## Technische Universität Wien

Institut für Automatisierungs- und Regelungstechnik

## SCHRIFTLICHE PRÜFUNG zur VU Automatisierungstechnik am 10.12.2010

Arbeitszeit: 120 min

Name:

Vorname(n): Matrikelnummer	r:						Note:
	Aufgabe erreichbare Punkte	1 10	2 10	3 10	4 10	$\frac{\Sigma}{40}$	
	erreichte Punkte						
Bitte							
tragen Sie	Name, Vorname und	Matrik	ælnumr	ner auf	dem I	Oeckbla	tt ein,
rechnen Si	e die Aufgaben auf se	parater	n Blätte	ern, nic	cht auf	dem A	ngabeblatt,
beginnen S	Sie für eine neue Aufg	abe im	mer au	ch eine	neue S	Seite,	
geben Sie auf jedem Blatt den Namen sowie die Matrikelnummer an,							
begründen	Sie Ihre Antworten a	usführl	lich und	d			
	e hier an, an welchen ntreten können:	n der fo	olgende	n Term	nine Sie	e <b>nicht</b>	zur mündlichen

□ Fr., 17.12.2010

 $\square$  Mo., 20.12.2010

□ Do., 16.12.2010

1. Gegeben ist ein Heißluftballon mit konstantem Volumen V und Oberfläche A, an dem eine Gondel der Masse m befestigt ist, siehe Abb. 1. Die Temperatur im Inneren des Ballons kann mit Hilfe eines Brenners mit der Heizleistung  $P_H$  erhöht werden. Über die Hülle des Ballons wird eine Verlustleistung  $P_V$ , welche proportional zur Oberfläche A, zum Wärmeübergangskoeffizienten  $\alpha$  und der Temperaturdifferenz zwischen Innentemperatur T und Außentemperatur  $T_u$  ist, abgegeben. Die Temperatur sowie die Dichte der umgebenden Luft sind von der Höhe s des Ballons abhängig

$$\rho_u(s) = \rho_0 \exp\left(-\frac{s}{s_0}\right)$$
$$T_u(s) = T_0 - k_2 s,$$

wobei  $s_0, T_0$  und  $k_2$  konstante Werte bezeichnen. Für die Dichte im Inneren des Ballons gilt die Gleichung

$$\rho(T, s) = \rho_u(s) - k_1(T - T_0),$$

mit der Konstanten  $k_1$ . Weiterhin gilt für den Ballon die Energieerhaltung, d.h.

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\left(c_V V \rho(T, s) T\right) = P_H - P_V,$$

wobei  $c_V$  die konstante Wärmekapazität der Luft bezeichnet. Die Temperaturdifferenz zwischen T und  $T_u$  bewirkt eine Differenz der Dichten  $\rho$  und  $\rho_u$ , die zu einer Auftriebskraft der Form

$$F_{auf} = (\rho_u(s) - \rho(T, s)) Vg$$

mit der Gravitationskonstanten g führt. Der Bewegung des Ballons wirkt weiterhin eine geschwindigkeitsproportionale Reibkraft dw, mit der Reibkonstanten d sowie der Geschwindigkeit  $w = \dot{s}$ , und die Gravitationskraft entgegen.

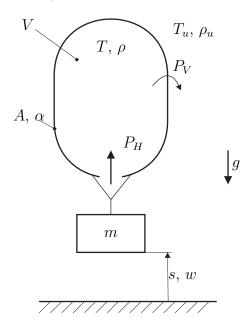


Abbildung 1: Prinzipskizze zur Aufgabe 1.

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{f}(\mathbf{x}, u)$$
$$y = g(\mathbf{x}, u).$$

Wählen Sie dazu die Zustandsgrößen  $\mathbf{x}^T = [T, s, w]$ , die Eingangsgröße  $u = P_H$  sowie die Ausgangsgröße y = s. Nehmen Sie dazu an, dass die Masse der Luft im Inneren des Ballons im Vergleich zur Masse des Korbs vernachlässigt werden kann.

b) Bestimmen Sie alle Ruhelagen  $\mathbf{x}_R$ ,  $u_R$  des Systems und linearisieren Sie das 5 P.| System um eine allgemeine Ruhelage.

2. Gegeben ist die q-Transformierte  $G^{\#}(q)$  einer linearen, zeit<br/>invarianten, zeitdiskreten Strecke G(z)

$$G^{\#}(q) = \frac{(1+2q)\left(1+\frac{q}{5}\right)}{(1+2\cdot0.75q+q^2)\left(1+2\left(2-\sqrt{3}\right)q\right)}$$

Die Abtastzeit beträgt  $T_a = 0.4$ .

- a) Entwerfen Sie einen Regler, der die komplex konjugierte Polstelle von  $G^{\#}(q)$  7P.| exakt kompensiert, nicht sprungfähig ist sowie folgende Anforderungen an den geschlossenen Kreis gewährleistet:
  - $\bullet$ bleibende Regelabweichung  $\left. e_{\infty} \right|_{r_k = (1)^k} = 0$
  - Anstiegszeit  $t_r = 2.4$
  - prozentuelles Überschwingen  $\ddot{u} = 10\%$ .
- b) Wann nennt man eine q-Übertragungsfunktion  $G^{\#}(q)$  realisierbar? Testen Sie 2 P.| Ihren Regler aus Aufgabenteil a) auf Realisierbarkeit.
- c) Geben Sie die inverse Tustin-Transformation an. 1 P.|

3. a) Gegeben ist das lineare, zeitinvariante, zeitdiskrete System nach Abb. 2, wobei  $2.5 \,\mathrm{P.}$  | u den Eingang des Systems darstellt, d die Störung und y den Ausgang des Systems beschreibt. Die Übertragungsfunktionen sind durch

$$G_1(z) = \frac{5}{z-1}, \quad G_2(z) = \frac{\frac{1}{2} - K}{K}, \quad G_3(z) = \frac{K}{z-1}$$

gegeben, mit der Konstanten K > 0. Berechnen Sie die Führungsübertragungs-

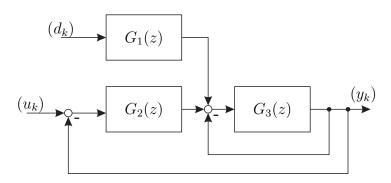


Abbildung 2: System zu Aufgabe 3

funktion  $T_{u,y}(z)$  sowie die Störübertragungsfunktion  $T_{d,y}(z)$ .

- b) Beurteilen Sie die Stabilität der Übertragungsfunktionen aus Aufgabe 3a) und 1,5 P.| machen Sie eine Aussage über die interne Stabilität des gesamten Systems.
- c) Berechnen Sie die Antwort  $(y_k)$  des Systems aus Aufgabe 3a) auf die Störfolge 3 P.

$$(d_k) = \left(2^{-k}k\right)$$

und die Eingangsfolge  $(u_k)=0$  für  $k\to\infty$ . Nehmen Sie dazu  $T_a=1$  s an.

d) Gegeben ist ein dynamisches System der Form

3 P.

$$\cosh(t)\ddot{y}(t) + (1 - \exp(-3t))\dot{y}(t) = -3\cos(t)\ddot{y}(t) + u(t) \tag{1}$$

mit dem Ausgang y(t), dem Eingang u(t) sowie der Zeit t. Ist dieses dynamische System (i) linear bzw. (ii) zeitinvariant? Berechnen Sie eine Zustandsdarstellung der Form

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{f}(\mathbf{x}, u, t) \tag{2a}$$

$$y = h\left(\mathbf{x}, u, t\right) \tag{2b}$$

bzw. wenn möglich

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}(t)\mathbf{x} + \mathbf{b}(t)u(t) \tag{3a}$$

$$y = \mathbf{c}^T(t)\mathbf{x} \tag{3b}$$

mit einem geeigneten Zustandsvektor  $\mathbf{x}$ .

4. a) Für den Regelkreis aus Abb. 3 ist die Übertragungsfunktion des offenen Kreises 3 P.

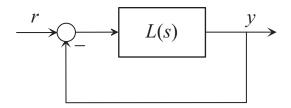


Abbildung 3: System zu Aufgabe 4

$$L(s) = \frac{5(2s+K)}{s(s^2+4s+3)}$$

gegeben. In Abb. 4 ist die Ortskurve von L(s) für K=1 dargestellt. Markieren Sie die Punkte für  $\omega=\pm 0$  und  $\omega=\pm \infty$  und zeichnen Sie den Durchlaufsinn der Ortskurve ein. Beurteilen Sie anschließend die Stabilität des geschlossenen Kreises im Fall K=1 mit Hilfe des Nyquist-Kriteriums.

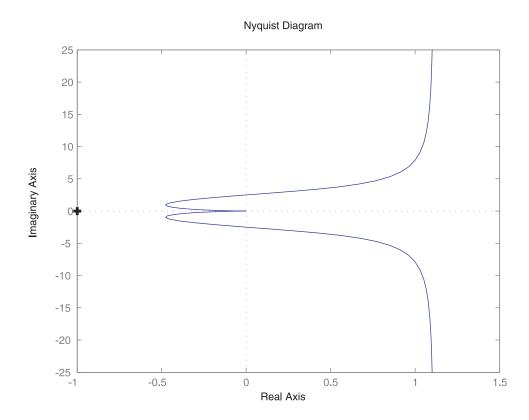


Abbildung 4: Ortskurve zu L(s) mit K=1 aus Aufgabe 4

b) Bestimmen Sie mit Hilfe des Verfahrens nach Routh-Hurwitz den Wertebereich  $3 \,\mathrm{P.}|$  von K aus Aufgabenteil a) so, dass der geschlossene Kreis stabil ist.

4 P.

c) Gegeben ist das lineare, zeitdiskrete System der Form

$$\mathbf{x}_{k+1} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{x}_k + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u_k.$$

Bestimmen Sie für dieses System einen Zustandsregler der Form  $u_k = \mathbf{k}^T \mathbf{x}_k$ , sodass der Zustand für k = 2 durch  $\mathbf{x}_2 = \begin{bmatrix} 1,1 \end{bmatrix}^T$  gegeben ist, wobei die Anfangsbedingung für k = 0 durch  $\mathbf{x}_0 = \begin{bmatrix} 3,3 \end{bmatrix}^T$  gegeben ist.