

## Eksempel, poler i transferfunksjonen

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

Der  $x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{bmatrix}$  er tilstander,  $y = \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_m \end{bmatrix}$  er målinger og  $u = \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ \vdots \\ u_r \end{bmatrix}$  er pådrag.

Dersom ligningene Laplacetransformeres, gir dette:

$$sx = Ax + Bu$$

$$sx - Ax = Bu$$

$$sIx - Ax = [sI - A] x = Bu$$

$$x = [sI - A]^{-1}Bu$$

Videre blir:

$$y = Cx = C[sI - A]^{-1}Bu = H(s) u$$

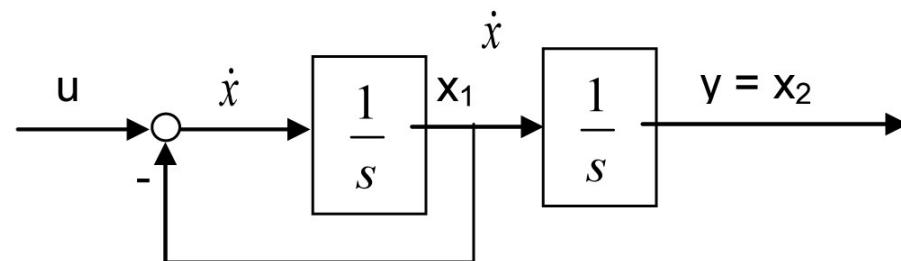
Hvor  $H(s)$  er transfertilmatrisen for systemet. Denne vil ha dimensjon  $m \times r$  der  $m$  er antall målinger og  $r$  er antall pådrag:

$$H(s) = \begin{bmatrix} H_{11}(s) & H_{12}(s) & \cdots & H_{1r}(s) \\ H_{21}(s) & H_{22}(s) & \cdots & H_{2r}(s) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ H_{m1}(s) & H_{m2}(s) & \cdots & H_{mr}(s) \end{bmatrix}$$

Dersom det er én måling og ett pådrag,  $m = r = 1$ , blir  $H(s)$  en enkel transferfunksjon.

Eksempel 5.15.1

Gitt et system med blokkdiagram som vist i figur 5.15.1.1.



Figur 5.15.5.1 viser et system med to tilstander og ett pådrag

Transferfunksjonen for dette systemet er:

$$H(s) = \frac{y(s)}{u(s)} = \frac{1}{s(s+1)}$$

Dette systemet har to poler:  $s_1 = 0$  og  $s_2 = -1$

Tilstandsrombeskrivelsen blir:

$$\dot{x}_1 = -x_1 + u$$

$$\dot{x}_2 = x_1$$

Innfører  $x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$

Dette gir systemet på matriseform:

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

Videre er:

Videre er:

$$y = x_2 = [ \begin{matrix} 0 & 1 \end{matrix} ] x$$

Systemmatrisen for systemet blir følgelig:

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Egenverdiene = polene for systemet er gitt av:  $\det[sI - A] = 0 :$

$$\det \begin{bmatrix} s+1 & 0 \\ -1 & s \end{bmatrix} = s(s+1) = 0$$

Som gir:

$s_1 = 0$  og  $s_2 = -1$  noe som stemmer med tidligere beregninger.

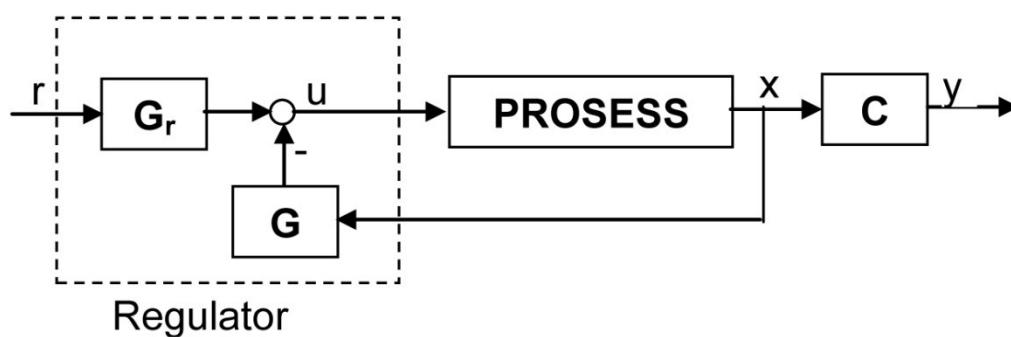
Videre er transferfunksjonen  $H(s) = C[sI - A]^{-1}B$ :

$$H(s) = \begin{vmatrix} 1 & s+1 & 0 \\ & -1 & s \end{vmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{vmatrix} 1 & \frac{1}{s(s+1)} \end{vmatrix} \begin{bmatrix} s & 0 \\ 1 & s+1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \frac{1}{s(s+1)} \begin{vmatrix} 1 & s \\ 1 & 1 \end{vmatrix} = \frac{1}{s(s+1)}$$

Dette stemmer også med tidligere beregninger.

## Tilbakekobling

En måte å regulere et multivariabelt system på er å etablere tilbakekoblinger fra alle systemets tilstander til systemets pådrag. Dette er vist i blokkskjemaet i figuren under, der  $x$  er en tilstandsvektor bestående av  $n$  tilstander,  $x_1, x_2, \dots, x_n$ :  $x = [x_1 \ x_2 \ \dots \ x_n]^T$



Figur 5.15.2.1 viser blokkskjema for et system med tilbakekobling fra alle systemets tilstander

Antar at prosessen kan beskrives med følgende tilstandsrommatrise ligninger:

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

$$y = Cx$$

Reguleringsstrategien ved tilstandstilbakekobling kan beskrives med matriseligningen:

$$u = G_r r - Gx$$

Målsettingen med reguleringen er at målingene  $y$  skal følge referansene  $r$ .

Dersom systemet har  $m$  målinger,  $y = [y_1 \ y_2 \ \dots \ y_m]$ , har systemet også  $m$  referanser:  $r = [r_1 \ r_2 \ \dots \ r_m]$ .

Når uttrykket for  $u$  settes inn i ligningen for  $\dot{x}$ , gir dette:

$$\dot{x} = Ax + B [G_r r - Gx]$$

$$\dot{x} = [A - BG]x + BG_r r$$

$$\dot{x} = A_R x + B_R r$$

der  $A_R = A - BG$  er systemmatrisen for det tilbakekoblede systemet.

Egenverdiene for denne matrisen blir polene for det tilbakekoblede systemet.

Polplasseringsregulering går ut på å velge verdiene i tilbakekoblingsmatrisen  $G$  slik at polene i det tilbakekoblede systemet får en ønsket plassering. Dette fordi polenes plassering er bestemmende for systemets oppførsel, slik som stabilitetsmarginer og responstid.

Verdiene i  $G_R$  bestemmes ut fra kravet til at  $y$  skal følge  $r$ . Et mål er at  $y$  svinger seg inn mot referansen  $r$ . Med andre ord: stasjonært må  $y = r$ .

Den stasjonære sammenhengen mellom  $y$  og  $r$  finnes ved å sette  $\dot{x} = 0$ . Dette gir:

$$[A - BG]x + BG_r r = 0$$

$$x = -[A - BG]^{-1} BG_r r$$

$$\text{Og siden } y = Cx \text{ og } y = -C[A - BG]^{-1} BG_r r$$

Skal  $y = r$ , må:

$$C[A - BG]^{-1} BG_r = -I$$

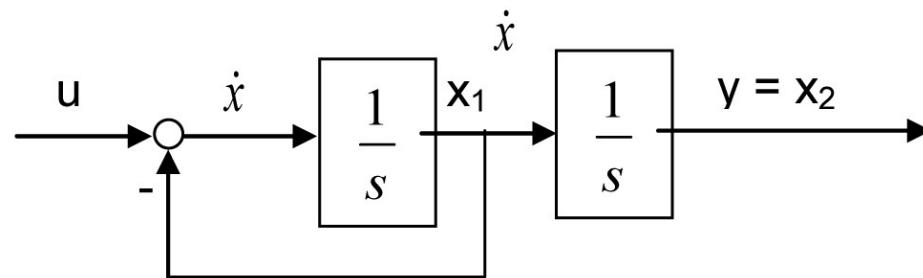
Identitetsmatrisen med dimensjon m x m. Dersom systemet har bare 1 måling, blir:

$$C[A - BG]^{-1} BG_r = -1.$$

Eksempel 5.15.1:

Eksempel 5.15.1:

Polpllasseringsregulering for systemet vist i figur 5.15.2.2.



Figur 5.15.2.2 viser et system med to tilstander og et pådrag

A. Systemmodellering

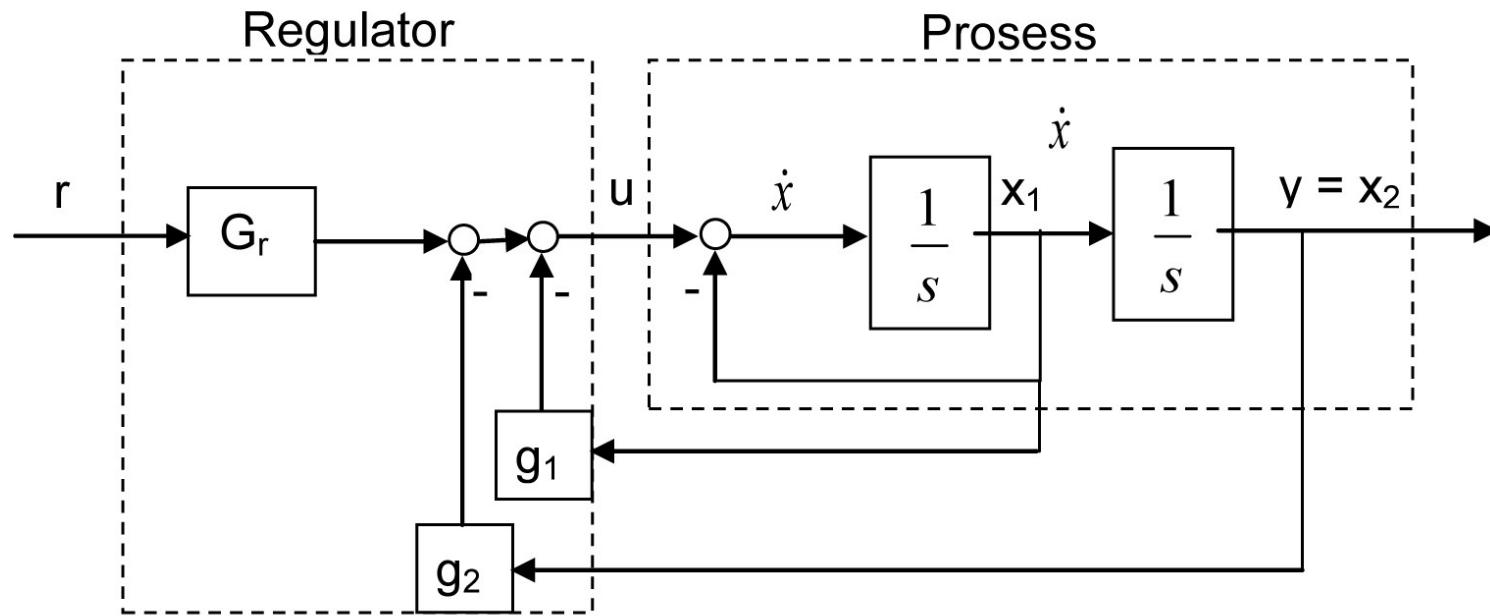
A - Systemmatrise

B - Pådragsmatrise

C - Målematrise

er gitt fra foregående eksempler:

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \text{ og } C = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}$$



Figur 5.15.2 viser reguleringsystemet med tilbakekoblinger fra begge tilstandene

Kontroll med minst kvadratmetoden 1.1

Matriseligningen for regulatoren blir:

$$u = G_r r - G x = G_r x - \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

Systemmatrisen for det tilbakekoblede systemet blir:

$$A_R = A - BG = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1-g_1 & -g_2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Polene for dette systemet finnes av betingelsen:

$$\det [ sI - A_R ] = 0 :$$

$$\det \left\{ \begin{bmatrix} s & 0 \\ 0 & s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -1 - g_1 & -g_2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \right\} = \det \begin{bmatrix} s + 1 + g_1 & g_2 \\ -1 & s \end{bmatrix} = (s + 1 + g_1)s + g_2 = 0 :$$

Som gir:

$$s^2 + (g_1 + 1)s + g_2 = 0$$

Ligningen over kalles også for det tilbakekoblede systemets karakteristiske ligning.

Polyomet  $s^2 + (g_1+1)s + g_2$  vil bli nevner i alle transferfunksjoner som settes opp for systemet.

Anta nå at polene skal plasseres slik at det tilbakekoblede systemet får :

resonansfrekvens  $\omega_0 = 3$

relativ dempningsfaktor  $\zeta = \frac{1}{2}\sqrt{2} = 0,7071$

Begrunnelsen for dette valget beskrives senere, men medfører at det tilbakekoblede systemets transferfunksjon kan skrives som:

$$H(s) = \frac{y(s)}{r(s)} = \frac{1}{\left(\frac{s}{\omega_0}\right)^2 + 2\zeta\left(\frac{s}{\omega_0}\right) + 1}$$

Polene til dette systemet er gitt av:

$$\left(\frac{s}{\omega_0}\right)^2 + 2\zeta\frac{s}{\omega_0} + 1 = 0$$

Denne ligningen kan også skrives på normalisert form:

$$s^2 + 2\zeta\omega_0 s + \omega_0^2 = 0$$

Med innsatte verdier gir dette:

$$s^2 + 2 \cdot \frac{1}{2} \sqrt{2} \cdot 3s + 9 = 0$$

Sammenlignet med ligningen for det tilbakekoblede systemet:

$$s^2 + (g_1 + 1)s + g_2 = 0$$

For at det tilbakekoblede systemet skal ha den spesifiserte resonansfrekvens og dempningsfaktor må følgelig:

$$g_1 + 1 = 3\sqrt{2}$$

Dette gir:

$$g_1 = 3\sqrt{2} - 1 = 3.2426$$

Videre gir dette:

$$g_2 = 9$$

$G_R$  bestemmes som tidligere forklart ved at  $y = r$  stasjonært. Dette gir:

$$C[A - BG]^{-1} BG_r = 1$$

Innsatte verdier gir:

$$[A-BG]^{-1} = \begin{bmatrix} -1-g_1 & -g_2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{g_2} \begin{bmatrix} 0 & g_2 \\ -1 & -1-g_1 \end{bmatrix}$$

$$[A-BG]^{-1}B = \frac{1}{g_2} \begin{bmatrix} 0 & g_2 \\ -1 & -1-g_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \frac{1}{g_2} \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix}$$

$$C[A-BG]^{-1}B = [0 \ 1] \frac{1}{g_2} \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix} = -\frac{1}{g_2}$$

$$-\frac{1}{g_2} G_R = -1$$

$$G_R = g_2 = 9$$

Ved modalregulering, eller tilstandstilbakekobling, bestemmes tilbakekoblingsmatrisen slik at polene i det tilbakekoblede systemet får en ønsket plassering. Problemet blir da å avgjøre hvor polene bør ligge. En metode går ut på å velge "riktig" dynamisk oppførsel og båndbredde.