# Formelsammlung Lineare Systeme und Regelung

Mario Felder Michi Fallegger

17. Juni 2014

## Inhaltsverzeichnis

1	Reg	elungstechnik 1
	1.1	Regelkreis
	1.2	Systeme
	1.3	Linearisierung
		1.3.1 Arbeitspunkt festlegen
		1.3.2 Linearisierung um Arbeitspunkt 4
	1.4	Stabilität
		1.4.1 Hurwitz-Kriterium 4
		1.4.2 Nyquist-Kriterium
	1.5	Amplituden- und Phasenreserve 6
		1.5.1 Totzeitreserve
	1.6	Kompositionen von Grundelementen 8
	1.7	Stationärer Fehler
	1.8	Reglerelemente
		1.8.1 Übersicht
		1.8.2 $P$ -Glied
		1.8.3 $PT_1$ -Glied
		1.8.4 $PT_2$ -Glied
		1.8.5 $PT_t$ -Glied
		1.8.6 $D$ -Glied
		1.8.7 $DT_1$ -Glied
		1.8.8 $PD$ -Glied
		1.8.9 $PDT_1$ -Glied
		1.8.10 $PPT_1$ -Glied
		1.8.11 $I$ -Glied
		1.8.12 $IT_1$ -Glied

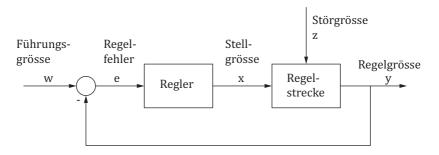
#### INHALTSVERZEICHNIS

		1.8.14	$PI ext{-Glied}$	17 18 18
2	Sys	teme u	and Signale	19
	2.1	Signale	e	19
		2.1.1	Definition	19
		2.1.2	Einheitssprung	19
		2.1.3	Eigenschaften	19
		2.1.4	Operationen	20
	2.2	System	ne	22
		2.2.1	Eigenschaften	22
	2.3	Dirac-	Delta-Funktion	24
		2.3.1	Ausblendefunktion	24
		2.3.2	Verallgemeinerte Ableitung	24
3	Lap	lace Tr	ransformation	25
	3.1		tion	25
		3.1.1	Konvergenzbereich	25
	3.2	Eigens	chaften der Laplace-Transformation	26
	3.3		lbruchzerlegung	27
		3.3.1	Rationale Funktionen mit einfache Polen	28
		3.3.2	Rationale Funktionen mit mehrfachen Polen	28
	3.4	Lösen	von Differentialgleichungen	28
	3.5		ragungsgleichung LZI-Systemen	29
	3.6	Faltun		30
		3.6.1	Gewichtsfunktion	30
		3.6.2	Impulsantwort	30
		3.6.3	Sprungantwort	31
		3.6.4	Anfangswertsatz	31
		3.6.5	Endwertsatz	31
		3.6.6	Stabilität	32
4	Fou	rier-Tr	ransformation	33
5	Teil	$\mathbf{system}$	ne	35
		-	rsche Regel	36

## Kapitel 1

## Regelungstechnik

## 1.1 Regelkreis



#### Merkmale:

- $\bullet\,$  Erfassen der Regelgrösse y
- Vergleich von Führungs- und Regelgrösse
- Angleichen der Regelgrösse an die Führungsgrösse in Wirkungskreis

Führungsübertragungsverhalten:

$$G(s) = \frac{G_R \cdot G_S}{1 + G_R \cdot G_S}$$

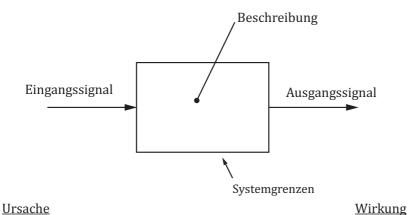
Störübertragungsverhalten (Störung zwischen Regler und Strecke):

$$G_{z1}(s) = \frac{G_S}{1 + G_R \cdot G_S}$$

Störübertragungsverhalten (Störung nach Strecke):

$$G_{z2}(s) = \frac{1}{1 + G_R \cdot G_S}$$

## 1.2 Systeme



Signale sind rückwirkungsfrei, also eingeprägte Grössen.



Nr.	Bsp	Klassifikation
1	$y(t) = \cos t \cdot x(t)$	statisch
2	$\frac{dy(t)}{dt} = -\cos(y(t)) + x(t)$ $\frac{dy(t)}{dt} = -y(t) + x(t)$	dynamisch
3	$\frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} = -y(t) + x(t)$	zeitkontinierlich
4	$y((k+1)\tau) = -y(k \cdot \tau) + x(k \cdot \tau)$	zeitdiskret
5	$y(t) = \cos(x(t-\tau))$	kausal
6	$y(t) = \cos(x(t+\tau))$	nicht kausal
7	$\frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} = -3y(t) + x(t)$	zeitinvariant
_ 8	$\frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} = -\cos t \cdot y(t) + x(t)$	zeitvariant
9	$\frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} = -y(t) + x(t)$	linear
10	$\frac{dy(t)}{dt} = -y^2(t) + x(t)$	nicht linear
11	$\frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} = -y(t) + x(t)$	endlich-dimensional
12	$\frac{\partial y(t)}{\partial t} = -\frac{\partial}{\partial x}y(x,t) + x(t)$	unendlich-dimensional
13	$y(t) = t \cdot \cos^2 t \cdot x(t)$	single input/output
14	$\begin{bmatrix} y_1(t) \\ y_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -3 & \sin(t) \\ t & -1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$	multiple input/output

## 1.3 Linearisierung

Approximation durch Gerade:

$$f(\bar{x} + \Delta x) \approx (\bar{x}) + \frac{\mathrm{d}f}{\mathrm{d}x}\Big|_{\bar{x}} \cdot \Delta x$$

## 1.3.1 Arbeitspunkt festlegen

Im stationären Zustand gilt:

$$\frac{\mathrm{d}^n}{\mathrm{d}t^n} = 0$$

Für das Eingangssignal u(t) und das Ausgangssignal y(t):

$$h(t) = \bar{y} + \Delta y(t)$$
 ,  $u(t) = \bar{u} + \Delta u(t)$ 

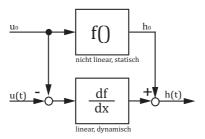
#### 1.3.2 Linearisierung um Arbeitspunkt

Es gilt:

$$D(y^{(n)}, y^{(n-1)}, \dots, \dot{y}, y, u^{(m)}, u^{(m-1)}, \dots, \dot{u}, u) = 0$$

D kann am Punkt  $\bar{y}, \bar{u}$  approximiert werden durch:

$$\frac{\partial D}{\partial y^{(n)}} \bigg|_{\frac{\bar{y}}{\bar{u}}} \cdot \Delta y^n + \dots + \frac{\partial D}{\partial \dot{y}} \bigg|_{\frac{\bar{y}}{\bar{u}}} \cdot \Delta \dot{y} + \frac{\partial D}{\partial y} \bigg|_{\frac{\bar{y}}{\bar{u}}} \cdot \Delta y + \frac{\partial D}{\partial u^{(n)}} \bigg|_{\frac{\bar{y}}{\bar{u}}} \cdot \Delta u^n + \dots + \frac{\partial D}{\partial u} \bigg|_{\frac{\bar{y}}{\bar{u}}} \cdot \Delta u = 0$$



### 1.4 Stabilität

Grundlegendes Stabilitätskriterium für LZI-Glieder:

Ein LZI-Glied ist genau dann stabil, wenn die n Nullstellen des Nennerpolynoms sämtliche negative Realteile haben. In der komplexen s-Ebene müssen die Nullstellen sämtlich links von der imaginären Achse liegen.

### 1.4.1 Hurwitz-Kriterium

Das Polynom  $N(s) = a_0 + a_1 s + a_2 s^2 + a_n s^n = 0$  ist nur dann stabil, wenn alle Koeffizienten  $a_0, a_1, a_2, \dots a_2$  ungleich null sind und ein

positives Vorzeichen haben. Zusätzlich müssen alle n Linieardeterminanten positiv sein (mit n Zeilen und n Spalten).

$$D_n = \begin{pmatrix} a_1 & a_3 & a_5 & a_7 & \dots \\ a_0 & a_2 & a_4 & a_6 & \dots \\ 0 & a_1 & a_3 & a_5 & \dots \\ 0 & a_0 & a_2 & a_4 & \dots \\ 0 & 0 & a_1 & a_3 & \dots \\ 0 & 0 & a_0 & a_2 & \dots \\ \dots & \dots & \dots \end{pmatrix}$$

Mit den jeweiligen Unterdeterminanten (für den fall n = 3):

$$D_{1} = \begin{vmatrix} a_{1} \end{vmatrix} = a_{1} > 0$$

$$D_{2} = \begin{vmatrix} a_{1} & a_{3} \\ a_{0} & a_{2} \end{vmatrix} = a_{1}a_{2} - a_{3}a_{0} > 0$$

$$D_{3} = \begin{vmatrix} a_{1} & a_{3} & 0 \\ a_{0} & a_{2} & 0 \\ 0 & a_{1} & a_{3} \end{vmatrix} = a_{3}D_{2} > 0$$

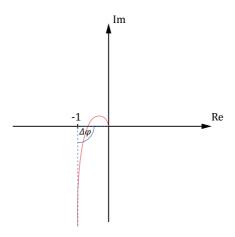
Die letzte Determinante erfüllt jeweils zwangsmässig die Bedingung.

### 1.4.2 Nyquist-Kriterium

Das Stabilitätskriterium nach Nyquist beurteil die Stabilität eines Regelkreises aus dem Velrauf des **Frequenzgangs des offenen Regelkreises**. Das Nyquist-Kriterium betrachtet die Ortskurve gegenüber dem Punkt -1 auf der reelen Achse. Dabei wird die Winkeländerung von  $\omega=0 \to \omega=\infty$  betrachtet. Dabei muss folgende Beziehung erfüllt sein, damit das Regelsystem stabil ist:

$$\Delta \varphi = i_k \cdot \frac{\pi}{2} + r_k \cdot \pi$$

 $r_k$ : Anzahl Polstellen mit positivem Realteil  $i_k$ : Anzahl Polstellen auf der imaginären Achse



## 1.5 Amplituden- und Phasenreserve

Die Amplitudenreserve  $A_R$  ist ein Mass für den Abstand der Ortskurve  $G_O(\mathrm{j}\omega)$  vom Punkt -1 in Richtung der reelen Achse. Die Kreisfrequenz an der Stelle, an der  $G_O(\mathrm{j}\omega)$  die reelle Achse schneidet, heisst Phasenschnittkreisfrequenz  $\omega_\pi$ .

Definition Amplitudenreserve:

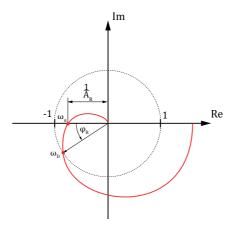
$$A_R = \frac{1}{|G_O(\mathrm{j}\omega_\pi)|} \qquad \text{Stabilitätsbedingung: } A_R > 0.$$

Die Phasenfrequenz  $\varphi_R$  ist der Winkel zwischen der negativ-reellen Achse und dem Punkt, an dem die Ortskurve  $G_O(j\omega)$  den Einheitskreis schneidet. Die Kreisfrequenz im Schnittpunkt heisst Durchtrittskreisfrequenz  $\omega_D$ .

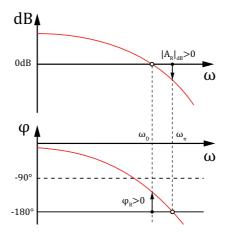
Definition Phasenreserve:

$$\varphi_R = \angle G_O(j\omega_D) + \pi$$
 Stabilitätsbedingung:  $\varphi > 0$ .

Ablesen von der Ortskurve:



Ablesen vom Bodediagramm:



#### 1.5.1 Totzeitreserve

Die Totzeitreserve  $T_{tR}$  ist eine zusätzliche Totzeit, die in einem Regelkreis auftreten darf, ohne dass der Regelkreis instabil wird. Definition Todzeitreserve:

$$T_{tR} = \frac{\varphi_R}{\omega_D}$$

## 1.6 Kompositionen von Grundelementen

Betrachten der Verkettung:

Allgemeine Übertragungsfunktion:

$$G(s) = k \frac{s^n \cdot (1 + sT_1)^n \dots}{s^m \cdot (1 + sT_2)^m (1 + 2dTs + s^2T^2) \dots} \cdot e^{-sT}$$

	1	1	
Anteil	Bode	Ortskurve	Sprungantwort
k	dB <sub>A</sub> 29 log(t)	k Re	h(t)
$s^n$	D (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	n=1  n=2  Re n=3	h(t)
$\frac{1}{s^m}$	m - 2008/dek	m=2 Re m=1	h(t) m=2/m=1
(1 - T)n	T 1 2008/dek	n - 90° Re	↑ ↑
$\frac{(1+sT)^n}{\frac{1}{(1+sT)^m}}$	T m - 20011/dek	/m90*	h(t) <sub>m=2</sub> <sub>m=1</sub>
$e^{-sT}$	φ	1 Re	h(t)

### 1.7 Stationärer Fehler

Der stationäre Fehler ist die Differenz zwischen Führungsgrüsse w(t) und Regelgrösse y(t) zum Zeitpunkt  $t=\infty$ :

$$e(\infty) = w(\infty) - y(\infty)$$

Diese Grösse kann über den Laplace Endwertsatz berechnet werden:

$$e(\infty) = \lim_{s \to 0} s \cdot E(s) = \lim_{s \to 0} s \cdot (W(s) - Y(s))$$

## 1.8 Reglerelemente

## 1.8.1 Übersicht

PN-Plan	Ħ		$\stackrel{\times}{\xrightarrow{\times}} \stackrel{\times}{\xrightarrow{\times}} H^{g}$	fl.	$\stackrel{Im}{\longrightarrow} Re$
Ortsk.	$ \begin{array}{c} Im \\ \downarrow \\ \hline \times \\ Re \end{array} $	$\bigcap_{K_PRe}^{Im}$	$\downarrow Im \\ K_PRe$	$\bigcap_{K_P} K_P$	$\stackrel{Im}{\longrightarrow} Re$
Bode	$\varphi \qquad \varphi \qquad  g  \qquad \qquad  g  $	$\varphi \qquad \varphi \qquad \varphi \qquad  g $	$\varphi \qquad \varphi \qquad \varphi \qquad  g $	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\beta = \frac{ g }{\omega}$ $\omega \longrightarrow 00^{\circ}$ $\omega \longrightarrow 00^{\circ}$
G(s)	$K_P$	$\frac{K_P}{1+sT_1}$	$\frac{K_{P}.\omega^2}{\omega_0^2 + 2d\omega_0 \cdot s + s^2}$	$K_P\cdot \mathrm{e}^{-sT_t}$	$K_{D-s}$
h(t)					<b>←</b>
Name	P	$PT_1$	$PT_2$	$PT_t$	D

PN-Plan	$-\frac{1}{x_1} \bigoplus_{k=1}^{Im} Re$	$-\frac{1}{\Phi_1} \longrightarrow Re$	$ \begin{array}{c c}  & Im \\  & \xrightarrow{-\frac{1}{1}} \\  & \xrightarrow{\times} & \xrightarrow{0} \\  & & \xrightarrow{-\frac{1}{1}} & Re \end{array} $	$ \begin{array}{c c}  & Im \\  & \overline{-1} \\  & \overline{-1} \\  & -\overline{1} \\  & -\overline{1} \\  & -\overline{1} \end{array} $	$\stackrel{fm}{\longleftrightarrow} Re$
Ortsk.	$\bigcap_{i \in \mathcal{A}_i} Im$	$ \begin{array}{c} Im \\ \uparrow \\ \end{array} $	$\bigcap_{i=1}^{Im} Re$	$\bigcap_{i=1}^{Im} Re$	$ \downarrow Im $ $ \uparrow Re $
Bode	$\omega \longleftrightarrow \varphi \qquad 00^{\circ} \longleftrightarrow \varphi \qquad 00^{\circ}$	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	000000000000000000000000000000000000	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
G(s)	$\frac{K_{D-8}}{1+sT_1}$	$K_p \cdot (1+sT_V)$	$K_P \cdot rac{1+T_V}{1+sT_1} \;,\; T_V > T_1$	$K_{p} \cdot rac{1+T_{V}}{1+sT_{1}} \; , \; T_{V} < T_{1}$	$K_I \cdot rac{1}{s}$
h(t)					
Name	$DT_1$	PD	$PDT_1$	$PPT_1$	I

PN-Plan	$ \begin{array}{c} I_{11} \\ \xrightarrow{T_{11}} \\ & \end{array} $ $ \begin{array}{c} I_{11} \\ & \end{array} $ $ \begin{array}{c} Re \end{array} $	$ \begin{array}{c} -\frac{1}{T_1} \\ -\frac{1}{2} \end{array} $ Re	$\uparrow Im$ $\bullet \bullet \bullet \\ \bullet \\$	$\stackrel{Im}{\longleftrightarrow} Re$
Ortsk.	$ \begin{array}{c} Im \\ \downarrow \\ \downarrow \\ \downarrow \\ \downarrow \\ \downarrow \\ Re \end{array} $		$\stackrel{Im}{\longrightarrow} Re$	$Im \\ Re$
Bode	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$0 \qquad 0 \qquad$	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
G(s)	$\frac{K_I}{s\cdot(1+sT_I)}$	$K_P \cdot \left(1 + \frac{1}{sT_N}\right)$	$K_P\cdot \left(1+rac{1}{sT_N}+sT_V ight)$	$K_{P}\cdot\left(1+rac{1}{c_{T}}+rac{s_{TV}}{1-1} ight)$
h(t)	$\stackrel{\textstyle \bigwedge}{\longleftarrow}$			
Name	$IT_1$	IA	PID	$PIDT_1$

#### **1.8.2** *P***-Glied**

DGL: 
$$y(t) = K_P \cdot w(t)$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

#### 1.8.3 $PT_1$ -Glied

DGL: 
$$T_1 \cdot \dot{y}(t) + y(t) = K_n \cdot u(t)$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

## 1.8.4 $PT_2$ -Glied

DGL: 
$$\ddot{y}(t) + 2d\omega \cdot \dot{y}(t) + y = K_p \cdot u(t)$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

#### 1.8.5 $PT_t$ -Glied

DGL: 
$$y(t) = K_p \cdot u(t - T_t)$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

#### KAPITEL 1. REGELUNGSTECHNIK

#### **1.8.6** *D***-Glied**

DGL: 
$$y(t) = K_D \cdot \dot{u}(t)$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

#### 1.8.7 $DT_1$ -Glied

DGL: 
$$T_1 \cdot \dot{y}(t) + y(t) = K_D \cdot \dot{u}(t)$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

#### **1.8.8** *PD***-Glied**

DGL: 
$$y(t) = K_p \cdot (T_V \cdot \dot{u}(t) + u(t))$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

### 1.8.9 $PDT_1$ -Glied

DGL: 
$$T_1 \dot{y}(t) + y(t) = K_p \cdot (T_V \cdot \dot{u}(t) + u(t)), T_V > T_1$$

Übertragungsfunktion: 
$$G(s) = K_P$$

Sprungantwort: 
$$h(t) = K_P$$

### 1.8.10 $PPT_1$ -Glied

DGL: 
$$T_1 \dot{y}(t) + y(t) = K_p \cdot (T_V \cdot \dot{u}(t) + u(t)), T_V < T_1$$

Übertragungsfunktion:  $G(s) = K_P$ 

Sprungantwort:  $h(t) = K_P$ 

#### 1.8.11 *I*-Glied

DGL:  $\dot{y} = K_I u(t)$ 

Übertragungsfunktion:  $G(s) = K_P$ 

Sprungantwort:  $h(t) = K_P$ 

### 1.8.12 $IT_1$ -Glied

DGL:  $T_1 \cdot \ddot{y}(t) + \dot{y}(t) = K_I \cdot u(t)$ 

Übertragungsfunktion:  $G(s) = K_P$ 

Sprungantwort:  $h(t) = K_P$ 

#### **1.8.13** *PI*-Glied

DGL:  $y(t) = K_P \cdot \left( u(t) + \frac{1}{T_N} \int u(t) dt \right)$ 

Übertragungsfunktion:  $G(s) = K_P$ 

Sprungantwort:  $h(t) = K_P$ 

#### KAPITEL 1. REGELUNGSTECHNIK

#### 1.8.14 *PID*-Glied

DGL: 
$$y(t) = K_P \cdot \left( u(t) + \frac{1}{T_N} \int u(t) dt + T_V \cdot \dot{u}(t) \right)$$

Übertragungsfunktion:  $G(s) = K_P$ 

Sprungantwort:  $h(t) = K_P$ 

### 1.8.15 $PIDT_1$ -Glied

DGL: 
$$T_1 \cdot \dot{y}(t) + y(t) = K_P \cdot \left( \frac{T_1 + T_N}{T_N} u(t) + \frac{1}{T_N} \int u(t) dt + (T_1 + T_V) \cdot \dot{u}(t) \right)$$

Übertragungsfunktion:  $G(s) = K_P$ 

Sprungantwort:  $h(t) = K_P$ 

## Kapitel 2

## Systeme und Signale

## 2.1 Signale

#### 2.1.1 Definition

Ein Signal ist eine (reelle) Funktion:

$$u: \mathbb{R} \to \mathbb{R}$$

### 2.1.2 Einheitssprung

Der Einheitssprung wird in der Technik oft gebraucht und ist folgendermassen definiert:

$$\sigma := \begin{cases} 1 & \text{für alle } t \ge 0 \\ 0 & \text{für alle } t < 0. \end{cases}$$

Eine weitere Bezeichnung lautet H(t), Heaviside-Funktion.

#### 2.1.3 Eigenschaften

**Sprungstelle:** Ist eine Funktion u(t) in einem Punkt  $t_0$  definiert aber unstetig, so heisst  $t_0$  eine Sprungstelle von u(t).

Wenn die einseitigen Grenzwerte  $\lim_{t \nearrow t_0} u(t)$  und  $\lim_{t \searrow t_0} u(t)$  existieren und endlich sind, so heisst die Sprungstelle endlich.

**Knickstelle:** Ist u(t) in  $t_0$  stetig, aber nicht differenzierbar, so wird  $t_0$  Knickstelle genannt.

**Sprungstetig:** Eine Funktion, die bis auf endliche Sprung- und Knickstellen überall differenzierbar ist, wird sprungstetig genannt.

**Gerade:** Eine Funktion u(t) ist gerade, falls ihr Graph achsensymmetrisch zur u-Achse ist:

$$u(-t) = u(t)$$
 für alle  $t$ 

**Ungerade:** Eine Funktion u(t) ist ungerade, falls ihr Graph punktxymmetrisch zum Ursprung ist:

$$u(-t) = -u(t)$$
 für alle  $t$ 

Kausale Signale: Dies sind Funktionen, die vor einem Zeitpunkt  $t_0$  Null sind. (Bsp. der Einheitssprung)

**Beschränkt:** Ein Signal u(t) heisst beschränkt, falls u dem Betrage nicht beliebig grosse Werte annimmt:

$$|u(t)| \le M_u$$
 für alle  $t$ .

#### 2.1.4 Operationen

#### Vertärkung / Amplifizierung

 $\label{eq:Multiplikation} \mbox{Multiplikation mit einer Konstanten:}$ 

$$u(t) \to A \cdot u(t)$$

### Überlagerung

Addition zweier Signale:

$$(u_1(t), u_2(t)) \to a_1(t) + u_2(t)$$

#### Zeitliche Verschiebung

Ein Signal wird um die Zeit  $t_0$  verzögert, indem t durch  $t-t_0$  ersetzt wird:

$$u(t) \rightarrow u(t-t_0)$$

#### Zeitliche Reskalierung

Ein Signal wird um den Faktor  $\alpha$  zeitlich reskaliert (verlangsamt, gestreckt), indem t durch  $t/\alpha$  ersetzt wird:

$$u(t) \to u\left(\frac{t}{\alpha}\right)$$

#### Allgemein gilt

Jedes sprungstetige Signal u(t) lässt sich mit Hilfe von verschobenen Einheitssprüngen in folgender Form schreiben:

$$u(t) = u_s(t) + A_0 \cdot \sigma(t - t_0) + A_1 \cdot \sigma(t - t_1) + \dots$$

Dabei sind:

- $u_s(t)$  ein stetiges Signal (ohne Sprünge, aber evtl. Knickstellen),
- die Zeiten  $t_0, t_1, \dots$  die Sprungstellen von u(t),
- die Zahlen  $A_0, A_1, \ldots$  die Sprunghöhen zu den Zeiten  $t_0, t_1, \ldots$

## 2.2 Systeme



Ein System ist eine Zuordnungsvorschrift, die eine Funktion u(t) (Eingangssignal) in eine andere Funktion v(t) (Ausganssignal) überführt.

$$\mathcal{H}\left\{u(t)\right\} = v(t)$$

#### 2.2.1 Eigenschaften

#### Linear

Ein System ist linear, wenn die folgenden beiden Eigenschaften gelten:

• Das System antwortet auf ein amplifiziertes Eingangssignal mit der Verstärkung des Ausgangssignals um den gleichen Faktor:

$$\mathcal{H}\left\{A \cdot u(t)\right\} = A \cdot \mathcal{H}\left\{u(t)\right\} = A \cdot v(t)$$

für jedes Eingangssignal u(t) und jede Konstante  $A \in \mathbb{R}$ 

• Das Syastem antwortet auf eine Überlagerung zweier Signale mit der Überlagerung der beiden Ausgangssignale

$$\mathcal{H}\left\{u_1(t) + u_2(t)\right\} = \mathcal{H}\left\{u_1(t)\right\} + \mathcal{H}\left\{u_2(t)\right\} = v_1(t) + v_2(t)$$

für zwei beliebige Eingangssignale  $u_1(t), u_2(t)$ .

Zusammengefasst:

$$\mathcal{H}\left\{A_1 \cdot u_1(t) + A_2 \cdot u_2(t)\right\} = A_1 \cdot v_1(t) + A_2 \cdot v_2(t)$$

#### Zeitinvariant

Ein System ist zeitinvariant, wenn es auf ein Signal immer gleich regiert, egal zu welcher Zeit man das System mit einem Signal stimuliert:

$$\mathcal{H}\left\{u(t-t_0)\right\} = v(t-t_0)$$

#### 2.3 Dirac-Delta-Funktion

Die Dirca-Delta-Funktion ist definiert als Ableitung des Einheitssprungs:

$$\delta(t) = \frac{\mathrm{d}\sigma}{\mathrm{d}t}$$

Sie hat Punktweise folgende Werte:

$$\delta(t) = \begin{cases} 0 & \text{für } t \neq 0 \\ \infty & \text{für } t = 0. \end{cases}$$

Es sollte jedoch nur unter dem Integral gerechnet werden:

$$\int_{-\infty}^{\infty} \delta(t) dt = 1$$

#### 2.3.1 Ausblendefunktion

Ist die Funktion u(t) an der Stelle  $t_0$  stetig, so gilt:

$$\int_{-\infty}^{\infty} u(t) \cdot \delta(t - t_0) dt = u(t_0)$$

oder:

$$u(t) \cdot \delta(t - t_0) = u(t_0) \cdot \delta(t - t_0)$$

### 2.3.2 Verallgemeinerte Ableitung

Es ist definiert:

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}(A \cdot \sigma(t - t_0)) := A \cdot \delta(t - t_0)$$

## Kapitel 3

## Laplace Transformation

#### 3.1 Definition

Definition der Laplace-Transformierten U(s) eines Signals u(t):

$$\mathcal{L}\{u(t)\} = \int_{0^{-}}^{\infty} u(t) \cdot e^{-st} dt = \lim_{a \to 0} \int_{a}^{\infty} u(t) \cdot e^{-st} dt$$

Notation:

$$u(t) \circ - U(s)$$
 ,  $s \in \mathbb{C}$ 

#### 3.1.1 Konvergenzbereich

Die Laplace-Transformierte eines Signals existiert nicht für jedes s. Falls das Integral

$$U(s) = \int_0^\infty u(t) \cdot e^{-st} dt$$

konvergiert, so existiert die Laplace-Transformierte von u(t). Der Bereich aller Zahlen s, für welche die Laplace-Transformierte eines Signals konvergiert, den Konvergenzbereich (KB).

$$s = \sigma + \omega \cdot j$$
 ,  $\sigma = Re(s)$  und  $\omega = Im(s)$ 

Somit ist der Konvergenzbereich:

$$KB = \{ s \in \mathbb{C} | Re(s) > \sigma_0 \}$$

## 3.2 Eigenschaften der Laplace-Transformation

#### Linearitätssatz

$$A \cdot u(t) + B \cdot v(t) \circ A \cdot U(s) + B \cdot V(s)$$

#### Ähnlichkeitssatz

$$u(a \cdot t) \circ - \frac{1}{a} \cdot U\left(\frac{s}{a}\right) \qquad , a > 0$$

#### Dämpfungssatz

$$e^{-a \cdot t} u(t) \circ - U(s+a)$$
 ,  $a > 0$ 

#### Zeitverschiebungssatz

$$t(t-t_0) \cdot \sigma(t-t_0) \circ - \bullet e^{-t_0 \cdot s} \cdot U(s)$$
 ,  $t_0 \ge 0$ 

#### **Faltungssatz**

#### Differentiationssatz

$$\dot{u}(t) \circ - s \cdot U(s) - u(0^{-})$$

$$\ddot{u}(t) \circ - s^3 \cdot U(s) - s^2 \cdot u(0^-) - s \cdot \dot{u}(0^-) - \ddot{u}(0^-)$$

Mit Anfangsbedingung  $0^- = 0$ :

$$\frac{\mathrm{d}^n}{\mathrm{d}t^n}u(t) \circ \longrightarrow s^n \cdot U(s)$$

#### Integrationssatz

$$\int_{0^{-}}^{t} \mathrm{d}t \circ - \frac{1}{s} \cdot U(s)$$

#### **Inverse Laplace-Transformation**

$$\mathcal{L}^{-1}\{U(s)\} = u(t)$$

$$U(s) \bullet - \circ u(t)$$

Eindeutigkeitssatz:

$$U(s) = V(s) \bullet \multimap u(t) = v(t)$$
, für  $t > 0$ 

## 3.3 Partialbruchzerlegung

Rationale Funktion:

$$R(s) = \frac{Z(s)}{N(s)}$$

Wobei Z(s), und N(s) Polynome in s sind. Z(s) > N(s) unecht gebrochen, Z(s) < N(s) gebrochen

In Linearfaktoren zerlegen:

$$R(s) = \frac{Z(s)}{(s - s_1)(s - s_2)\dots(s - s_m)}$$

Wobei  $s_1, \ldots, s_m$  komplexe Polstellen von R(s) sind.

#### 3.3.1 Rationale Funktionen mit einfache Polen

$$R(s) = \frac{Z(s)}{(s - s_1)(s - s_2)\dots(s - s_m)}, s_1, \dots, s_m \text{ paarweise verschieden}$$

Es gibt komplexe Zahlen  $a_1, \ldots, a_m$ , so dass

$$R(s) = \frac{a_1}{s - s_1} + \frac{a_2}{s - s_2} + \dots + \frac{a_m}{s - s_m}$$

Bestimmung der komplexen Zahlen  $a_i$ :

$$a_i = R(s) \cdot (s - s_1)|_{s = s_i}$$

#### 3.3.2 Rationale Funktionen mit mehrfachen Polen

$$R(s) = \frac{Z(s)}{(s-a)}, \quad a \in \mathbb{C}$$

Es gibt komplexe Zahlen  $a_1, \ldots, a_m$ , so dass

$$R(s) = \frac{a_1}{s-a} + \frac{a_2}{(s-a)^1} + \dots + \frac{a_m}{(s-a)^m}$$

Bestimmung der komplexen Zahlen  $a_i$ :

$$a_{m-i} = \frac{1}{i!} \left[ \frac{\mathrm{d}^i}{\mathrm{d}s^i} R(s)(s-a)^a \right]_{s=a}$$
  $i = 0, \dots, m-1$ 

## 3.4 Lösen von Differentialgleichungen

1. Differentialgleichung in Bildbereich überführen  $\rightarrow$  algebraische Gleichung

- algebraische Gleichung im Bildraum nach der unbekannten Funktion auflösen
- 3. Bildfunktion des Eingangssignals bestimmen und in die algebraische Gleichung einsetzen
- 4. Lösung aus dem Bildraum in den Zeitraum zurück transformieren

## 3.5 Übertragungsgleichung LZI-Systemen

Der Zusammenhang zwischen Eingangssignal u(t) und Ausgangssignal v(t) ist durch eine lineare Differentialgleichung mit konstanten Koeffizienten beschrieben

$$a_n \cdot v^{(n)} + a_{n-1} \cdot v^{(n-1)} + \ldots + a_1 \cdot \dot{v} + a_0 \cdot v = b_m \cdot u^{(n)} + b_{n-1} \cdot u^{(n-1)} + \ldots + b_0 \cdot u$$

Da nur kausale Signale betrachtet werden, entfallen die Anfangsbedingungen:

$$a_n s^n V + a_{n-1} s^{n-1} V + \ldots + a_1 s V + a_0 V = b_m s^m U + b_{m-1} s^{m-1} U + \ldots + b_0 U$$

Nach V(s) aufgelöst ergibt dies:

$$V(s) = \underbrace{\frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}}_{G(s)} \cdot U(s)$$

Die rationale Funktion G(s) wird Übertragungsfunktion des Systems genannt. Daraus ergibt sich die Übertragungsgleichung:

$$V(s) = G(s) \cdot U(s)$$

## 3.6 Faltung

Die Faltung ist definiert durch:

$$(f * g)(t) = \int_{-\infty}^{\infty} f(\tau) \cdot g(t - \tau) d\tau$$

Die Faltung in den Bildbereich transformiert:

$$(f * g)(t) \circ - F(s) \cdot G(s)$$

#### Rechenregeln

- 1. Dirac-Delta ist das neutrale Element bzgl. der Faltung:  $\delta(t-t_0)*g(t)=g(t-t_0)$
- 2. Kommutativität: f \* g = g \* f
- 3. Assoziativität: f \* (g \* h) = (f \* g) \* h
- 4. Distributivität: f \* (g + h) = f \* g + f \* h

#### 3.6.1 Gewichtsfunktion

Aus dem Faltungssatz ergibt sich:

$$v(t) = g(t) * u(t)$$
 ,  $g(t) \circ - G(s)$ 

g(t) wird Gewichtsfunktion genannt.

#### 3.6.2 Impulsantwort

Die Impulsantwort ist definiert als die Antwort auf einen Einheitsimpuls  $u(t) = \delta(t)$  zur Zeit t = 0.

$$v(t) = g(t) * u(t) = g(t) * \delta(t) = g(t)$$

Die Impulsantwort ist die Gewichtsfunktion.

#### 3.6.3 Sprungantwort

Als Sprungantwort h(t) bezeichnet man die Antwort des Systems auf einen Einheitssprung  $\sigma(t)$ :

$$h(t) = g(t) * \sigma(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ G(s) \cdot \frac{1}{s} \right\} = \int_{0^{-}}^{t} g(\tau) d\tau$$

### 3.6.4 Anfangswertsatz

In gewissen Situationen ist das Verhalten des Systems kurz nach dem Einschalten interessant:

$$v(0^+) = \lim_{t \searrow 0} v(t)$$

Dies kann direkt im Bildraum berechnet werden. Ist v(t) ein in t=0 sprungstetiges Signal, so existiert der Anfangswert und es gilt:

$$v(0^+) = \lim_{Re(s) \to +\infty} s \cdot V(s)$$

#### 3.6.5 Endwertsatz

Ist der Endwert  $v(\infty)$  eines Signals v(t) gefragt:

$$v(\infty) = \lim_{t \to \infty} v(t)$$

, gilt der folgende Satz:

Ist v(t) ein Signal, für welches der Endwert  $v(\infty)$  existiert, so gilt:

$$v(\infty) = \lim_{s \to 0} s \cdot V(s)$$

Der Endwert existiert, wenn alle Pole der Bildfunktion V(s) links der imaginären Achse (Re(s) < 0) sind. Ausnahme ist eine einfache Polstelle bei s = 0.

#### 3.6.6 Stabilität

Ein System ist symptotisch stabil, falls seine Impulsantwort g(t) mit  $t\to\infty$  gegen Null abklingt:

$$g(\infty) = 0$$

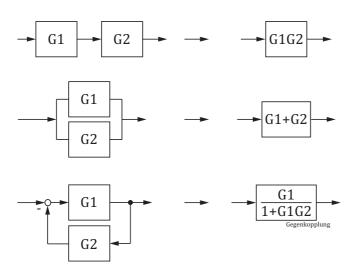
Diese Eigenschaft ist äquivalent dazu, dass alle Polstellen der Übertragungsfunktion G(s) links der imaginären Achse liegen.

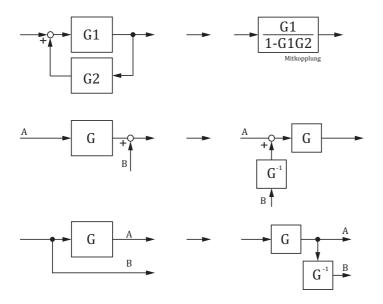
## Kapitel 4

## Fourier-Transformation

## Kapitel 5

## Teilsysteme





## 5.1 Flühlersche Regel

Minuszeichen bei Summenpunkten können verschoben werden. Dadurch werden die Vorzeichen von nachfolgenden Summenpunkten invertiert. Berechnungsprinzip:

$$G(s) = \frac{P_{V1} + P_{V2} + \dots}{1 + P_{R1} + P_{R2} \dots}$$

 $P_V$ : Vorwärts laufende Pfade  $P_R$ : Rückwärts laufende Pfade