

Aufgabe 1

⑩

- a) Von außen auf ein System einwirkende Größe, die die beabsichtigte Beeinflussung der Steuerung bzw. Regelung behindert.
- b)  $PT_1$  ist lediglich ein bestimmtes Übertragungsverhalten
- c) Allgemeine Lösung der DGL:  $x(t) = \underbrace{k(0) e^{at}}_{\text{homogener Lösungsanteil}} + \underbrace{\int_0^t e^{a(t-\tau)} b u(\tau) d\tau}_{\text{partikulärer Lösungsanteil}}$  mit  $x(t=0) = x_0$
- Eigenbewegung (freie Bewegung)
  - durch Anfangsbedingungen bestimmt
  - erzwungene Bewegung
- d) Partikulärer Anteil, da der homogene Anteil i. d. R. abklingt.
- e) Ein System mit mehr als einer Eingangs- und/oder Ausgangsgröße

## Aufgabe 2 (10)

(2)

a) 1)  $A_R = \frac{1}{|G_o(j\omega_{180})|}$ , wobei  $|G_o(j\omega_{180})|$  die Amplitude für die Frequenz ist, für die die Phasenverschiebung  $-180^\circ$  beträgt.

2)  $\varnothing_R = 180 - \varphi(j\omega_s)$ , wobei die Schnittfrequenz  $\omega_s$  die Frequenz ist, bei der die Amplitudenkennlinie die 0dB-Achse schneidet, d.h. für die  $|G_o(j\omega_s)| = 1$  bzw.

$$|G_o(j\omega_s)|_{dB} = 0 \text{ gilt}$$

b) Bedingung für Stabilität

1) Amplitudenrand  $A_R > 1$

2) Phasenrand  $\varnothing_R > 0^\circ$

c) 
$$G(s) = k \frac{1 + sT_I}{T_{IS}(1 + sT_A)}$$

Pole:  $s_1 = 0$   
 $s_2 = -\frac{1}{T_A}$

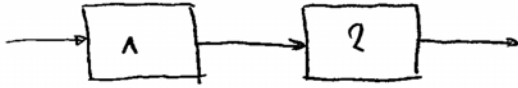
Nullstellen:  $s_{01} = -\frac{1}{T_I}$

d) Das System ist nicht asymptotisch stabil, es ist grenzstabil

e) Der Verstärkungsfaktor des offenen Regelkreises, der noch einstellbar ist, um das Systemverhalten des geschlossenen Regelkreises zu beeinflussen. Es handelt sich nicht nur um den Verstärkungsfaktor des Regler, sondern um alle Parameter von Strecke und Regler, die bei der Formulierung des offenen Regelkreises zu einem Faktor zusammen gefasst werden

a) Die theoretische Modellbildung geschieht mit Hilfe von Differentialgleichungen durch Aufstellen von Gleichgewichtsbedingungen (z.B. Kräfte- und Momentengleichgewicht).  
Bei der experimentellen wird das System durch das Ein-/Ausgangsverhalten beschrieben.  
(z.B. Parameteridentifikation, Neuronale Netze)

b) Unter Rückwirkungsfreiheit wird verstanden, dass das nachfolgende System nicht das vorhergehende beeinflusst.



Das System 2 hat keinen Einfluss auf System 1.

c) Bedingung für Stabilität: Alle Pole negativer Realteil

charakteristische Gleichung:  $(1+ks)(1+(2-2k)s+(1+k)s^2+s^3)=0$

1.  $s = -\frac{1}{k} \Rightarrow k > 0$

2.  $s^3 + (1+k)s^2 + (2-2k)s + 1 = 0$

i)  $1+k > 0 \Leftrightarrow k > -1$

ii)  $2-2k > 0 \Leftrightarrow 2k < 2 \Leftrightarrow k < 1$

$$A = \begin{bmatrix} 1+k & 1 & 0 \\ 1 & 2-2k & 0 \\ 0 & 1+k & 1 \end{bmatrix}$$

i)  $1+k > 0$

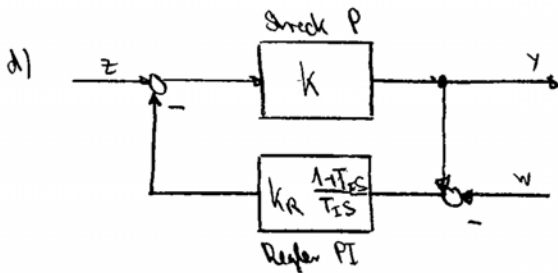
ii)  $(1+k)(2-2k) - 1 = 2 + 2k - 2k - 2k^2 - 1 = 1 - 2k^2 > 0$

$\Leftrightarrow 1 > 2k^2$

$\Leftrightarrow k^2 < \frac{1}{2} \Rightarrow k < \sqrt{\frac{1}{2}} \wedge k > -\sqrt{\frac{1}{2}}$

iii)  $1 \cdot \begin{vmatrix} 1+k & 1 \\ 1 & 2-2k \end{vmatrix} > 0$  wie ii)

$\Rightarrow$  stabil für  $\boxed{\sqrt{\frac{1}{2}} > k > 0}$



Störübertragungsfunktion:

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

$$= \frac{k T_I s}{k k_R (1+T_I s) + T_I s}$$

z.B.  $z = 1(t): \lim_{t \rightarrow \infty} h(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{s} G(s) = \lim_{s \rightarrow 0} G(s) = 0$

$\Rightarrow$  Störung wird völlig ausgeglichen

e)  $Y(s) = U(s) G(s)$

$\mathcal{L}\{u(t)\} = \frac{1}{s}$

$$Y(s) = \frac{3 \cdot 15,3}{s(2+24)(s+13)} = \frac{3 \cdot 15,3}{24 \cdot 13} \frac{1}{s(3\frac{1}{24}+1)(3\frac{1}{13}+1)}$$

$$y(t) = 0,1471 \left( 1 + \frac{\frac{1}{24} e^{-t/24}}{\frac{1}{2} - \frac{1}{24}} - \frac{1}{13} e^{-t/13} \right) 1(t)$$

Aufgabe 4 (15)

$$a) \bar{F}_R = \bar{F}_a \bar{F}_N = \frac{k_a}{s} \frac{k_R s}{\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1} = \frac{1000 k_R}{\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1}$$

$$\bar{F}_0 = \bar{F}_R \bar{F}_S = \frac{k_R k_a k_s}{(1 + T_1 s) (\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1)} = \frac{5000 k_R}{(1 + 0,1 s) (\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1)}$$

$$b) \bar{F}_W = \frac{F_S F_E}{1 + F_S F_E} = \frac{k_R k_a k_s}{(\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1) (1 + T_1 s) + k_R k_a k_s} = \frac{5000 k_R}{(\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1) (1 + 0,1 s) + 5000 k_R}$$

c) Charakteristische Gleichung:

$$\frac{T_1}{\omega_0^2} s^3 + \left( \frac{2D}{\omega_0} T_1 + \frac{1}{\omega_0^2} \right) s^2 + \left( T_1 + \frac{2D}{\omega_0} \right) s + (1 + k_R k_s k_a) = 0$$

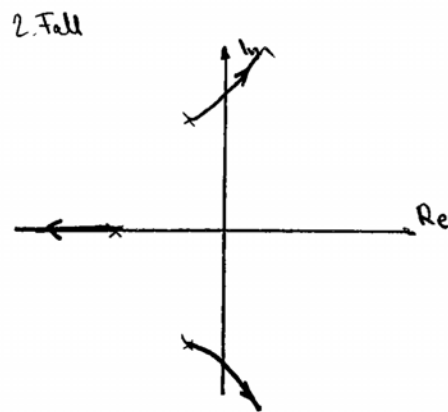
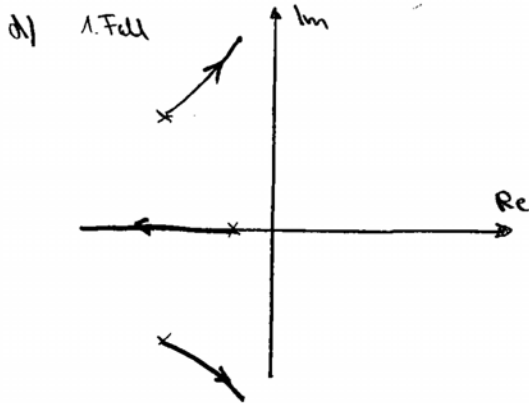
ij alle  $a_i > 0$  ✓

$$ii) H = \begin{bmatrix} \frac{1}{\omega_0^2} + \frac{2D}{\omega_0} T_1 & 1 + k_R k_s k_a & 0 \\ \frac{T_1}{\omega_0^2} & T_1 + \frac{2D}{\omega_0} & 0 \\ 0 & \frac{2D}{\omega_0} + \frac{1}{\omega_0^2} & 1 + k_R k_s k_a \end{bmatrix}$$

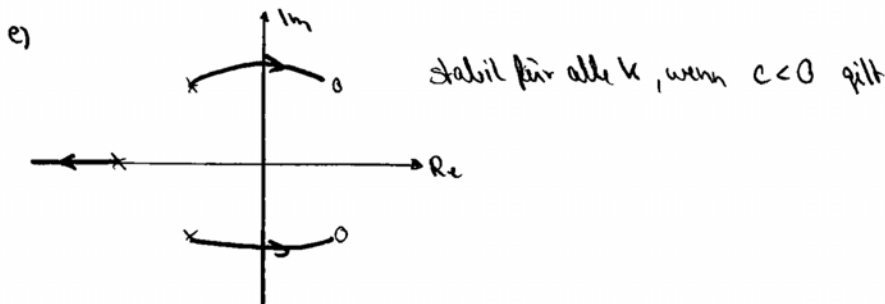
$$\det H_2 = \left( \frac{2D T_1}{\omega_0} + \frac{1}{\omega_0^2} \right) \left( T_1 + \frac{2D}{\omega_0} \right) - (1 + k_R k_s k_a) \frac{T_1}{\omega_0^2} = \frac{2D}{\omega_0} T_1^2 + \frac{T_1}{\omega_0^2} + \frac{4D^2}{\omega_0^2} + \frac{2D}{\omega_0^3} - \frac{T_1}{\omega_0^2} - \frac{T_1}{\omega_0^2} k_R k_s k_a > 0$$

$$\Leftrightarrow 2D T_1 + \frac{4D^2}{\omega_0} + \frac{2D}{\omega_0^2} > \frac{T_1}{\omega_0} k_R k_s k_a$$

$\Rightarrow$  kann instabil werden, da rechte Seite durch frei wähl von  $k_R$  beliebig groß werden kann ohne dass die linke Seite verändert wird.



Prinzipielle Betrachtung bleibt gleich



Aufgabe 5 (15)

(5)

a)  $y = 3u^2 + 4u + 5$  Arbeitspunkt  $u_0 = \frac{7}{4}$

$$Y = \left. \frac{dy}{du} \right|_{u_0} U$$

$$= (6u_0 + 4) u$$

$$= 14,5 u$$

b)  $F_0 = \frac{k_s k_R}{1 + T_1 s} e^{-T_t s}$

Pole im endlichen  $s_1 = -\frac{1}{T_1}$

Nullstellen im endlichen: keine

c)  $|F_0(j\omega)| = \left| \frac{k_s k_R}{1 + T_1 j\omega} e^{-T_t j\omega} \right|$

$$= \left| \frac{k_s k_R}{1 + T_1 j\omega} \right| = \frac{k_s k_R}{\sqrt{1 + T_1^2 \omega^2}}$$

$$\varphi(\omega) = -\arctan T_1 \omega - T_t \omega$$

d)  $|F_0(j\omega)| = \frac{k_s k_R}{\sqrt{1 + T_1^2 \omega^2}} = 1$

$$\Leftrightarrow k_s^2 k_R^2 = 1 + T_1^2 \omega^2$$

$$\Leftrightarrow \omega^2 = \frac{k_s^2 k_R^2 - 1}{T_1^2}$$

$$\Rightarrow \omega^2 = \frac{10 - 1}{T_1^2} = \frac{9}{T_1^2} \Rightarrow \omega = \frac{3}{T_1}$$

$$\varphi_R = 180^\circ - \arctan 3 - \frac{3}{T_1} T$$

e)  $\varphi = -\arctan 3 - 3$

$$= -4,248 \text{ rad} \approx -243,40^\circ$$

$$\varphi_R = 180^\circ + \varphi$$

$$= -63,4^\circ$$

$\Rightarrow$  instabil

Aufgabe 6 (48)

a)  $\mathcal{L}\{m^{(3)} + am'' + bm' + cm = k(i + T_D \dot{i})\}$

$\Rightarrow M(s) (s^3 + as^2 + bs + c) = I (k + kT_D s)$

$M = FI$

$\Rightarrow F \lambda (s^3 + as^2 + bs + c) = I (k + kT_D s)$

$\Rightarrow \frac{F}{I} = \frac{k (1 + T_D s)}{\lambda (s^3 + as^2 + bs + c)}$

$\Rightarrow \frac{X}{I} \frac{k_F}{1 + T_F s} = \frac{k (1 + T_D s)}{\lambda (s^3 + as^2 + bs + c)}$

$\Rightarrow \frac{X}{I} = \frac{k}{k_F \lambda} \frac{(1 + T_D s) (1 + T_F s)}{s^3 + as^2 + bs + c}$

b) Charakteristische Gleichung:

$s^3 + as^2 + bs + c = 0$

i)  $a, b, c > 0$

Hurwitz-Kriterium

ii)  $H = \begin{vmatrix} a & c & 0 \\ 1 & b & 0 \\ 0 & a & c \end{vmatrix}$

$a > 0$

$ab - c > 0 \Leftrightarrow ab > c$

$c(ab - c) > 0 \Rightarrow c > 0$

$\Rightarrow \boxed{a, b, c > 0 \text{ und } ab > c}$  für Stabilität

c)  $F(s) = \frac{k(1 - T_{D,F} s)}{1 + \frac{2D}{\omega_0} s + \frac{1}{\omega_0^2} s^2}$

Pole:  $\frac{1}{\omega_0^2} s^2 + \frac{2D}{\omega_0} s + 1 = 0$

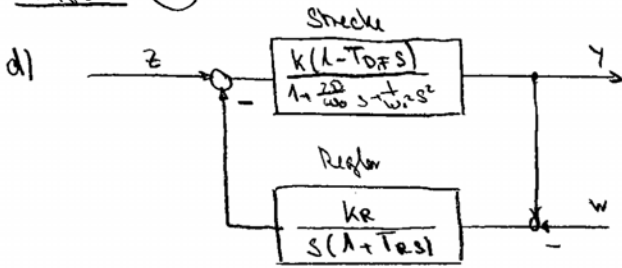
$s_{1/2} = -\omega_0 (D \pm j \sqrt{1 - D^2})$

$= -0,005 \pm 0,0087j$

$\rightarrow$  asymptotisch stabil

Nullstellen:  $s_{01} = \frac{1}{T_D} = 0,1$

$\Rightarrow$  kein Phasenminimumsystem



$$T_0 = \frac{K K_R (1 - T_{D,F} S)}{S (1 + \frac{2D}{\omega_0} S + \frac{1}{\omega_0^2} S^2) (1 + T_R S)}$$

Pole:

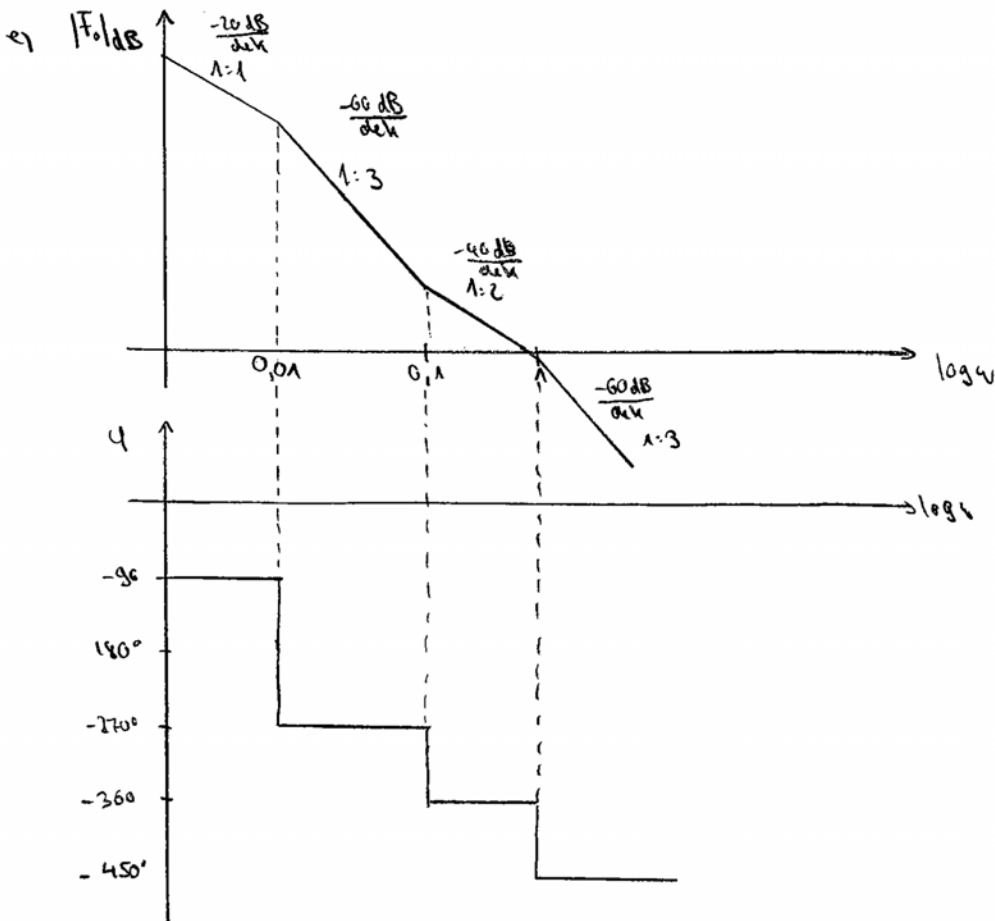
$$s_1 = 0$$

$$s_{2/3} = -\omega_0 (D \pm j\sqrt{1-D^2})$$

$$s_4 = -\frac{1}{T_R}$$

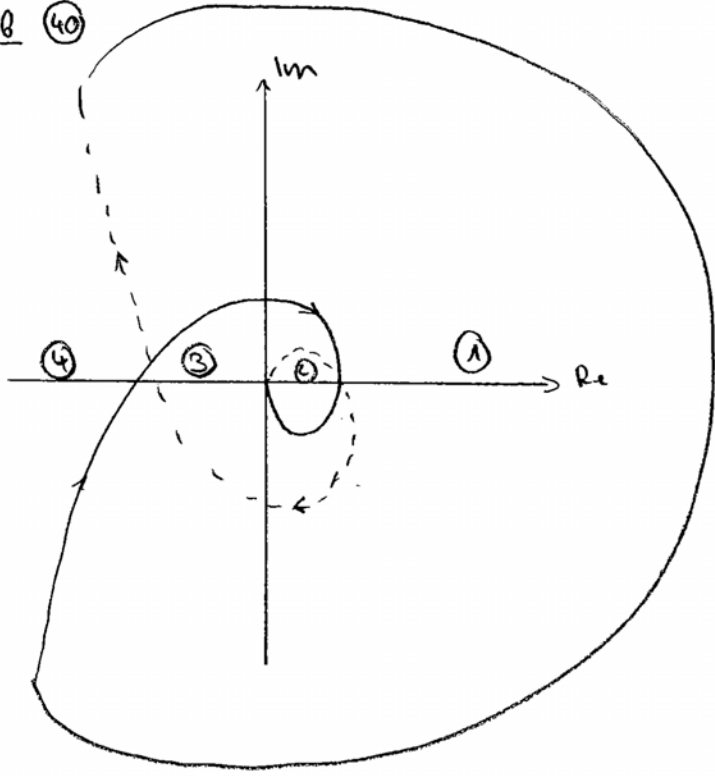
Nullstellen:  $s_{01} = \frac{1}{T_{D,F}}$

nicht stabil im Sinne von Lyapunow, da Pol im Ursprung



... Aufgabe 8 (40)

f)



g)	Bereich	Zahl der Umläufe	Stabilität
1	1	$\hat{U} = -1$	instabil
2	2	$\hat{U} = -3$	instabil
3	3	$\hat{U} = -2$	instabil
4	4	$\hat{U} = 0$	stabil

→ stabil für kleine k

h) 
$$T_0 = \frac{k k_R (1 - T_{DF} s)}{s (1 + \frac{2D}{\omega_0 s} + \frac{1}{\omega_0^2 s^2}) (1 + T_R s)}$$

$$= \frac{-k k_R T_{DF} \omega_0^2 (s - \frac{1}{T_{DF}})}{T_R s (s^2 + 2D\omega_0 s + \omega_0^2) (\frac{1}{T_R} + s)}$$

WOK - Normalform

Es wirkt mit Kopplung von

Pole:  $s_1 = 0$   
 $s_{2/3} = -\omega_0 (D \pm j\sqrt{1-D^2})$   
 $s_4 = -\frac{1}{T_R}$

Nullstellen:  $s_{01} = \frac{1}{T_{DF}}$

