

Regelungstechnik - Anwendungen

▷ Anfangs- und Endwertsetz:

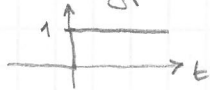
Bsp



$$G(s) = \frac{1}{s+2}$$

... Übertragungsfkt. $\hat{=}$ DGL

Input: Sprungfunktion



$$r(t) = 1 \text{ für } t \geq 0$$

$$R(s) = \frac{1}{s}$$

Output: $\dot{c}(t) + 2c(t) = r(t)$

Sprungantwort: $C(s) = G(s)R(s)$

$$c(t) = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} e^{-2t}$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} c(t) = \frac{1}{2} \dots \text{Endwert}$$

Der Endwert lässt sich, ohne die DGL (irgendwie) zu lösen, schon aus der Laplace transformierten bestimmen:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} c(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot C(s) \quad \dots \text{Endwertsetz}$$

$$\begin{aligned} \text{Nachrechnen: } s \cdot C(s) &= s \cdot G(s) \cdot R(s) = s \cdot \frac{1}{s+2} \cdot \frac{1}{s} = \\ &= \frac{1}{s+2} \xrightarrow{s \rightarrow 0} \frac{1}{2} \quad \checkmark \end{aligned}$$

Analog lässt sich der Anfangswert bestimmen:

$$\lim_{t \rightarrow 0} c(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} s \cdot C(s) \quad \dots \text{Anfangswertsetz}$$

$$\text{Nachrechnen: } s \cdot C(s) = \dots = \frac{1}{s+2} \xrightarrow{s \rightarrow \infty} 0 \quad \checkmark$$

Beweis: $f(t) \leftrightarrow F(s)$

Endwertsetz: $\mathcal{L}\{\dot{f}(t)\} = sF(s) - f(0)$

$$\int_0^{\infty} \dot{f}(t) e^{-st} dt \xrightarrow{s \rightarrow 1} = sF(s) - f(0) \quad | \quad \lim_{s \rightarrow 0}$$

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

$$\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s) \quad \square$$

Anfangswertsetz:

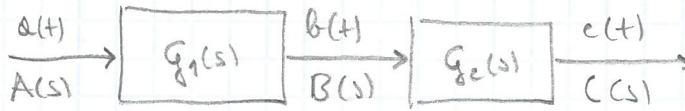
$$\int_0^{\infty} \dot{f}(t) e^{-st} dt \xrightarrow{s \rightarrow \infty} = sF(s) - f(0) \quad | \quad \lim_{s \rightarrow \infty}$$

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

$$\lim_{t \rightarrow 0} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s) \quad \square$$

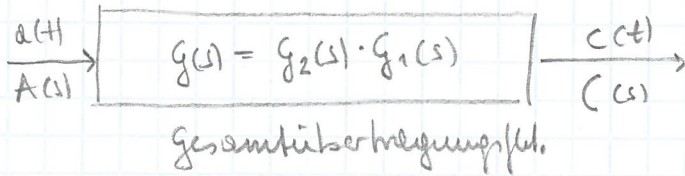
▷ Rechnen mit Übertragungsfunktionen, Blockschaltbilder:

Reihenschaltung:



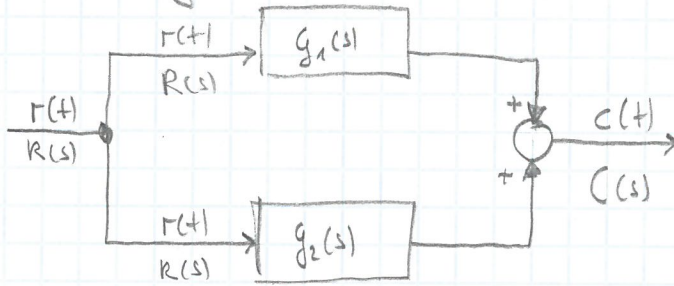
$$C(s) = G_2(s) B(s) = G_2(s) \cdot G_1(s) \cdot A(s)$$

$$B(s) = G_1(s) A(s)$$



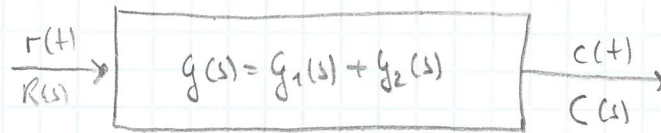
Reihenfolge egal!

Parallelschaltung:

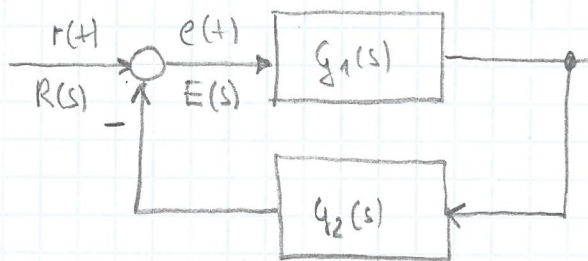


$$C(s) = G_1(s) R(s) + G_2(s) R(s)$$

$$= (G_1(s) + G_2(s)) R(s)$$



Rückkopplung:



$$C(s) = G_1(s) E(s)$$

$$E(s) = R(s) - G_2(s) C(s)$$

$$C(s) = G_1(s) [R(s) - G_2(s) C(s)]$$

$$C = G_1 R - G_1 G_2 C \quad | + G_2 C$$

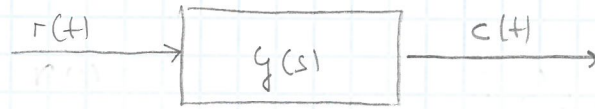
$$C + G_1 G_2 C = G_1 R$$

$$(1 + G_1 G_2) C = G_1 R$$

$$C = \frac{G_1}{1 + G_1 G_2} R$$

$$\underline{\underline{G(s) = \frac{G_1(s)}{1 + G_1(s) G_2(s)}}}$$

▷ Frequenzgang: harmonischer Input



$$r(t) = r_0 \cos(\omega t) = \operatorname{Re} [r_0 e^{j\omega t}] \quad , \quad c(t) = c_0 \cos(\omega t + \varphi) = \operatorname{Re} [c_0 e^{j(\omega t + \varphi)}]$$

$$G(s) \stackrel{\text{z.B.}}{=} \frac{5s^2 - 3s + 2}{7s^3 + s^2 - 4s + 8} \stackrel{\text{Dgl:}}{=} \dots$$

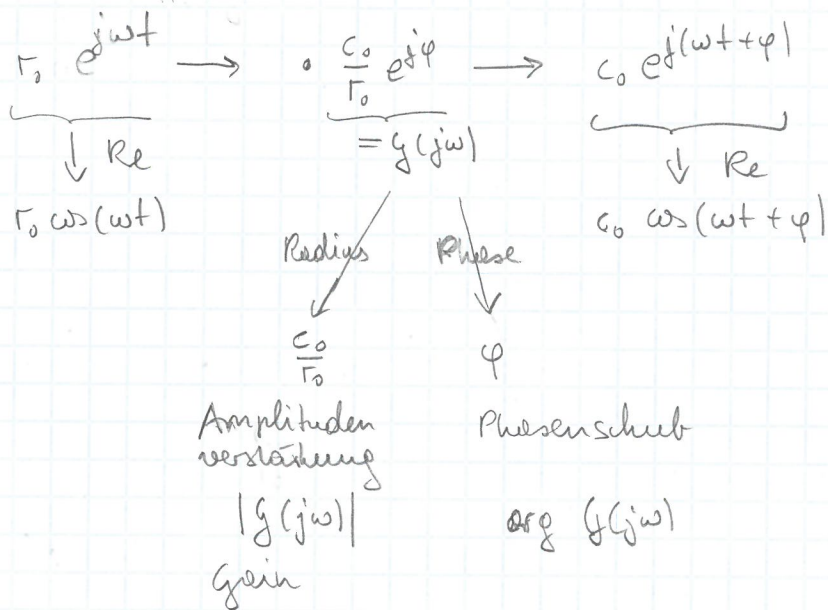
$$7\ddot{c} + \dot{c} - 4c + 8c = 5\ddot{r} - 3\dot{r} + 2r$$

Re von: $[7(j\omega)^3 + (j\omega)^2 - 4(j\omega) + 8] c_0 e^{j(\omega t + \varphi)} = [5(j\omega)^2 - 3(j\omega) + 2] r_0 e^{j\omega t}$

$$c_0 e^{j(\omega t + \varphi)} = \frac{[5 \dots]}{[7 \dots]} r_0 e^{j\omega t} \quad | : e^{j\omega t}$$

$$\frac{c_0 e^{j\varphi}}{r_0} = \frac{5(j\omega)^2 - 3(j\omega) + 2}{7(j\omega)^3 + (j\omega)^2 - 4(j\omega) + 8} = G(j\omega)$$

komplexer Amplitudengang zw. Input und Output



Impedanzen

Ohmscher Widerstand:

$$u(t) = R \cdot i(t)$$

$$\boxed{U(s) = R \cdot I(s)} \quad \text{Impedanz } R$$

Kondensator:

$$u(t) = \frac{1}{C} \int_0^t i(\tau) d\tau = \frac{1}{C} q(t)$$

$$\dot{u}(t) = \frac{1}{C} i(t)$$

$$s U(s) = \frac{1}{C} I(s) \rightarrow \boxed{U(s) = \frac{1}{C s} \cdot I(s)}$$

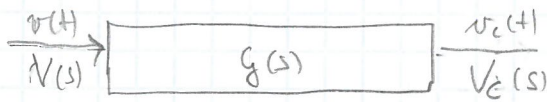
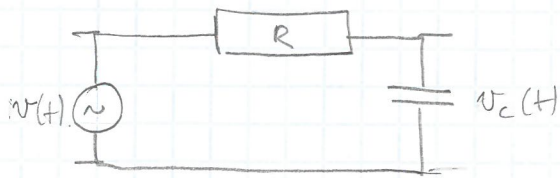
Impedanz $\frac{1}{C s}$

Spule:

$$u(t) = L \frac{di}{dt}$$

$$U(s) = L s I(s) \rightarrow \boxed{U(s) = L s \cdot I(s)}$$

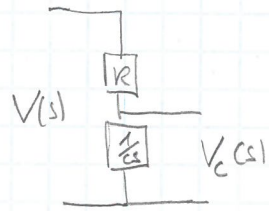
Impedanz $L s$



$$G(s) = \frac{1}{RCs + 1}$$

$$\frac{V_c(s)}{V(s)} = \frac{1}{RCs + 1}$$

Spannungsteiler:



$$V(s) = RI(s) + V_c(s)$$

$$\frac{1}{Cs} I(s) = V_c(s)$$

$$I(s) = Cs V_c(s)$$

$$\leftarrow V(s) = [RCs + 1] V_c(s)$$

$$|G(j\omega)| = ?$$

$$G(j\omega) = \frac{1}{RCj\omega + 1} = \frac{1}{1 + j\omega RC}$$

$$|G(j\omega)| = \sqrt{\frac{1}{1 + j\omega RC} \cdot \frac{1}{1 - j\omega RC}} =$$

$$|G(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}} \quad \dots \text{Amplitudengang}$$

$$\arg G(j\omega) = ?$$

$$\arg \text{ von } 1 + j\omega RC = \arctan(\omega RC)$$



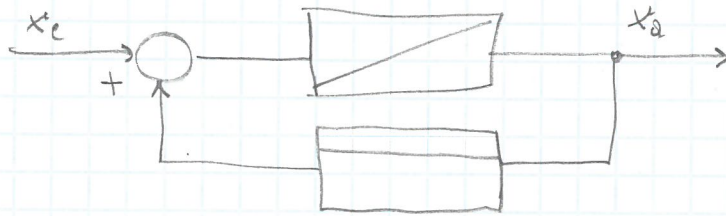
$$\arg \text{ von } \frac{1}{re^{i\varphi}} = \arg \text{ von } \frac{1}{r} e^{-i\varphi}$$

$$\Rightarrow \arg G(j\omega) = -\arctan(\omega RC) \quad \dots \text{Phasengang}$$

Ortskurve: $G(j\omega)$ als Funktion von ω in \mathbb{C}

▷ Stabilität:

oBsp. (Philippson p. 142f) Rückgekoppelter Integrator



$$\dot{x}_a(t) = x_e(t) + k x_a(t) \quad | \mathcal{L}$$

$$s X_a(s) = X_e(s) + k X_a(s)$$

$$(s-k) X_a = X_e$$

$$X_a = \underbrace{\frac{1}{s-k}}_{G(s)} X_e$$

Sprungantwort: $H(s) = \frac{1}{s-k} \cdot \frac{1}{s} \stackrel{!}{=} -\frac{1}{k} (1 - e^{kt}) = h(t)$

ist stabil, wenn $k < 0$.

Allg.: k ist Nullstelle des Nenners der Übertragungsfkt. < 0 im Realteil

o Allg. (Kreager, p. 109f)

allg. Übertragungsfkt. $G(s) = \frac{X_a(s)}{X_e(s)} = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0} \cdot \frac{1}{s}$

↓
Partiellbruchzerlegung (Ann. alle Nullstellen verschieden)

$$X_a = G(s) X_e(s) = \frac{c_0}{s} + \frac{c_1}{s-s_1} + \frac{c_2}{s-s_2} + \dots + \frac{c_n}{s-s_n} \quad | \mathcal{L}^{-1}$$

$$x_a(t) = c_0 + c_1 e^{s_1 t} + c_2 e^{s_2 t} + \dots + c_n e^{s_n t}$$

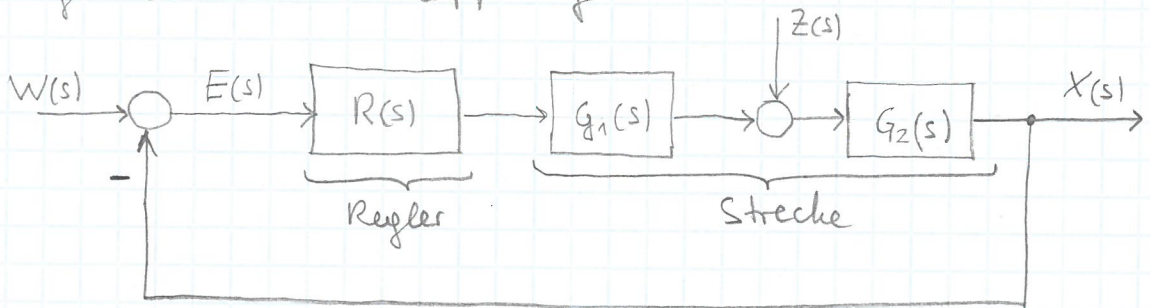
↳ stabil, wenn alle s_i einen negativen Realteil haben, also in der linken Halbebene von \mathbb{C} liegen.

d.h. alle Polstelle (= Nullstelle des Nenners) der Übertragungsfkt. $G(s)$

Reglerentwurf an einem Beispiel

Literatur: Philippsen: Einstieg in die Regelungstechnik. S. 133ff.

Regelkreis mit Störeinkopplung



Ziele: schnelles Ausregeln von Störungen $Z(s)$, Stabilität und schnelles Folgen der Führungsgröße $W(s)$: $X(s) \approx W(s)$

Größen: $W(s)$... Führungsgröße

$E(s)$... Regeldifferenz $E(s) = W(s) - X(s)$

$X(s)$... Regelgröße

$Z(s)$... Störgröße

Übertragungsfunktionen:

$$X = \underbrace{R G_1 G_2}_{=: G_0} \underbrace{(W - X)}_{=: E} + G_2 Z \quad ; \quad \text{offener Kreis } G_0 := R G_1 G_2$$

$$X = \underbrace{\frac{G_0}{1 + G_0}}_{=: G_W} W + \underbrace{\frac{G_2}{1 + G_0}}_{=: G_Z} Z$$

G_W ... Führungsübertragungsfunktion

G_Z ... Störübertragungsfunktion

Stationäres Regelkreisverhalten:

$$\begin{aligned} E &= W - X = W - \frac{G_0}{1 + G_0} W - \frac{G_2}{1 + G_0} Z = \\ &= \frac{1}{1 + G_0} W - \frac{G_2}{1 + G_0} Z \end{aligned}$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s E(s)$$

Bsp.: $g_1(s) = \frac{1}{1+s}$, $g_2(s) = \frac{1}{1+2s}$

1.) Annahmen: $w(t) \dots$ Sprungfunktion

$$z(t) = 0$$

Für P-Regler $R(s) = K$:

Dann gilt $G_0(s) = R(s)g_1(s)g_2(s) = \frac{K}{(1+s)(1+2s)}$

$$E(s) = \frac{1}{1+G_0(s)} W(s) = \dots = \frac{(1+s)(1+2s)}{K + (1+s)(1+2s)} \cdot \frac{1}{s} \quad \overset{W(s)}{\frac{1}{s}}$$

$$\text{und } \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \frac{1}{1+K}$$

Der stationäre Fehler $\lim_{t \rightarrow \infty} e(t)$ ist ungleich Null, auch im Fall hoher Regelverstärkung K .

Für I-Regler $R(s) = \frac{1}{s}$:

$$E(s) = \frac{s(1+s)(1+2s)}{1+s(1+s)(1+2s)} W(s) = \frac{(1+s)(1+2s)}{1+s(1+s)(1+2s)}$$

$$\text{und } \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \underline{\underline{0}}. \text{ Der stat. Fehler ist}$$

also Null!

2.) Annahmen: $w(t) = t \dots$ Rampenfunktion

$$z(t) = 0$$

$$R(s) = \frac{1}{s}$$

Dann gilt $E(s) = \frac{s(1+s)(1+2s)}{1+s(1+s)(1+2s)} \cdot \frac{1}{s^2}$ und

$$\lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot E(s) = \underline{\underline{1}}$$

3.) Annahmen: $w(t) = 0$, $z(t) =$ Sprungfunktion

$$R(s) = \frac{1}{s} \dots \text{I-Regler}$$

$$E(s) = \frac{g_2(s)}{1+g_0(s)} Z(s) = \dots = \frac{s(1+s)}{1+s(1+s)(1+2s)} \cdot \frac{1}{s}$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sE(s) = \underline{\underline{0}}$$