

Öning 12

Robert Metzger

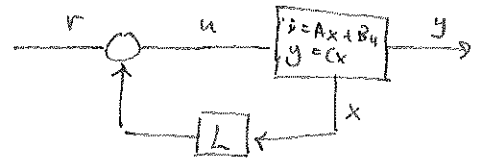
1

Förre gången

- Tillstånd återkoppling $u = -Lx + r$ på systemet

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

gav ett slutet system



$$\begin{cases} \dot{x} = (A - BL)x + Br \\ y = Cx \end{cases}$$

med poler vid egenvärden för $A - BL$.

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

- Dessa poler kan placeras godtyckligt om systemet är styrbart, dvs. om styrbahetsmatrisen

$$S = [B \quad AB \quad \dots \quad A^{n-1}B]$$

har $\det(S) \neq 0$.

- Om tillståndet x inte kan mätas inför en observerator \hat{x} som skettor x utifrån y :

$$\dot{\hat{x}} = \underbrace{A\hat{x} + Bu}_{\text{simulerar systemet}} + \underbrace{K(y - C\hat{x})}_{\text{korrigerande term}} \quad \hat{y} = y$$

skettningstelet $\tilde{x} = x - \hat{x}$ för \tilde{x} dynamik

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

$$= Ax - A\hat{x} - KCx + KC\hat{x} =$$

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

som har poler (dynamik) vid egenvärden för $A - KC$.

- Dessa poler kan placeras godtyckligt om systemet är observerbart, dvs. om observerbarhetsmatrisen

$$\mathcal{O} = \begin{pmatrix} C \\ CA \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{pmatrix}$$

har $\det(\mathcal{O}) \neq 0$.

- Men vill ett observatörens poler (skattningssystemets dynamik) ska ligga längre från origo (vara snabbare) än systemets poler.
- Tillståndsotherkopplingen och observatören kan designas oberoende av varandra (s. 199-200).

$$\begin{aligned}
 &= (s+l_1)(s+1+l_2) - l_1 l_2 = \\
 &= s^2 + s(1+l_2) + sl_1 + l_1(1+l_2) - l_1 l_2 = \\
 &= s^2 + s(1+l_1+l_2) + l_1
 \end{aligned}$$

Vi vill ha poler i -2 och -3 , dvs. polynomet

$$(s+2)(s+3) = s^2 + 5s + 6.$$

Jämför koefficienter

$$s^0: l_1 = 6$$

$$s^1: 1+l_1+l_2 = 5 \Rightarrow l_2 = 5-1-l_1 = -2$$

Dvs.

$$L = [6 \quad -2] \quad \text{ger poler i } \{-2, -3\}.$$

Observer

Observerens poler (skattingsfelets dynamik) ges av egenvärden till $A-KC$.

Kan dessa placeras godtyckligt?

$$O = \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$\det(O) = 1 \neq 0$$

$\Rightarrow J_2!$

Observeren bör vara snabbare än systemet, lägg t.ex. poleruz i $\{-5, -5\}$. Vi vill alltså ha polynom

$$(s+5)(s+5) = s^2 + 10s + 25.$$

Poleruz är (ges av)

$$\det((A-KC) - sI) = \det \left\{ \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} k_1 \\ k_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & -1 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{pmatrix} \right\} =$$

$$\det \left(\begin{pmatrix} -k_1-s & k_1 \\ -k_2 & -1+k_2-s \end{pmatrix} \right) = (-k_1-s)(-1+k_2-s) - (-k_2)k_1 =$$

$$(s+k_1)(s+1-k_2) + k_1k_2 =$$

$$s^2 + s(1-k_2) + k_1s + k_1(1-k_2) + k_1k_2 =$$

$$s^2 + s(1-k_2+k_1) + k_1$$

Identifiera koefficienter:

$$s^0: k_1 = 25$$

$$s^1: 1 - k_2 + k_1 = 10 \Rightarrow k_2 = 1 + k_1 - 10 = 16$$

dos.

med $K = \begin{bmatrix} 25 \\ 16 \end{bmatrix}$ har observatören poler : $\{-5, -5\}$.

Det slutna systemet blir

$$\begin{cases}
 \dot{x} = Ax + Bu \\
 u = -L\hat{x} + r \\
 y = Cx \\
 \dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu + K(y - C\hat{x})
 \end{cases}$$

där systemdynamikens poler är $\{-2, -3\}$ och observatörens poler $\{-5, -5\}$.

Uppg. 9.8

Vill hitta
tidsderivatorna
av alla tillstånd,
 dvs. q och h .

a, skriv systemet på tillståndsform:

$$Q(s) = \frac{k_i}{1+Ts} U(s) \implies$$

$$Q + TsQ = k_i U \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}}$$

$$q + T\dot{q} = k_i u \implies$$

$$\dot{q} = -\frac{1}{T}q + \frac{k_i}{T}u$$

Givet att

$$h = \frac{1}{A}q - \frac{1}{A}v.$$

Inför tillståndsvektorn $x = \begin{bmatrix} h \\ q \end{bmatrix}$.

Vi får då

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} \dot{h} \\ \dot{q} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1/A \\ 0 & -1/T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ k_i/T \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} -1/A \\ 0 \end{bmatrix} v$$

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ q \end{bmatrix}$$

eller med $k_i = 1$, $A = 1$ och $T = 1/2$:

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

A
B
E

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

C

Inför återkopplingen $u = -Lx + r = -[l_1 \ l_2] \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \end{bmatrix} + r$.
 Slutet systemet för de poler:

$$\det(A - BL - sI) = \det\left(\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} [l_1 \ l_2] - \begin{bmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{bmatrix}\right) =$$

$$\det\left(\begin{bmatrix} -s & 1 \\ -2l_1 & -2 - 2l_2 - s \end{bmatrix}\right) = -s(-2 - 2l_2 - s) - (-2l_1) =$$

$$s^2 + 2(1 + l_2)s + 2l_1.$$

Vi vill ha en dubbelpol: -2 , dvs.

$$(s+2)(s+2) = s^2 + 4s + 4.$$

Jämför koefficienter:

$$s^0: 2l_1 = 4 \Rightarrow l_1 = 2$$

$$s^1: 2(1 + l_2) = 4 \Rightarrow l_2 = 2 - 1 = 1$$

$$\Rightarrow L = \begin{bmatrix} 2 & 1 \end{bmatrix} \text{ ger dubbelpol : } -2.$$

b. Variablerna u, h, q och v är införda så att de representerar avvikelser från ett jämbalanserat läge, dvs. vi vill ha $h = 0$.

Vid stationaritét är alla tidsderivator noll. Med återkopplingen $u = -Lx + r$ har vi systemet

$$\begin{aligned} \dot{x} &= Ax + Bu + Ev = Ax + B(-Lx + r) + Ev = \\ &= (A - BL)x + Br + Ev. \end{aligned}$$

Om $r = 0$ och $v = 0.1$ fås

$$0 \stackrel{\uparrow}{=} \dot{x} \stackrel{\uparrow}{=} \underset{\text{stationär}}{x} = (A - BL)x + B \cdot 0 + E \cdot 0.1 =$$

$$= \left(\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 1 \end{bmatrix} \right) x + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} \cdot 0.1 =$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -2-2 \end{bmatrix} x - \begin{bmatrix} 0.1 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow$$

$$\begin{bmatrix} 0.1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ q \end{bmatrix} \Rightarrow$$

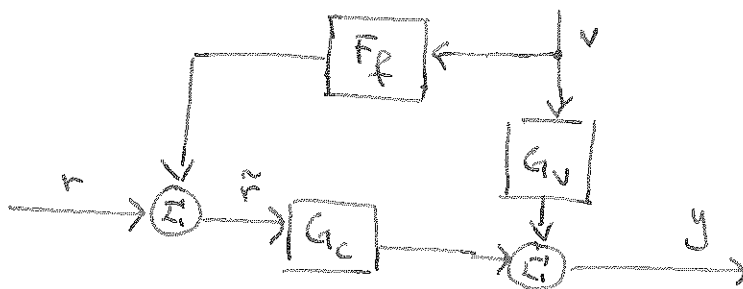
$$\begin{cases} 0.1 = q \\ 0 = -4h - 4q \end{cases} \Rightarrow$$

$q = -h = 0.1$ vid stationarit^{et}, i terkopplingen
tog g bort statistiskt fel.

$$\left(\begin{array}{l} \text{OBS:} \text{ statistiskt fel:} \\ e = r - y = r - h = r - (-q) = r + q = \{r=0\} = \\ \quad = q = 0.1 \end{array} \right)$$

c,

Frenkoppling



Om störningen kan mätas kan det användas.
Överföringsfunktioner läs ur blockschemat:

$$\begin{aligned}
 y &= G_v V + G_c \tilde{R} = G_v V + G_c (R + F_f V) = \\
 &= [G_v + G_c F_f] V + G_c R
 \end{aligned}$$

Följer vi $F_f = -G_c^{-1} G_v$

syns inte störningen v i utsignalen!

Utd \tilde{r} G_c och G_v ?

Laplace transformering tillståndsbeskrivningen:

$$\begin{cases} \dot{x} = (A-BL)x + Br + Ev = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{pmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} r + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} v \\ y = Cx = [1 \ 0]x \end{cases}$$

\xrightarrow{L}
Första ekvationen:

$$\begin{bmatrix} sH \\ sQ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} H \\ Q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} R + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} V \Rightarrow$$

$$\left(\begin{bmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{bmatrix} \right) \begin{bmatrix} H \\ Q \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} R + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} V \Rightarrow$$

$$\begin{bmatrix} H \\ Q \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s & -1 \\ 4 & s+4 \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} R + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} V \right) =$$

$$\text{skiss} \quad \begin{matrix} s^2 + 4s + 4 = \\ (s+2)^2 \end{matrix}$$

$$\frac{1}{s(s+4)+4} \begin{bmatrix} s+4 & 1 \\ -4 & s \end{bmatrix} \left(\begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} R + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} V \right) =$$

$$\frac{1}{(s+2)^2} \left(\begin{bmatrix} 2 \\ 2s \end{bmatrix} R + \begin{bmatrix} -(s+4) \\ 4 \end{bmatrix} V \right)$$

Andra ekvationen:

$$\begin{aligned} Y = Cx &= C \begin{bmatrix} H \\ Q \end{bmatrix} = [1 \ 0] \frac{1}{(s+2)^2} \left(\begin{bmatrix} 2 \\ 2s \end{bmatrix} R + \begin{bmatrix} -(s+4) \\ 4 \end{bmatrix} V \right) = \\ &= \underbrace{\frac{2}{(s+2)^2}}_{G_R} R - \underbrace{\frac{s+4}{(s+2)^2}}_{G_V} V \end{aligned}$$

dvs.

$$G_c(s) = \frac{2}{(s+2)^2}$$

$$G_v(s) = - \frac{s+4}{(s+2)^2}$$

← obs -

vi väljer därför framkopplingslösnen som

$$F_f(s) = - G_c^{-1} G_v =$$

$$= - \frac{(s+2)^2}{2} \left(- \frac{s+4}{(s+2)^2} \right) = \frac{s+4}{2} =$$

$$= \frac{s}{2} + 2.$$

Den rent deriverande delen $\left(\frac{s}{2}\right)$ är orealistisk

i verkligheten $\left(\begin{array}{l} 1, \text{ ren derivatz kan ej implementeras} \\ 2, \text{ derivatz mätbrus/störning } \ddot{\text{a}} \end{array} \right),$

så den stryks:

$$\tilde{F}_f(s) = 2.$$

Vi hade ett $\tilde{r} = r + F_f v$ vid framkoppling,

dvs. $\tilde{r} = 0 + 2v = 2v$.

Utd gör detta för statistiskt fel?

sc
figur
p. s. 12

$$0 = \dot{x} = (A - BL)x + B\tilde{r} + Ev =$$

$$= \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} h \\ q \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix} \cdot 2v + \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \end{pmatrix} v =$$

$$= \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -4 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} h \\ q \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -1 \\ 4 \end{pmatrix} v$$

dvs.

$$\begin{cases} q - v = 0 \\ -4h - 4q + 4v = 0 \end{cases}$$

eller $q = v$ och $h = 0$ vid stationariteta.
 \Rightarrow Inget statistiskt fel.

Om vi bestämde $F_f = -G_c^{-1} G_v$ så vi ett v inte skulle synas i y . Vår approximation \tilde{r} gör ett det stationära felet blir noll, men under den transienta fasen är v synlig i y . (Till skillnad från om vi substit F_f som helt döljer v).

d, Kom ihåg från a, att $B = \begin{bmatrix} 0 \\ k_1/T \end{bmatrix}$.

$$T = 1/2$$

Vi får då följande ekvation vid stationaritét:

$$\begin{aligned} 0 = \dot{x} &= (A - BK)x + B\tilde{r} + EV = \{ \tilde{R} = R + \tilde{F}_p V - 2V \} = \\ &= \left(\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ 2k_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 1 \end{bmatrix} \right) x + \begin{bmatrix} 0 \\ 2k_1 \end{bmatrix} \cdot 2v + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} v = \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4k_1 & -2-2k_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1 \\ 4k_1 \end{bmatrix} v \end{aligned}$$

dvs.

$$\begin{cases} q = v \\ -4k_1 h + (-2-2k_1)q + 4k_1 v = 0 \end{cases} \Rightarrow$$

$$\begin{aligned} h &= \frac{-4k_1 v + (2+2k_1)q}{-4k_1} = \{ q = v \} = \\ &= \frac{-4k_1 v + 2v + 2k_1 v}{-4k_1} = \frac{2k_1 v - 2v}{4k_1} = \\ &= \frac{k_1 v - v}{2k_1} = \frac{k_1 - 1}{2k_1} v \neq 0 \end{aligned}$$

om $k_1 \neq 1$.

\Rightarrow Vi får ett stationärt fel igen!

e, En PI-regulator tar bort statiskt fel.
 Infer ett tillstånd som är integralen av felet och ztvind det : tillstånd 3 ter kopplingen!

Lst

$$z(t) = \int_0^t h(z) dz$$

dos.

$$\dot{z}(t) = h(z).$$

Kom ihåg att h är ztvikelse
 lösa ginstet värde.
 är h=0 har vi
 inget fel.

Urt utvidgade systeme blir $\dot{x} = 0$

$$\begin{bmatrix} \dot{h} \\ \dot{q} \\ \dot{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ q \\ z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 2k_1 \\ 0 \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} v$$

(y = [1 0 0]x)

Återkopplar vi med

$$u = -Lx + r = -[l_1 \ l_2 \ l_3] \begin{bmatrix} h \\ q \\ z \end{bmatrix} + r$$

Antag vi väljer stabiliserande L!
 r=0

för

$$\begin{bmatrix} \dot{h} \\ \dot{q} \\ \dot{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -2k_1 l_1 & -2k_1 l_2 & -2k_1 l_3 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h \\ q \\ z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} v$$

A-BL

som är lika med noll vid stationarit.

vi ser (sista raden i ekvationssystemet) att $\dot{z} = 0 \Rightarrow h = 0$

dos. ett det stationära felet blir noll, oberoende av k_1 . (förutsatt att L är vald så att A-BL är stabil)