

Sammanfattning av Föreläsning 1

Signalstorlek:

$$\|z\|_2^2 = \int_{-\infty}^{\infty} z^T(t)z(t) dt$$

Förstärkning hos systemet \mathcal{S} :

$$\|\mathcal{S}\| = \sup_u \frac{\|y\|_2}{\|u\|_2}$$

TSRT09 – Reglerteori

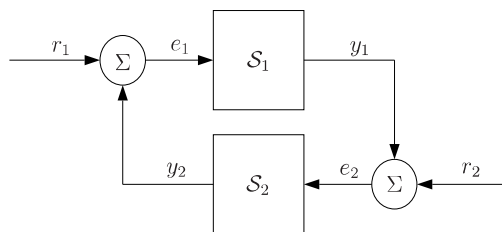
Föreläsning 2: Beskrivning av linjära system

Daniel Axehill

Reglerteknik, ISY, Linköpings Universitet

Sammanfattning av Föreläsning 1, forts.

Lågförstärkningsatsen

Antag \mathcal{S}_1 och \mathcal{S}_2 stabila.Insignal-utsignal-stabilt (ändlig förstärkning från r_1, r_2 till y_1, y_2) om

$$\|\mathcal{S}_1\| \|\mathcal{S}_2\| < 1$$

Sammanfattning av Föreläsning 1, forts.

Multivariabelt system med överföringsmatris $G(s)$:

$$\bar{\sigma}(G(i\omega)) = \text{största singulära värdet hos } G(i\omega)$$

$$\text{Förstärkning} = \|G\|_{\infty} = \sup_{\omega} \bar{\sigma}(G(i\omega))$$

$$\text{och då gäller } \|y\|_2 \leq \|G\|_{\infty} \|u\|_2.$$

Förutsättning: G har alla poler strikt i vänster halvplan.

DEL I: LINJÄRA SYSTEM

- Föreläsning 2
 1. Representation
 2. Egenskaper
- Föreläsning 3: Störningar
- Föreläsning 4: Kalmanfilter

DEL I: LINJÄRA SYSTEM

- Föreläsning 2
 1. Representation
 2. Egenskaper
- Föreläsning 3: Störningar
- Föreläsning 4: Kalmanfilter

Representation av linjära system

NYTT: u och y vektorer (skalärer i grundkursen)

- Impulssvar – Viktfunktion (skalär \rightarrow matris)
- Överföringsmatris (skalär \rightarrow matris)
- Tillståndsform

Tillståndsform med flera in- och utsignaler

$$\frac{d}{dt}x(t) = Ax(t) + Bu(t)$$

$$y(t) = Cx(t) + Du(t)$$

B har flera kolonner. C har flera rader. D är en matris.

Samband med överföringsmatris

$$G(s) = C(sI - A)^{-1}B + D$$

Helt i analogi med grundkursen

Lösningen till tillståndsekvationen

$$\frac{d}{dt}x = Ax + Bu$$

har lösningen $x(t) = e^{At}x(0) + \int_0^t e^{A(t-\tau)}Bu(\tau) d\tau$.

Matrisexponentialfunktionen kan beräknas som

$$e^{At} = \mathcal{L}^{-1}((sI - A)^{-1}), \quad \mathcal{L}^{-1} \text{ invers Laplacetransform}$$

Alternativt kan den beräknas från serieutvecklingen

$$e^{At} = I + tA + \frac{t^2}{2}A^2 + \dots + \frac{t^k}{k!}A^k + \dots$$

Helt i analogi med grundkursen

Styrbarhetsmatrisen

$$S = (B \quad AB \quad \dots \quad A^{n-1}B), \quad (n = \dim x)$$

Styrbarhet $\Leftrightarrow S$ har rang n

- **Styrbart underrum:** det rum som spänns upp av kolonnerna i S . "De tillstånd vi kan nå med insignalen $u(t)$ ".

Helt i analogi med grundkursen

Styrbarhet och observerbarhet

x^* är **styrbart** om man kan välja $u(t)$ så att $x = 0$ styrs till $x = x^*$.

Systemet är styrbart om alla tillstånd är styrbara.

Omm systemet är styrbart kan $A - BL$ ges godtyckliga egenvärden.

x^* är **icke observerbart** (tyst) om, utsignalen är identiskt noll trots att $x(0) = x^*$, ($u(t) \equiv 0$).

Systemet är observerbart om det saknar tysta tillstånd.

Innebär att x kan beräknas ur u, y (observatör).

Omm systemet är observerbart kan $A - KC$ ges godtyckliga egenvärden.

Helt i analogi med grundkursen

Observerbarhetsmatrisen

$$\mathcal{O} = \begin{pmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{pmatrix}, \quad (n = \dim x)$$

Observerbarhet $\Leftrightarrow \mathcal{O}$ har rang n

Tyst underrum: nollrummet till \mathcal{O} . "De tillstånd som inte syns i y "

Helt i analogi med grundkursen

$G(s)$, styr- och observerbarhet

Bara den styr- och observerbara delen av ett system syns i $G(s)$.

Ex:

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 3 & 4 \end{bmatrix} u, \quad y = [1 \quad 0] x$$

med överföringsmatrisen

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

x_2 är inte observerbar.

Helt i analogi med grundkursen

Varför är egenvärdena till $A - BL$ av intresse?

Om systemet

$$\begin{aligned} \dot{x} &= Ax + Bu \\ y &= Cx \end{aligned}$$

återkopplas med

$$u = -Lx + w$$

blir det slutna systemet

$$\begin{aligned} \dot{x} &= (A - BL)x + Bw \\ y &= Cx \end{aligned}$$

$A - BL$ blir alltså slutna systemets "A-matris"!

I analogi med grundkursen

Stabiliserbarhet och detekterbarhet

- Ett system sägs vara *stabiliserbart* om det existerar en matris L sådan att $A - BL$ är stabil.
- Ett system sägs vara *detekterbart* om det existerar en matris K sådan att $A - KC$ är stabil.

Alltså: För att ett system ska vara stabiliserbart (detekterbart) måste ev. instabila egenvärden i A kunna modifieras med L (K).

Varför är egenvärdena till $A - KC$ av intresse?

Om tillståndet för systemet

$$\begin{aligned} \dot{x} &= Ax + Bu \\ y &= Cx \end{aligned}$$

skattas med hjälp av observatören

$$\dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu + K(y - C\hat{x})$$

så blir ekvationen för skattningsfelet $\tilde{x} = x - \hat{x}$

$$\dot{\tilde{x}} = (A - KC)\tilde{x}$$

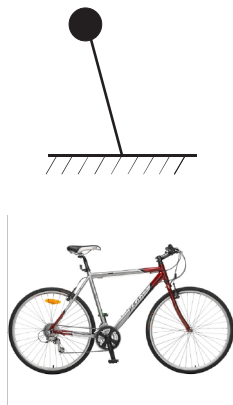
$A - KC$ blir alltså skattningsfelets "A-matris"!

I analogi med grundkursen

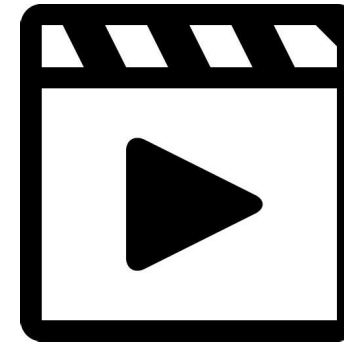
Exempel stabilitet: instabilt

- Inverterad pendel.
- Cykel.

Kan i de här fallen stabiliseras!

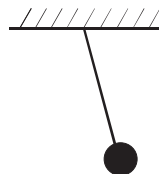


Visa film!



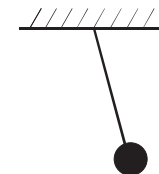
Exempel stabilitet: asymptotiskt stabilt

- Pendel med friktion i nedre läget.



Exempel stabilitet: stabilt

- Pendel utan friktion i nedre läget.



Stabilitet

Systemet

$$\dot{x} = Ax$$

är

- **stabil** om det finns γ så $|x(t)| \leq \gamma|x(0)|$, $t \geq 0$, alla $x(0)$
- **asymptotiskt stabil** om dessutom $\lim_{t \rightarrow \infty} x(t) = 0$, alla $x(0)$
- Asymp. stabilitet $\Leftrightarrow A$:s alla egenvärden λ_j har $\operatorname{Re}\lambda_j < 0$
- A har något egenvärde λ_j med $\operatorname{Re}\lambda_j > 0 \Rightarrow$ instabilitet
- A :s alla egenvärden λ_j har $\operatorname{Re}\lambda_j \leq 0$ och alla egenvärden på imag. axeln enkla \Rightarrow stabilitet

Exakt som i grundkursen

Variabelbyte

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$y = Cx + Du$$

överförs med variabelbytet $z = Tx$ till

$$\dot{z} = TAT^{-1}z + TBu$$

$$y = CT^{-1}z + Du$$

Helt i analogi med grundkursen

Intressanta speciella strukturer hos de transformerade matriserna

- Diagonalform
- Observerbar kanonisk form
- Styrbar kanonisk form

BIBO-stabilitet

Systemet

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$y = Cx + Du$$

är *insignal-utsignalstabil* (BIBO-stabil) om begränsat u ger begränsat y när $x(0) = 0$.

A :s alla egenvärden λ_j har $\operatorname{Re}\lambda_j < 0 \Rightarrow$ insignal-utsignal-stabilitet.

Helt i analogi med grundkursen

Diagonalform

Om A har skilda egenvärden kan T väljas så att TAT^{-1} blir diagonal.
Diagonalformen:

$$\frac{dx}{dt} = \begin{pmatrix} \alpha_1 & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \alpha_2 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & & & & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & \alpha_n \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} \beta_{11} & \cdots & \beta_{1m} \\ \beta_{21} & \cdots & \beta_{2m} \\ \vdots & & \vdots \\ \beta_{n1} & \cdots & \beta_{nm} \end{pmatrix} u$$

$$y = \begin{pmatrix} \gamma_{11} & \cdots & \gamma_{1n} \\ \vdots & & \vdots \\ \gamma_{p1} & \cdots & \gamma_{pn} \end{pmatrix} x$$

Helt i analogi med grundkursen

Vad är nytt för flervariabla system?

På följande punkter skiljer sig flervariabla system väsentligt från system med skalärt u , skalärt y :

- När man vill gå från $G(s)$ till tillståndsbeskrivning. (Styr- och observerbara formerna är kluriga om *samtidigt* flera in- och utsignaler)
- När man vill ange polerna hos en överföringsfunktion.
- När man vill ange nollställena hos en överföringsfunktion.

Styrbar kanonisk form, skalära u , y

$$G(s) = \frac{c_1 s^{n-1} + \dots + c_{n-1} s + c_n}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n}$$

$$\frac{dx}{dt} = \begin{pmatrix} -a_1 & -a_2 & \dots & -a_{n-1} & -a_n \\ 1 & 0 & \dots & 0 & 0 \\ 0 & 1 & \dots & 0 & 0 \\ \vdots & & & & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 1 & 0 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{pmatrix} u$$

$$y = (c_1 \quad c_2 \dots c_n) x$$

Styrbar kanonisk form, skalärt u , vektor- y

$$G(s) = \begin{bmatrix} \frac{c_{11}s^{n-1} + \dots + c_{1n}}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n} \\ \vdots \\ \frac{c_{p1}s^{n-1} + \dots + c_{pn}}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n} \end{bmatrix}$$

$$\frac{dx}{dt} = \begin{pmatrix} -a_1 & -a_2 & \dots & -a_{n-1} & -a_n \\ 1 & 0 & \dots & 0 & 0 \\ 0 & 1 & \dots & 0 & 0 \\ \vdots & & & & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 1 & 0 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{pmatrix} u$$

$$y = \begin{pmatrix} c_{11} & c_{12} \dots & c_{1n} \\ \vdots & & \vdots \\ c_{p1} & c_{p2} \dots & c_{pn} \end{pmatrix} x$$

Vektor- u , vektor- y : Svårt

Observerbar kanonisk form, skalära u , y

$$G(s) = \frac{b_1 s^{n-1} + \dots + b_{n-1} s + b_n}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n}$$

$$\frac{dx}{dt} = \begin{pmatrix} -a_1 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ -a_2 & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \vdots & & & & \vdots \\ -a_{n-1} & 0 & 0 & \dots & 1 \\ -a_n & 0 & 0 & \dots & 0 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_{n-1} \\ b_n \end{pmatrix} u$$

$$y = (1 \quad 0 \quad \dots \quad 0) x$$

Observerbar kanonisk form, vektor- u , skalärt y

$$G(s) = \left[\frac{b_{11}s^{n-1} + \dots + b_{n1}}{s^n + a_1s^{n-1} + \dots + a_{n-1}s + a_n} \quad \dots \quad \frac{b_{1m}s^{n-1} + \dots + b_{nm}}{s^n + a_1s^{n-1} + \dots + a_{n-1}s + a_n} \right]$$

$$\frac{dx}{dt} = \begin{pmatrix} -a_1 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ -a_2 & 0 & 1 & & 0 \\ \vdots & & & & \vdots \\ -a_{n-1} & 0 & 0 & & 1 \\ -a_n & 0 & 0 & \dots & 0 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} b_{11} & \dots & b_{1m} \\ \vdots & & \vdots \\ \vdots & & \vdots \\ b_{n1} & \dots & b_{nm} \end{pmatrix} u$$

$$y = (1 \quad 0 \quad \dots \quad 0) x$$

Vektor- u , vektor- y : Svårt

Nollställen (till $G(s)$)

- Definition (G kvadratisk): Nollställespolynom är täljaren till $\det G$ (normerad så att den har polynom till nämnare)
- Definition (allmänt): Nollställespolynom är största gemensamma delaren till täljarna till de maximala underdeterminanterna (normerade så att de har polynom till nämnare)

Poler (till $G(s)$)

1. Tillståndsmatrisens egenvärden (för en styr- och observerbar realisering)
2. Om $G(s)$ är given?
Polynomerna är minsta gemensamma nämnaren till alla underdeterminanter till $G(s)$. Polerna är polynomernas nollställen.
Observera att vi på detta sätt får reda på ordningstalet för en minimal realisering!

Nollställen (till tillståndsbeskrivning)

z nollställe om $u = e^{zt}u_0$ svarar mot $y = 0$ (för lämpligt initialvärde).

Kriterium:

$$M(s) = \begin{bmatrix} sI - A & B \\ -C & D \end{bmatrix}$$

tappar rang för $s = z$.

- Ger samma resultat som definitionen baserad på överföringsfunktion (förutsatt styr- och observerbar tillståndsrealisering).

Nollställen: fysikalisk tolkning

z nollställe om $u = e^{zt}u_0$ svarar mot $y = 0$.

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 2 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} u$$

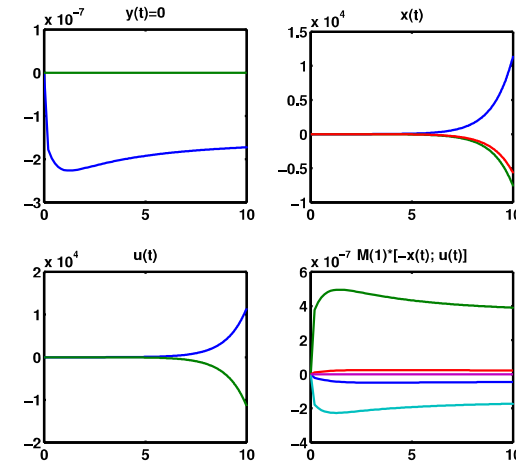
$$y = \begin{bmatrix} 1 & 1.5 & 0 \\ 0.5 & 0 & 1 \end{bmatrix} x$$

har nollställe i 1.

Det går att beräkna ett u_0 och ett initialtillstånd x_0 som ger $y = 0$ då $u = e^{zt}u_0$.

Nollställen: fysikalisk tolkning, forts.

Låt $u(t) = e^{1t} [0.52 \quad -0.52]^T$ och $x_0 = [0.52 \quad -0.35 \quad -0.26]^T$



Stabilitet...



Daniel Axehill

Reglerteori 2019, Föreläsning 2

www.liu.se