

SCHRIFTLICHE PRÜFUNG zur
VU Automatisierung am 09.05.2014

LÖSUNG

Aufgabe 1: Lösungen zu Aufgabe 1

- a) Mathematisches Modell in Zustandsraumdarstellung (als Zustände werden die Ausgänge der drei Integratoren gewählt)

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_3 + 2 \cos(x_1) - x_2^2 \\ \sin(x_2) e^{x_3} \\ -2x_1 x_2^2 + 4x_3 u \end{bmatrix}$$
$$y = x_1$$

- b) \mathbf{x}_R ist Ruhelage, falls gilt $\mathbf{x}_R \in \mathcal{X}_R$ mit

$$\mathcal{X}_R = \left\{ \begin{bmatrix} \mu \\ 0 \\ -2 \cos(\mu) \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^3 \mid \mu \in \mathbb{R} \right\} \cup \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ k\pi \\ (k\pi)^2 - 2 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^3 \mid k \in \mathbb{Z} \right\}.$$

- c) Das um die Ruhelage $\mathbf{x}_R = [-\pi, 0, 2]^T$ linearisierte System lautet

$$\Delta \dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & e^2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \Delta \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 8 \end{bmatrix} \Delta u$$
$$y = [1 \quad 0 \quad 0]^T \Delta \mathbf{x}.$$

- d) Das System ist nicht vollständig erreichbar.

Aufgabe 2: Lösungen zu Aufgabe 2

- a) i Die Polstellen des zeitkontinuierlichen Systems berechnen sich zu $s_{1,2} = \pm i \frac{\pi}{2T_a}$, $s_3 = \frac{\ln 0.5}{T_a}$. Daraus folgt die reelle jordanische Normalform der Dynamikmatrix \mathbf{A} zu

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} 0 & \frac{\pi}{2T_a} & 0 \\ -\frac{\pi}{2T_a} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{\ln(0.5)}{T_a} \end{bmatrix}.$$

- ii Die Polstellen berechnen sich zu $e^{\pm i \frac{\pi}{4}}$ und $\frac{1}{\sqrt{2}}$, siehe Abbildung 1.

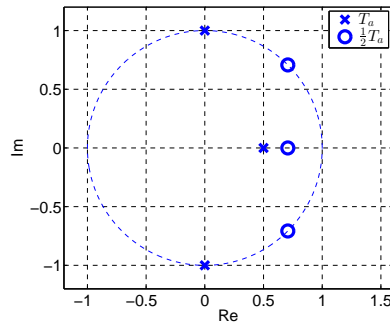


Abbildung 1: Polstellen des Abtastsystems.

- b) i Die Dynamikmatrix des Abtastsystems berechnet sich zu

$$\Phi = (\mathbf{E} - T_a \mathbf{A})^{-1}.$$

- ii Die Eigenwerte $\tilde{\lambda}$ des Abtastsystems in Abhängigkeit der Eigenwerte λ von \mathbf{A} berechnen sich zu

$$\tilde{\lambda} = \frac{1}{1 - T_a \lambda}.$$

- iii Das zeitdiskrete Abtastsystem

$$\mathbf{x}_{k+1} = \Phi \mathbf{x}_k = \begin{bmatrix} 1 & -T_a \\ 2T_a & 1 + 3T_a \end{bmatrix}^{-1} \mathbf{x}_k$$

mit den Eigenwerten

$$\tilde{\lambda}_1 = \frac{1}{1 + T_a} \quad \text{und} \quad \tilde{\lambda}_2 = \frac{1}{1 + 2T_a}$$

ist für beliebige $T_a > 0$ global asytmotisch stabil.

Aufgabe 3: Lösungen zu Aufgabe 3

- a) Der Ausgangsvektor ergibt sich zu $\mathbf{c}^T = [1 \quad -2]$.
b) Die Dynamikmatrix des Systems lautet

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} -3 & 2 \\ -1 & -1 \end{bmatrix}.$$

Aufgabe 4: Lösungen zu Aufgabe 4

- a) LTI-System der Dimension $n = 3$. Beachten Sie, dass das System in Steuerbarkeitsnormalform gegeben ist.
- i Die Eigenwerte ergeben sich zu $\lambda = \{-1, 0, 3\}$. Das System ist daher nicht stabil.
 - ii Das System ist vollständig erreichbar.
 - iii Der Rückführvektor kann leicht über einen Koeffizientenvergleich ermittelt werden und ergibt sich so zu $\mathbf{k}^T = [-24 \quad -29 \quad -11]$.
 - iv Die Vorsteuerung mit $u(t) = \mathbf{k}^T \mathbf{x} + r(t)$ folgt zu $r(t) = \exp(-t) (-18 \sin(2t) + 14 \cos(2t))$.

- b) Bei linearen autonomen Systemen kann es entweder eine Ruhelage geben (wenn die Dynamikmatrix regulär ist) oder unendlich viele (wenn die Dynamikmatrix singulär ist). Siehe Skript Abschnitt 2.5.1.
- c) Ja, wenn $\det(\mathbf{A}) = 0$ und $\text{rang}[\mathbf{A}, \mathbf{b}u_R] \neq \text{rang}[\mathbf{A}]$. Eine mögliche Kombination ist beispielsweise

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}.$$