

SCHRIFTLICHE PRÜFUNG zur
VU Automatisierung
am 08.11.2024

Arbeitszeit: 150 min

Name:

Vorname(n):

Matrikelnummer:

Note:

Aufgabe	1	2	3	4	Bonus	Σ
erreichbare Punkte	10	10	10	10	5	40 + (5)
erreichte Punkte						

Bitte ...

- ... tragen Sie Name, Vorname und Matrikelnummer auf dem Deckblatt ein,
- ... rechnen Sie die Aufgaben auf separaten Blättern, **nicht** auf dem Angabeblatt,
- ... beginnen Sie für eine neue Aufgabe immer auch eine neue Seite,
- ... geben Sie auf jedem Blatt den Namen sowie die Matrikelnummer an und
- ... begründen Sie Ihre Antworten ausführlich.

Viel Erfolg!

1. Die Aufgaben a) und b) können unabhängig voneinander gelöst werden.

10 P. |

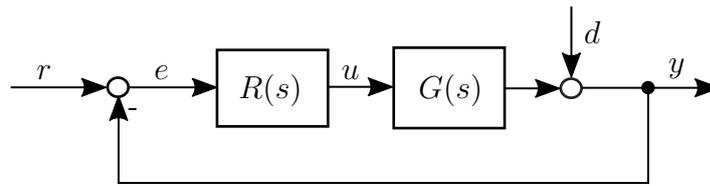


Abbildung 1: Blockdiagramm des Regelkreises.

- a) Gegeben ist der in Abbildung 1 dargestellte Regelkreis mit der Übertragungsfunktion 5 P. |

$$G(s) = \frac{s + \frac{1}{2}}{(s^2 - 1)(s + 3)}$$

- i. Geben Sie an, ob das System $G(s)$ BIBO-stabil, phasenminimal und sprungfähig ist. Begründen Sie Ihre Antworten! 1.5 P. |
- ii. Weiters sind die Regler mit den Übertragungsfunktionen 3.5 P. |

$$R_1(s) = V \frac{s+1}{s}, \quad R_2(s) = V \frac{s-1}{s+1}, \quad R_3(s) = V \frac{s+3}{2}$$

gegeben.

Welcher realisierbare Regler führt zu einem intern stabilen Regelkreis?

In welchem Wertebereich muss hierzu V liegen? Begründen Sie Ihre Antworten!

- b) Es sei nun das zeitkontinuierliche System 5 P. |

$$G(s) = \frac{9s}{s^2 + 2s + 3}$$

gegeben.

- i. Geben Sie für den Regelkreis in Abbildung 1 die Übertragungsfunktionen $T_{r,e}(s) = \frac{\hat{e}(s)}{\hat{r}(s)}$ und $T_{d,y}(s) = \frac{\hat{y}(s)}{\hat{d}(s)}$ in allgemeiner Form an. 1 P. |
- ii. Im Folgenden wird ein Kompensationsregler der Form 4 P. |

$$R(s) = V \frac{b_2 s^2 + b_1 s + 1}{a_2 s^2 + a_1 s + 1}$$

verwendet. Wählen Sie die Koeffizienten a_1, a_2, b_1 und b_2 so, dass eine harmonische Störung $d(t) = 2\sin(t)$ am Ausgang y im eingeschwungenen Zustand zu 0 wird. In welchem Wertebereich darf hierbei die Verstärkung $V \in \mathbb{R}$ gewählt werden, sodass der Regelkreis in Abbildung 1 stabil ist?

Hinweis: Überlegen Sie zuerst wie b_1 und b_2 gewählt werden müssen.

Lösung:

- a) i.
- Das System ist nicht BIBO-stabil, da $G(s)$ einen Pol bei $s=+1$ hat.
 - Das System ist nicht phasenminimal, da $G(s)$ einen Pol bei $s=+1$ hat.
 - Das System ist nicht sprungfähig, da $\lim_{s \rightarrow \infty} G(s) = 0$ gilt.
- ii.
- $R_2(s)$ führt zu einer nicht erlaubten Pol/Nullstellenkürzung für $s = +1$ (siehe Satz 4.1).
 - $R_3(s)$ ist nicht realisierbar.
 - $R_1(s)$ führt mit $V > 4$ auf einen intern stabilen Regelkreis (siehe Satz 4.1).
- b) i. $T_{r,e}(s) = T_{d,y}(s) = \frac{1}{1+R(s)G(s)}$
- ii. $G(s) = \frac{9s}{s^2+2s+3} = \frac{3s}{\frac{1}{3}s^2+\frac{2}{3}s+1}$. Damit der Pol von $G(s)$ kompensiert wird, muss für die Zählerkoeffizienten des Reglers $b_2 = \frac{1}{3}, b_1 = \frac{2}{3}$ gewählt werden. Aus der Forderung $|T_{d,y}(j\omega)| \stackrel{!}{=} 0$ für $\omega = 1 \text{ rad s}^{-1}$ folgt $a_2 = 1, a_1 = 0$.

2. Die Aufgaben a) und b) können unabhängig voneinander gelöst werden.

10 P. |

a) Gegeben ist das autonome System

7 P. |

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x}, \quad \mathbf{x}(0) = \mathbf{x}_0 \quad (1)$$

mit der Dynamikmatrix

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} -4 & 1 \\ \xi & -1 \end{bmatrix}.$$

- i. Für welchen Wertebereich von $\xi \in \mathbb{R}$ ist das System (1) asymptotisch stabil? 1 P. |
- ii. Wie muss $\xi \in \mathbb{R}$ gewählt werden, sodass die Eigenwerte von \mathbf{A} bei $\lambda_1 = -2$ und $\lambda_2 = -3$ liegen? 1 P. |
- iii. Geben Sie jene Zustandstransformation 3 P. |

$$\mathbf{x} = \mathbf{V}\mathbf{z}$$

an, die das System (1) mit ξ aus ii. auf Jordansche Normalform transformiert. Schreiben Sie das System (1) im neuen Zustand \mathbf{z} an.

- iv. Bestimmen Sie für das transformierte System aus iii. das zugehörige Abtastsystem (exakte Diskretisierung) mit der Abtastzeit $T_a = \pi$. Geben Sie den Verlauf des diskreten Zustandes \mathbf{z}_k für $k = 1, 2, \dots$ und einen allgemeinen Anfangswert $\mathbf{z}_0 \in \mathbb{R}$ an. 2 P. |

b) Gegeben ist ein zeitkontinuierliches System der Form

3 P. |

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u, \quad \mathbf{x}(0) = \mathbf{x}_0 \quad (2)$$

mit $\dim(\mathbf{x}) = 2$. Geben Sie für konstantes $u = u_R \in \mathbb{R} \setminus \{0\}$ die notwendigen Eigenschaften von \mathbf{A} und \mathbf{b} an, sodass das System (2)

- keine Ruhelage,
- genau eine Ruhelage,
- unendlich viele Ruhelagen

besitzt. Geben Sie auch jeweils ein Beispiel an.

Lösung:

- a) *i. Das System ist asymptotisch stabil für $\xi < 4$.*
ii. Die vorgegebenen Eigenwerte erhält man für $\xi = -2$.
iii. Die zugehörigen Eigenvektoren lauten $\mathbf{v}_1 = [1, 1]^T$ und $\mathbf{v}_2 = [1, 2]^T$ und somit lautet die Transformationsmatrix

$$\mathbf{V} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}.$$

Das System im neuen Zustand \mathbf{z} lautet

$$\dot{\mathbf{z}} = \begin{bmatrix} -3 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} \mathbf{z}, \quad \mathbf{z}(0) = \mathbf{z}_0. \quad (3)$$

iv. Das zugehörige Abtastsystem lautet

$$\mathbf{z}_{k+1} = \begin{bmatrix} \exp(-3\pi) & 0 \\ 0 & \exp(-2\pi) \end{bmatrix} \mathbf{z}_k = \begin{bmatrix} \exp(-3k\pi) & 0 \\ 0 & \exp(-2k\pi) \end{bmatrix} \mathbf{z}_0. \quad (4)$$

- b) *Siehe S.32 des Kapitels 2.5.1 Begriff der Ruhelage im Skriptum der VO Automatisierung.*

3. Die Aufgaben a) und b) können unabhängig voneinander gelöst werden.

10 P. |

a) Betrachten Sie die Differenzengleichung

6 P. |

$$y_{k+2} = p_1 y_{k+1} + p_2 y_k + p_3 u_k, \quad (5)$$

wobei p_1, p_2 und p_3 reelle Zahlen sind.

- i. Geben Sie eine Zustandsdarstellung von (5) mit dem Eingang u_k , dem Zustand \mathbf{x}_k und dem Ausgang y_k an. 1 P. |
- ii. Berechnen Sie die Übertragungsfunktion der in i. bestimmten Zustandsdarstellung. 1 P. |
- iii. Bestimmen Sie die Bedingungen, die p_1, p_2, p_3 in (5) erfüllen müssen, sodass die in i. bestimmte Zustandsdarstellung minimal ist. Begründen Sie Ihre Antwort. 2 P. |
- iv. Nun ist $p_1 = p_2 = p_3 = 1$. Entwerfen Sie einen vollständigen Zustandsbeobachter für die in i. bestimmte Zustandsdarstellung, sodass die Eigenwerte der Fehlerdynamikmatrix bei $1/2$ und $-1/2$ zu liegen kommen. 2 P. |

b) Betrachten Sie das zeitkontinuierliche, nichtlineare System

4 P. |

$$\dot{x}_1 = x_2, \quad (6a)$$

$$\dot{x}_2 = \alpha \sin(x_1) + \beta x_2 + u^3, \quad (6b)$$

$$y = x_1 \quad (6c)$$

mit $\alpha, \beta \in \mathbb{R}, \alpha \neq 0$.

- i. Bestimmen Sie alle Ruhelagen des Systems (6) in Abhängigkeit von $u = u_R$. 1.5 P. |
- ii. Linearisieren Sie das System (6) um eine allgemeine Ruhelage $\mathbf{x} = \mathbf{x}_R, u = u_R, y = y_R$ und geben Sie die Zustandsraumdarstellung des linearisierten Systems an. 1.5 P. |
- iii. Ein lineares, zeitinvariantes, zeitkontinuierliches System ist vollständig erreichbar. Ist dann auch das zugehörige Abtastsystem mit der Abtastzeit T_a vollständig erreichbar? Begründen Sie Ihre Antwort! 1 P. |

Lösung:

a) i. Die Zustandsdarstellung lautet

$$\mathbf{x}_{k+1} = \mathbf{\Phi}\mathbf{x}_k + \mathbf{\Gamma}u, \quad (7a)$$

$$y_k = \mathbf{c}^\top \mathbf{x}_k, \quad (7b)$$

z.B. mit den Matrizen

$$\mathbf{\Phi} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ p_2 & p_1 \end{bmatrix}, \mathbf{\Gamma} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \mathbf{c}^\top = \begin{bmatrix} p_3 & 0 \end{bmatrix} \quad (8)$$

aus der Steuerbarkeitsnormalform. Jede äquivalente Wahl der Matrizen $(\mathbf{\Phi}, \mathbf{\Gamma}, \mathbf{c}^\top)$ ist aber auch korrekt.

ii. $G(z) = \frac{p_3}{z^2 - p_1 z - p_2}$

iii. Für die Wahl (8) ist

$$\mathcal{R}(\mathbf{\Phi}, \mathbf{\Gamma}) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & p_1 \end{bmatrix}, \quad (9)$$

und

$$\mathcal{O}(\mathbf{\Phi}, \mathbf{c}^\top) = \begin{bmatrix} p_3 & 0 \\ 0 & p_3 \end{bmatrix}. \quad (10)$$

Für $p_3 = 0$ ist das System nicht beobachtbar, deshalb ist (8) keine minimale Darstellung.

iv. $\mathbf{k} = [-1 \quad -7/4]^\top$, damit $\mathbf{\Phi}_e = \mathbf{\Phi} + \mathbf{k}\mathbf{c}^\top$ die gewünschten Eigenwerte hat.

b) i. Die Ruhelagen sind $x_{1,R} = \arcsin(-u_R^3/\alpha) + 2k\pi$, $x_{2,R} = 0$, u_R beliebig, $y_R = \arcsin(-u_R^3/\alpha) + 2k\pi$, und $x_{1,R} = \pi - \arcsin(-u_R^3/\alpha) + 2k\pi$, $x_{2,R} = 0$, u_R beliebig, $y_R = \pi - \arcsin(-u_R^3/\alpha) + 2k\pi$ für jedes $k \in \mathbb{Z}$.

ii. Es ist $\Delta\mathbf{x} = \mathbf{x} - \mathbf{x}_R$, $\Delta u = u - u_R$, $\Delta y = y - y_R$. Die lineare Zustandsdarstellung ist

$$\Delta\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\Delta\mathbf{x} + \mathbf{b}\Delta u = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ \alpha \cos(x_{1,R}) & \beta \end{bmatrix} \Delta\mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 3u_R^2 \end{bmatrix} \Delta u, \quad (11a)$$

$$\Delta y = \mathbf{c}^\top \Delta\mathbf{x} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \Delta\mathbf{x}. \quad (11b)$$

iii. Siehe Satz 7.9.

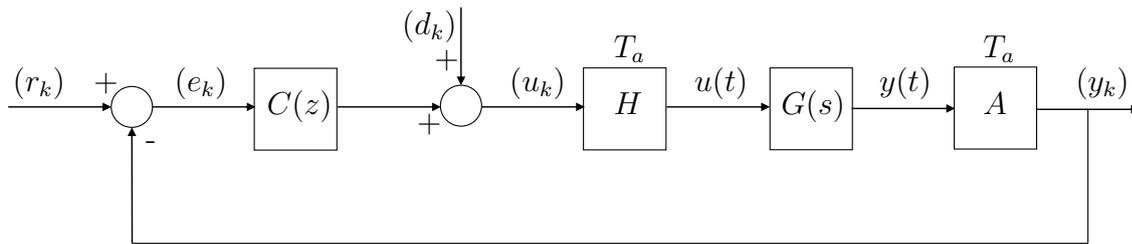


Abbildung 2: Regelkreis für Aufgabe 4a).

a) Gegeben ist die Übertragungsfunktion

7 P. |

$$G(s) = \frac{1}{s}. \quad (12)$$

Die Strecke wird von einem digitalen Regelkreis wie in Abbildung 2 geregelt. Der Regler entspricht einem Proportional-Glied der Form $C(z) = K > 0$. Betrachten Sie $(d_k) = 0$ für i., ii. und iii.

- i. Bestimmen Sie $G(z)$ von (u_k) nach (y_k) mit der allgemeinen Abtastzeit T_a . 1 P. |
- ii. Für welchen Wertebereich der Verstärkung K ist der geschlossene Regelkreis BIBO-stabil? 1 P. |
- iii. Betrachten Sie $(r_k) = (1^k)$. Beurteilen Sie, ob $\lim_{k \rightarrow \infty} y_k = r_k$ gilt und begründen Sie Ihre Antwort. 1.5 P. |
- iv. Nun ist $(r_k) = (d_k) = (1^k)$. Beurteilen Sie, ob $\lim_{k \rightarrow \infty} y_k = r_k$ gilt und begründen Sie Ihre Antwort. 1.5 P. |
- v. Berechnen Sie den eingeschwungenen Zustand von (y_k) für $T_a = \frac{1}{K}$, $(r_k) = 0$ und $(d_k) = (7 \sin(\frac{\pi}{4}k))$. 2 P. |

b) Gegeben ist das System

3 P. |

$$\mathbf{x}_{k+1} = \mathbf{\Phi} \mathbf{x}_k + \mathbf{\Gamma} u_k = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 2 & 3 \end{bmatrix} \mathbf{x}_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u_k, \quad (13a)$$

$$y_k = \mathbf{c}^\top \mathbf{x}_k = [1 \ 0 \ 0] \mathbf{x}_k, \quad (13b)$$

mit dem Anfangswert $\mathbf{x}_0 = [2 \ 0 \ 3]^\top$. Entwerfen Sie einen Zustandsregler für das System (13) so, dass der zeitliche Verlauf

$$\mathbf{x}_1 = [0 \ 3 \ 0]^\top, \mathbf{x}_2 = [3 \ 0 \ 0]^\top, \mathbf{x}_k = [0 \ 0 \ 0]^\top \forall k \geq 3 \quad (14)$$

folgt.

Hinweis: Beachten Sie die besondere Struktur des zeitlichen Verlaufs in (14).

Lösung:

- a) i. $G(z) = T_a/(z - 1)$.
ii. $T_{ry}(z) = \frac{C(z)G(z)}{1+C(z)G(z)} = \frac{KT_a}{z-1+KT_a}$. Das ist BIBO-stabil für $0 < K < 2/T_a$.
iii. Ja, weil durch Anwendung des Endwertsatzes

$$\lim_{k \rightarrow \infty} y_k = \lim_{z \rightarrow 1} (z - 1) \frac{z}{z - 1} T_{ry}(z) = 1. \quad (15)$$

- iv. Die Übertragungsfunktion von (d_k) nach (y_k) ist $T_{dy}(z) = \frac{y_z(z)}{d_z(z)} = \frac{G(z)}{1+G(z)C(z)} = \frac{T_a}{z-1+KT_a}$. Die Antwort auf die Frage ist nein, weil durch Anwendung des Superpositionsprinzips und des Endwertsatzes

$$\lim_{k \rightarrow \infty} y_k = \lim_{z \rightarrow 1} (z-1) \frac{z}{z-1} T_{ry}(z) + \lim_{z \rightarrow 1} (z-1) \frac{z}{z-1} T_{dy}(z) = 1 + \frac{1}{K} \neq 1. \quad (16)$$

- v. Für $T_a = \frac{1}{K}$ wird

$$T_{dy}(z) = \frac{1}{Kz}. \quad (17)$$

Wegen des Superpositionsprinzips ist im eingeschwungenen Zustand

$$y_k = |T_{dy}(e^{j\frac{\pi}{4}})| \cdot 7 \sin\left(\frac{\pi}{4}k + \arg(T_{dy}(e^{j\frac{\pi}{4}}))\right) = \frac{7}{K} \sin\left(\frac{\pi}{4}k - \frac{\pi}{4}\right). \quad (18)$$

- b) Ein Dead-Beat Regler muss entworfen werden, da der zeitliche Verlauf in (14) gleich null für $k \geq 3$ ist. Mit $\mathbf{k} = [-1 \quad -2 \quad -3]^\top$ hat $\Phi_g = \Phi + \Gamma \mathbf{k}^\top$ die gewünschten Eigenwerte $\lambda_1 = \lambda_2 = \lambda_3 = 0$.