} + e^{-j\omega t}}{2} \quad \sin(\omega t) = \frac{e^{j\omega t} - e^{-j\omega t}}{2j}$$

$$f(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n e^{nj\omega_0 t} \quad C_n = \frac{1}{T} \int_0^T f(t) e^{-nj\omega_0 t} dt$$

$$C_0 = \frac{a_0}{2} \quad C_n = \frac{1}{2} (a_n + jb_n)$$

Die diskrete Amplitudenverteilung geht in die **Amplitudendichte**  $F(j\omega)$  über.

## 5.3 Fourier-Transformation

$$\mathcal{F} : F(j\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} f(t) e^{-j\omega t} dt$$

$$\mathcal{F}^{-1} : f(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} F(j\omega) e^{j\omega t} d\omega$$

**Klirrfaktor:** Maß für Verzerrung (Abweichung von der Sinusform). Auch Oberschwingungsgehalt.

$$k = \sqrt{\frac{\sum_{n=2}^{\infty} Y_n^2}{\sum_{n=1}^{\infty} Y_n^2}} = \sqrt{1 - \frac{Y_1^2}{Y^2 - Y_0^2}} \quad k = \sqrt{1 - g^2} \quad g = \frac{\hat{x}}{X}$$

**THD:** Harmonische Gesamtverzerrung, Verhältnis der Effektivwerte aller Oberschwingungen zum Effektivwert der Grundschwingung.

$$THD = \frac{k}{g} = \frac{k}{\sqrt{1 - k^2}} = \frac{\sqrt{\sum_{n=2}^{\infty} Y_n^2}}{Y_1} = \sqrt{\sum_{n=2}^{\infty} HD_n^2}$$

**Signal-Bandbreite:**  $b_f = f_{\max} - f_{\min}$

### 5.3.1 DFT

$$F(jk) = \frac{1}{N} \sum_{n=0}^{N-1} f(n) e^{-j \frac{2\pi n k}{N}}$$

Zu zeitdiskreten Abtastwerten.

$N$	Gesamtanzahl Messwerte
$n$	Laufvariable der Messwerte
$f(n)$	Funktionswerte der zeitdiskr. Messw.
$k$	Laufvariable der diskreten Frequenzanteile
$F(jk)$	Funktionswerte der diskreten Frequenzanteile

**Frequenzauflösung:**  $\Delta f = \frac{f_A}{N-1}$  zu  $f = k \cdot \Delta f$

Die maximal berechenbare Frequenz ist die Abtastrate.

### 5.3.2 FFT

Die Anzahl der Rechenoperationen bei der DFT ist bei  $N$  abgetasteten Frequenzen gleich  $N^2$ . Bestimmte Operationen werden mehrfach ausgeführt, die FFT vermeidet das.

## 6 Systeme im Laplace-Bereich

$$G(s) = \frac{X_a(s)}{X_e(s)} \quad s = \sigma + j\omega$$

$$\mathcal{L} : F(s) = \int_0^{\infty} f(t) e^{-st} dt$$

$$\mathcal{L}^{-1} : f(t) = \frac{1}{2\pi j} \int_{\sigma - \infty}^{\sigma + \infty} F(s) e^{st} ds$$

**Eigenschaften:**

- Verstärkung  $\mathcal{L} \{K \cdot f(t)\} = K \cdot F(s)$
- Überlagerung  $\mathcal{L} \{f_1(t) + f_2(t)\} = \mathcal{L} \{f_1(t)\} + \mathcal{L} \{f_2(t)\}$
- Verschiebung  $\mathcal{L} \{f(t - t_s)\} = e^{-st_s} \cdot F(s)$
- Ähnlichkeit  $\mathcal{L} \{f(at)\} = \frac{1}{a} F\left(\frac{s}{a}\right)$
- Differenziation  $\mathcal{L} \left\{ \frac{d^n f(t)}{dt^n} \right\} = s^n \cdot F(s) - \sum_{i=1}^n s^{n-i} \frac{d^{(i-1)} f(t)}{dt^{(i-1)}} \Big|_{t=0+}$
- Integration  $\mathcal{L} \left\{ \int_0^t f(t') dt' \right\} = \frac{1}{s} F(s)$ , n-fache Integration  $\mathcal{L} \left\{ \frac{1}{(n-1)!} \int_0^t (t-t')^{n-1} f(t') dt' \right\} = \frac{1}{s^n} F(s)$
- Faltung  $\mathcal{L} \{f_1(t) * f_2(t)\} = F_1(s) \cdot F_2(s)$

**Grenzwertsätze:**

- Anfangswertsatz  $f(t=0) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s)$

- Endwertsatz  $f(t \rightarrow \infty) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$

*Laplace-Transformation des Dirac-Impulses:*

$U_e = 200 \text{ V}$  mit  $t_A = 0.05 \text{ s}$ . Daraus folgt  $A_\delta = 1 \text{ Vs}$ .

$\mathcal{L} \{A_\delta \cdot \delta(t)\} = 1 \text{ Vs} \cdot 1$

**Achtung:** Einheit s nicht mit der Laplace-Variablen verwechseln!

## 6.1 Pole und Stabilität

Nennerpolynom = 0 liefert charakteristische Gleichung des Systems. **Die Lage der Pole gibt Aufschluss über die Stabilität des Systems.**

**Stabilität:** Systemantwort auf einen Dirac-Impuls führt zu einer stabilen Ruhelage. Ein System ist **stabil, wenn alle Pole von  $G(s)$  in linken s-Halbebene liegen**. Besitzen Pole Imaginärteile, ist die Systemantwort schwingend.

## 6.2 Inverse Laplace-Transformation

Ablauf: Partialbruchzerlegung, Inverse-Laplace-Transformation  
**Heaviside-Verfahren:**

$$\text{Einfache Pole: } F(s) = \sum_{i=1}^n \frac{A_i}{s - p_i}$$

$$\text{k-fache Pole: } F(s) = \dots + \sum_{j=0}^{k-1} \frac{A_{i-(k-j)}}{(s - p_i)^{k-j}} + \dots$$

$i$	Laufvariable verschiedener Pole
$k$	Anzahl der mehrfachen gleichen Pole
$j$	Laufvariable der mehrfachen gleichen Pole

$$A_{i-(k-j)} = \frac{1}{j!} \frac{d^j [F(s) \cdot (s - p_i)^k]}{ds^j} \Big|_{s=p_i}$$

Für komplexe Pole wird ähnlich verfahren. Bei „Zuhalten“ eines Linearfaktor Berechnung erneut für konjugiert komplexen Pol ausführen.

## 7 Zeitdiskrete Signale

### 7.1 Abtasttheorem

**Abtastrate:**  $f_A = \frac{1}{\Delta t_A}$  und  $f_A > 2 \cdot f_{\text{Signal}}$

**Dabei müssen Oberwellen beachtet werden!**

**Aliasing** liegt vor, wenn existente Frequenzen falsch erkannt werden.