

$$1) a) \quad x = \begin{bmatrix} T_I \\ T_{II} \\ T_h \end{bmatrix} \quad u = \dot{m}_I \quad d = T_u \quad y = T_h$$

$$\dot{Q}_S = 5(T_h^4 - T_u^4)$$

$$\dot{Q}_K = \alpha(T_I - T_{II})$$

$$I: \frac{d}{dt}(m_I c T_I) = (\dot{m}_I c T_V - \dot{m}_I c T_I) + (-\dot{Q}_K)$$

$$II: \frac{d}{dt}(m_{II} c T_{II}) = (\dot{m}_{II} c T_h - \dot{m}_{II} c T_{II}) + (\dot{Q}_K)$$

$$III: \frac{d}{dt}(m_{II} c T_h) = (\dot{m}_{II} c T_{II} - \dot{m}_{II} c T_h) + (\dot{Q}_S)$$

$$I: \dot{m}_I c T_I + m_I c \dot{T}_I = \dot{m}_I c T_V - \dot{m}_I c T_I - \alpha T_I + \alpha T_{II}$$

$$\dot{T}_I = \frac{\dot{m}_I c T_V - 2\dot{m}_I c T_I - \alpha T_I + \alpha T_{II}}{m_I c}$$

$$II: \dot{T}_{II} = \frac{\dot{m}_{II} c T_h - 2\dot{m}_{II} c T_{II} + \alpha T_I - \alpha T_{II}}{m_{II} c}$$

$$III: \dot{T}_h = \frac{\dot{m}_{II} c T_{II} - 2\dot{m}_{II} c T_h - 5T_h^4 + 5T_u^4}{m_{II} c}$$

$$\left. \begin{array}{l} \dot{T}_I \\ \dot{T}_{II} \\ \dot{T}_h \end{array} \right\} \dot{x} = f(x, u, d)$$

$$y = T_h$$

$$1b) \quad T_{u,R} = 2T_{u,R}$$

$$\dot{m}_{II} c T_{II,R} = 2 \dot{m}_{II} c 2T_{u,R} + 15 \dot{m}_{II} c T_{u,R}^4 - 5 \dot{m}_{II} c T_{u,R}^4$$

$$T_{II,R} = \frac{2 \dot{m}_{II} c 2T_{u,R} + 15 \dot{m}_{II} c T_{u,R}^4}{\dot{m}_{II} c} \quad (A)$$

$$T_{II,R} = \frac{\alpha T_{II,R} + 2 \dot{m}_{II} c T_{II,R} - \dot{m}_{II} c 2T_{u,R}}{\alpha} =$$

$$= \left(1 + \frac{2 \dot{m}_{II} c}{\alpha}\right) \cdot \left(4T_{u,R} + 15 \frac{\dot{m}_{II} c}{\dot{m}_{II} c} T_{u,R}^4\right) - 2 \frac{\dot{m}_{II} c}{\alpha} T_{u,R}$$

$$\alpha T_{II,R} = (2 \dot{m}_{II} c + \alpha) T_{II,R} - \dot{m}_{II} c T_V$$

$$= (2 \dot{m}_{II} c + \alpha) \left(1 + \frac{2 \dot{m}_{II} c}{\alpha}\right) T_{II,R} - \dot{m}_{II} c T_V$$

$$\left(\cancel{\alpha} - 2 \dot{m}_{II} c - \cancel{\alpha} - \frac{4 \dot{m}_{II} \dot{m}_{II} c}{\alpha} - 2 \dot{m}_{II} c\right) T_{II,R} = - \dot{m}_{II} c T_V$$

$$(A) \rightarrow \frac{4 \dot{m}_{II} c T_{u,R} + 15 \dot{m}_{II} c T_{u,R}^4}{\dot{m}_{II} c} = \frac{\dot{m}_{II} c T_V}{2c \left(\dot{m}_I + \dot{m}_{II} + \frac{2 \dot{m}_I \dot{m}_{II}}{\alpha}\right)}$$

→ Gleichung nach  $T_{u,R}$  auflösen und Ergebnis oben einsetzen

$$1c) \quad A = \begin{bmatrix} -\frac{2\dot{m}_I c + \alpha}{m_I c} & \frac{\alpha}{m_I c} & 0 \\ \frac{\alpha}{m_I c} & -\frac{2\dot{m}_I c + \alpha}{m_I c} & \frac{\dot{m}_I}{m_I} \\ 0 & \frac{\dot{m}_I}{m_I} & -\frac{2\dot{m}_I c + 4\dot{m}_I^3}{m_I c} \end{bmatrix}$$

$$b = \begin{bmatrix} \frac{T_{KR} - T_{I,R}}{m_I} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad v = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{4\dot{m}_I^3}{m_I c} \end{bmatrix}$$

$$c^T = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$2a) \quad (\lambda)(\lambda)(\lambda - 5) + (-4) + 0 - (-5\lambda) - 0 - 0 =$$

$= \lambda^3 - 5\lambda^2 + 5\lambda - 4$  notwendiges Kriterium für ein Hurwitz-Polynom nicht erfüllt  
 $\rightarrow$  nicht asymptotisch stabil

b) es muss vollst. erreichbar sein,

v. Erreichbarkeit: wenn aus  $x_0 = 0$  jeder beliebige Zustand  $x(T)$  innerhalb einer endlichen Zeit mit einer stückweise stetigen Eingangsgröße  $u(t)$  erreicht werden kann

2c) Steuerbarkeitsnormalform!

→ vollst. erreichbar

$$x_{k+1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 4 & -5 & 5 \end{bmatrix} x_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} [k_1 \ k_2 \ k_3] x_k$$

$$x_{k+1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 4+k_1 & k_2-5 & 5+k_3 \end{bmatrix} x_k$$

$$\lambda \cdot \lambda \cdot (\lambda - 5 - k_3) - \lambda(-1)(5 - k_2) + (-4 - k_1) \\ = \lambda^3 - 5\lambda^2 - k_3\lambda^2 + \lambda(5 - k_2) - 4 - k_1$$

$$\stackrel{!}{=} \left(\lambda - \frac{1}{2}\right)^3 = \lambda^3 - 3\lambda^2 \frac{1}{2} + 3\lambda \frac{1}{4} - \frac{1}{8}$$

$$5 + k_3 = \frac{3}{2} \quad 5 - k_2 = \frac{3}{4} \quad 4 + k_1 = \frac{1}{8}$$

$$k_3 = -\frac{7}{2} \quad k_2 = \frac{17}{4} \quad k_1 = -\frac{31}{8}$$

$$k^T = \begin{bmatrix} -\frac{31}{8} & \frac{17}{4} & -\frac{7}{2} \end{bmatrix}$$

$$2d) \quad x_{k+1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 4 & -5 & 5 \end{bmatrix} x_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u_k$$

$$y_k = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} x_k$$

$$e) \quad *) \quad C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{vollst. beobachtbar}$$

$$V_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$p_{\Phi, \text{ soll}}(z) = z^3$$

	$\Phi^3$	0 1 0	0 1 0
		0 0 1	0 0 1
		4 -5 5	4 -5 5
0	1 0	0 0 1	X X 5
0	0 1	4 -5 5	X X 20
4	-5 5	20 -21 20	X X 79

$$\hat{k} = -\Phi^3 V_1 = \begin{bmatrix} -5 \\ -20 \\ -79 \end{bmatrix}$$

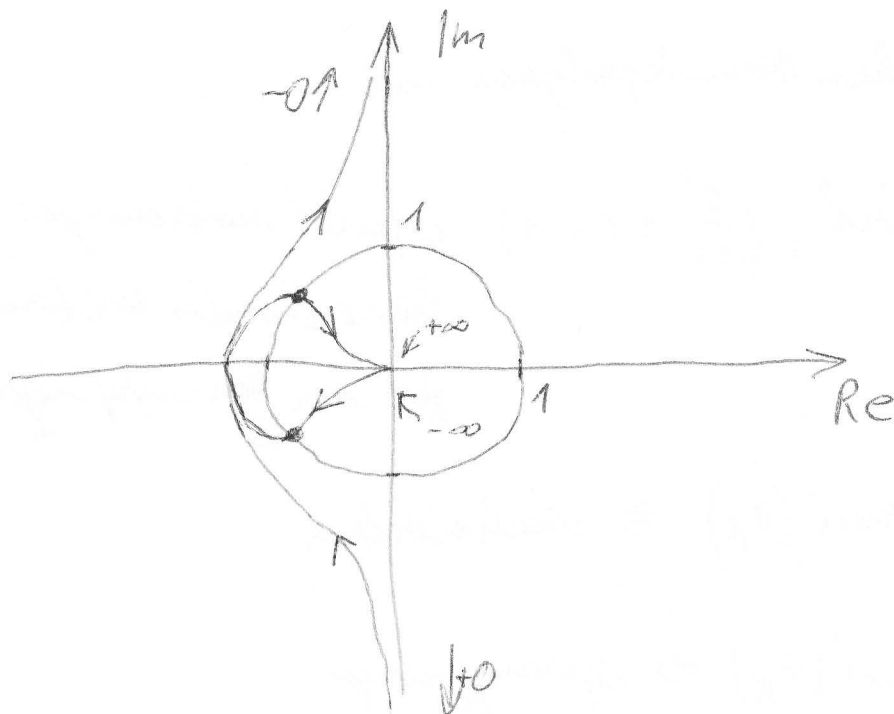
$$*) \quad \hat{x}_{k+1} = \Phi \hat{x}_k + \Gamma u_k + \hat{k} (\hat{y}_k - y_k)$$

$$\hat{y}_k = C^T \hat{x}_k$$

f) in höchstens 3 Schritten,

da vollständig beobachtbar und vollständig erreichbar  
gilt das Separationsprinzip  $\rightarrow$  der Beobachter hat keine  
Auswirkung auf die Eigenwerte des geschlossenen Kreises

3a)



$$b) \quad \Delta \arg(1+L(j\omega)) = 5\pi \stackrel{!}{=} (6 - 3 + 2)\pi = 5\pi$$

$\Rightarrow$  BIBO stabil

c) keine Pol-MH. - Kürzungen von instabilen Polen ✓

$$1+L(s) \neq 0 \quad \text{für } \operatorname{Re}(s) \geq 0$$

$$s \cdot (s+2) (s^2 - 6s + 9) \cdot \left(\frac{s^2}{12} + s + 1\right) + 16(s+1)^2 (s^2 + 2s + 1) = 0$$

darauf kann man das Routh-Hurwitz Verfahren anwenden...

d) nein da  $h_L(s)$  kein Hurwitzpolynom ist

e) ist BIBO-stabil,  $\left(\frac{s^2}{12} + s + 1\right)$  erfüllt notwendiges und hinreichendes Kriterium für ein Hurwitzpolynom

•)  $\text{grad}(u_R) \geq \text{grad}(z_R) \Rightarrow$  realisierbar

•)  $\text{grad}(u_R) = \text{grad}(z_R) \Rightarrow$  sprungfähig

4) a) kein Sprung bei  $t=0 \Rightarrow$  nicht zulässig

$\Rightarrow G_4$  fällt weg

$$\text{EWS: } \lim_{t \rightarrow \infty} h(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{G(s)}{s} = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$$

$$\text{für } G_3: \lim_{s \rightarrow 0} G_3(s) = c > 0$$

$\Rightarrow G_3$  fällt weg

$$G_1: s_{1,2} = \frac{-4 \pm \sqrt{16 - 4 \cdot 1}}{2} =$$

$$= \frac{-4 \pm \sqrt{12}}{2} = \frac{-4 \pm 2\sqrt{3}}{2} = -2 \pm \sqrt{3}$$

zwei reelle Wst  
 $\Rightarrow$  nicht schwingungs-  
fähig  $\Rightarrow G_1$  fällt weg

$G_2$  ist wichtige Übertragungsfkt.

$$\lim_{s \rightarrow 0} G_2(s) = -c \stackrel{!}{=} -3$$

$$c = 3$$



$$b) \frac{d}{dt} \Phi(t) = A \Phi(t) \quad \Phi(0) = E$$

$$\Rightarrow \left. \frac{d}{dt} \Phi(t) \right|_{t=0} = A$$

$$A = \begin{bmatrix} -8 \cdot \frac{2}{3} + \frac{7}{3} & \frac{7}{3} + \frac{8}{3} \\ \frac{14}{3} + \frac{16}{3} & -\frac{8}{3} + \frac{14}{3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -3 & 5 \\ 10 & 2 \end{bmatrix}$$

$$(\lambda+3)(\lambda-2)-50=$$

$$= \lambda^2 + \lambda - 56$$

$$\lambda_{1,2} = \frac{-1 \pm \sqrt{1+4 \cdot 56}}{2}$$

$$= \frac{-1 \pm \sqrt{225}}{2}$$

$$= \frac{-1 \pm 15}{2} = \begin{matrix} -8 \\ 7 \end{matrix}$$

c) notwendiges + hinreichendes Kriterium für ein Hurwitzpolynom ist erfüllt  $\Rightarrow$  Kriterium von Routh

$$\Rightarrow \Delta \arg(p(i\omega)) = 2\pi$$

$$d) \dot{x} = 0$$

$$0 = 0 \cdot x_{1R} + 0 \cdot x_{2R} + \alpha u_R \Rightarrow \alpha = 0$$

$$0 = x_{1R} + x_{2R} + \beta u_R$$

$$\beta = \frac{-x_{1R} - x_{2R}}{u_R}$$

$$e) |h(t)| < \infty \quad \forall t$$

$$h(t) = \int_0^t g(\tau) d\tau$$

$$|h(t)| = \left| \int_0^t g(\tau) d\tau \right| < \int_0^t |g(\tau)| d\tau < \int_0^\infty |g(\tau)| d\tau < \infty \quad \text{für BIBO-Stabilität}$$