

Regelungstechnik II FS 2020

MIMO versus SISO Systeme

Autoren: C. Küttel, Dozent: L. Guzzella, Vorlesungsnummer: 151-0591-00

Bei Fragen: hrappael@ethz.ch, pduhr@ethz.ch, 26. März 2020

Zusammenfassung Vorlesung 5

Skript Kapitel 1

1 Systembeschreibung

Bisher wurden ausschliesslich SISO (single-input, single-output) Systeme betrachtet, d.h. $u(t) \in \mathbb{R}$ und $y(t) \in \mathbb{R}$. Neu werden MIMO (multiple-input, multiple-output) Systeme mit mehreren Ein- und Ausgängen betrachtet, wobei $u(t) \in \mathbb{R}^m$ und $y(t) \in \mathbb{R}^p$. Identisch zum SISO Fall kann das MIMO System im Zustandsraum dargestellt werden:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}x(t) &= A \cdot x(t) + B \cdot u(t), \quad x(t) \in \mathbb{R}^n, \quad u(t) \in \mathbb{R}^m \\ y(t) &= C \cdot x(t) + D \cdot u(t), \quad y(t) \in \mathbb{R}^p \end{aligned} \quad (1)$$

Da $u(t)$ und $y(t)$ jetzt Vektoren sind, müssen die Matrizen B , C und D auf die Dimensionen der Eingänge und der Ausgänge angepasst werden. Das I/O (Input-Output) Verhalten des Systems in Gl. (1) wird identisch wie beim SISO Fall über die Laplace-Transformation hergeleitet:

$$\begin{aligned} s \cdot X(s) &= A \cdot X(s) + B \cdot U(s) \\ \Rightarrow X(s) &= (sI_{n \times n} - A)^{-1} \cdot B \cdot U(s) \\ \Rightarrow Y(s) &= \underbrace{(C \cdot (sI_{n \times n} - A)^{-1} \cdot B + D)}_{P(s)} \cdot U(s), \end{aligned} \quad (2)$$

wobei $sI_{n \times n}$ eine Einheitsmatrix der Dimension $n \times n$ ist.

Da $U(s) \in \mathbb{C}^m$ und $Y(s) \in \mathbb{C}^p$ wird $P(s)$ eine Matrix:

$$P(s) = \begin{bmatrix} P_{1,1}(s) & P_{1,2}(s) & \dots & P_{1,m}(s) \\ P_{2,1}(s) & P_{2,2}(s) & \dots & P_{2,m}(s) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ P_{p,1}(s) & P_{p,2}(s) & \dots & P_{p,m}(s) \end{bmatrix},$$

wobei jede Übertragungsfunktion $P_{i,j}(s) : u_j \rightarrow y_i$

$$P_{i,j}(s) = \frac{b_{m,i,j}s^m + \dots + b_{1,i,j}s + b_{0,i,j}}{s^n + a_{n-1,i,j}s^{n-1} + \dots + a_{1,i,j}s + a_{0,i,j}} = \frac{b_{i,j}(s)}{a_{i,j}(s)}$$

eine gebrochenrationale Funktion darstellt.

Zur Erinnerung: $P(s)$ beinhaltet nur steuerbare und beobachtbare Teile des Systems in Gl. (1).

Beispiel: Das folgende System soll geregelt werden:

$$\begin{aligned} P(s) &= \begin{bmatrix} P_{1,1}(s) & P_{1,2}(s) \\ P_{2,1}(s) & P_{2,2}(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{a_{11}}{s+1} & \frac{a_{12}}{s+1} \\ \frac{a_{21}}{s+1} & \frac{a_{22}}{s+1} \end{bmatrix}, \quad (3) \\ U(s) &= \begin{bmatrix} U_1(s) \\ U_2(s) \end{bmatrix}, \quad Y(s) = \begin{bmatrix} Y_1(s) \\ Y_2(s) \end{bmatrix}, \end{aligned}$$

Dabei seien $r_1(t) = h(t)$ und $r_2(t) = 0$, wobei $h(t)$ einen Sprung darstellt. Um die Übertragungsfunktion von $R(s)$ nach $Y(s)$ zu finden wird die folgende Regelstruktur betrachtet

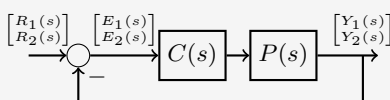


Abb. 1: Regelstruktur ohne Störung und ohne Rauschen.

Der Ausgang als Funktion des Fehlers lautet

$$Y(s) = P(s)C(s)E(s) = P(s)C(s) [R(s) - Y(s)].$$

Daraus folgt

$$Y(s) = [I + P(s)C(s)]^{-1} P(s)C(s)R(s)$$

Vorsicht! Die Reihenfolge der Matrixmultiplikation $P(s) \cdot C(s)$ kann nicht umgedreht werden, da diese Operation für allgemeine Matrizen nicht kommutiert.

Das System $P(s)$ wird nun für drei verschiedene Fälle der Verstärkung $P(0)$ simuliert:

$$P(0) = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} \\ a_{21} & a_{22} \end{bmatrix}.$$

Fall 1: $a_{11}, a_{22} \gg a_{12}, a_{21}$

Die Systemparameter werden beispielhaft $a_{11} = a_{22} = 1$ und $a_{12} = a_{21} = 0.1$ gewählt. Die Matrix $P(0)$ ist diagonal dominant, es folgt näherungsweise

$$P(s) \approx \begin{bmatrix} \frac{a_{11}}{s+1} & 0 \\ 0 & \frac{a_{22}}{s+1} \end{bmatrix}.$$

D.h. der Eingang $u_1(t)$ wirkt nur auf $y_1(t)$ und $u_2(t)$ wirkt nur auf $y_2(t)$. Somit kann das Gesamtsystem als zwei verschiedene SISO Systeme ($r_1 \rightarrow y_1$ und $r_2 \rightarrow y_2$) betrachtet werden. Die Reglermatrix wird unter dieser Annahme diagonal:

$$C(s) = \begin{bmatrix} C_1(s) & 0 \\ 0 & C_2(s) \end{bmatrix},$$

wobei im gegebenen Beispiel für $C_1(s)$ und $C_2(s)$ zwei identische PI Regler mit $k_p = 0.1$ und $T_i = 0.1$ s gewählt werden.

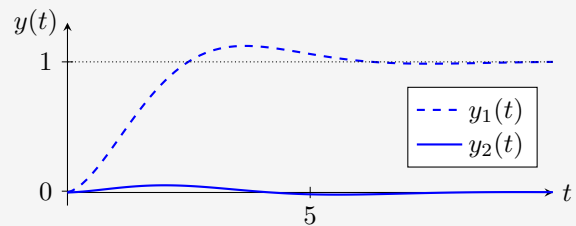


Abb. 2: Fall 1, MIMO Antwort für $r_1(t) = h(t)$ und $r_2(t) = 0$.

Obwohl $y_2(t)$ in Realität leicht vom Eingang $u_1(t)$ abhängt (an der leichten Erhöhung von $y_2(t)$ ersichtlich) lässt sich das System mit zwei separaten SISO Reglern gut regeln.

Fall 2: $a_{11}, a_{22} > a_{12}, a_{21}$

Die Diagonalelemente von $P(0)$ sind zwar immer noch grösser, jedoch nicht gross genug um das MIMO System klar in zwei SISO Systeme zu separieren. Beispielhaft werden $a_{11} = a_{22} = 1$ und $a_{12} = a_{21} = 0.8$ gewählt. Der gleiche Regler $C(s)$ wie im Fall 1 wird verwendet.

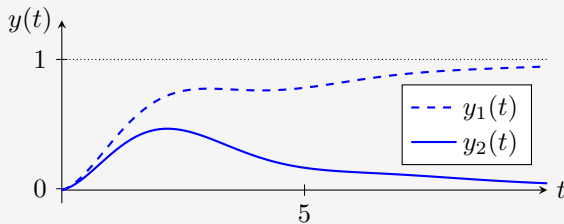


Abb. 3: Fall 2, MIMO Antwort für $r_1(t) = h(t)$ und $r_2(t) = 0$.

Die Systemantwort ist sichtlich schlechter. Das liegt daran, dass der Eingang $u_1(t)$ den Ausgang $y_2(t)$ nach oben zieht, und der Eingang $u_2(t)$ den Ausgang $y_1(t)$ nach unten zieht.

Fall 3: $a_{11}, a_{22} < a_{12}, a_{21}$

Falls die dominanten I/O Kanäle des Systems genau verkehrt geschätzt werden, destabilisiert sich das System mit dem Regler $C(s)$ aus Fall 1.

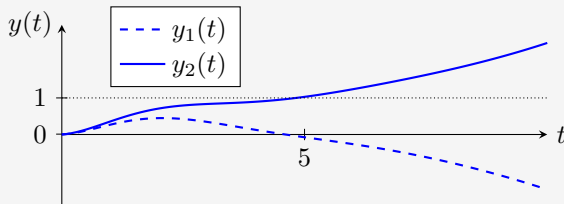


Abb. 4: Fall 3, MIMO Antwort für $r_1(t) = h(t)$ und $r_2(t) = 0$.

Man könnte $C(s)$ natürlich abändern, sodass $C_1(s)$ und $C_2(s)$ auf der Nebendiagonalen liegen, dann wäre das Verhalten äquivalent zu Fall 1.

2 Stabilität, Steuerbarkeit und Beobachtbarkeit

Die Analyse von MIMO Systemen ist identisch zu derjenigen von SISO Systemen.

Stabilität nach Lyapunov:

asymptotisch stabil nach Lyapunov:

Alle Eigenwerte von A haben negativen Realteil, $\text{Re}(\lambda_i) < 0$.

stabil nach Lyapunov:

Mindestens ein Eigenwert λ_k von A hat Realteil $\text{Re}(\lambda_k) = 0$ und alle anderen Eigenwerte haben negative Realteile.

instabil nach Lyapunov:

Mindestens ein Eigenwert λ_k von A hat einen positiven Realteil $\text{Re}(\lambda_k) > 0$.

Steuerbarkeit

Das System $\{A, B, C, D\}$ ist vollständig steuerbar falls die Steuerbarkeitsmatrix \mathcal{R}_n vollen Rang n hat.

$$\mathcal{R}_n = [B, AB, \dots, A^{n-1}B] \in \mathbb{R}^{n \times (n \cdot m)}$$

Beobachtbarkeit

Das System $\{A, B, C, D\}$ ist vollständig beobachtbar falls die Beobachtbarkeitsmatrix \mathcal{O}_n vollen Rang n hat.

$$\mathcal{O}_n = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{(n \cdot p) \times n}$$

3 Pole und Nullstellen

Pole und Nullstellen sind im MIMO Fall etwas komplizierter.

Definition Matrix Minoren (wichtiges Werkzeug)

Minoren einer Matrix sind die Determinanten aller quadratischen Submatrizen. Die Submatrizen werden durch Streichen einzelner Zeilen und Spalten der Matrix gebildet.

Polstellen von MIMO Systemen

Die Pole von $P(s)$ sind die Nullstellen des kleinsten gemeinsamen Vielfachen (kgV) der Nennerpolynome aller Minoren von $P(s)$.

Nullstellen von MIMO Systemen

Die Nullstellen von $P(s)$ sind die Nullstellen des grössten gemeinsamen Teilers (ggT) der Zähler der Minoren höchster Ordnung von $P(s)$ nach der Normalisierung, bei der alle Pole von $P(s)$ im Nenner stehen.¹

Zur Erinnerung: Nullstellen $s = \zeta_i$ sind nicht-triviale Frequenzen, bei denen für ein spezifisches Eingangssignal $u(t)$ und spezifische Anfangsbedingungen $x(0)$ gilt: $y(t) = 0 \forall t$. D.h. die Laplace-Transformation von Gl. (1) erfüllt

$$(sI_{n \times n} - A) \cdot x - B \cdot u = 0, \quad (4)$$

$$C \cdot x + D \cdot u = 0,$$

wobei Gl. (4) nur eine nichttriviale Lösung hat, falls die folgende Matrix singular ist:

$$\begin{bmatrix} (sI_{n \times n} - A) & -B \\ C & D \end{bmatrix}.$$

Beispiel: Das System

$$P(s) = \begin{bmatrix} \frac{2(s+2)}{s+1} & \frac{3}{s+1} \\ \frac{1}{s+1} & \frac{1}{s+2} \end{bmatrix}$$

wird auf Polstellen und Nullstellen analysiert.

Pole Schritt 1: Minoren finden

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

Pole Schritt 2: Das kgV der Pole aller Minoren finden

$$p(s) = (s+1)^2 \cdot (s+2)$$

$\Rightarrow P(s)$ hat somit eine zweifache Polstelle bei $s = -1$ und eine einfache Polstelle bei $s = -2$.

Nullstellen Schritt 1: Minoren höchster Ordnung finden^a

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

Nullstellen Schritt 2: Minoren höchster Ordnung normalisieren, sodass alle Pole im Nenner stehen

$$\frac{(2s-1)}{(s+1)^2} \cdot \frac{(s+2)}{(s+2)}$$

Nullstellen Schritt 3: Übertragungs-Nullstellen sind die Nullstellen des ggT der normalisierten Minoren höchster Ordnung

$$\text{ggT: } (2s-1)(s+2)$$

$\Rightarrow P(s)$ hat somit eine einfache Nullstelle bei $s = \frac{1}{2}$ und eine einfache Nullstelle bei $s = -2$.

^aQuadratische Matrizen haben immer einen Minor höchster Ordnung.

¹Die Textdefinition ist eher schwer verständlich. Es empfiehlt sich das Verfahren mittels Beispielen zu verstehen.