



EL1000/1120/1110 Reglerteknik AK

Föreläsning 12:
Sammanfattning

Dagens program

- Kursinfo om lab 3 och tentan
- Kort sammanfattning av kursen
- Andra reglerteknikkurser
- Tips och extra repetition av kompensering
- Andra frågor
- Ev. några tentatal

Kursinformation

- Frågestunder inför tentan:
 - Onsdag 14 dec 8-10, Q22 (Martin och António)
 - Torsdag 15 dec 13-14, konferensrummet plan 3, Q-huset vid STEX (Erik och Oscar)
 - Fredag 16 dec 13-15, V3 (Omid, Olle och Zhenhua)

Lab 3

- Redovisas på 15 min (inom bokad pass på 60 minuter)
- Var väl förberedd, testa alla program på XQ-dator innan redovisning
- Om du har problem med *lab3robot*, så kom ändå till redovisningen

Tenta

- Lördag 17/12, kl. 9-14
- Kursbok och räknetabeller OK, men **ej** övningar och extentor etc.
- 5 uppgifter, 10 poäng per uppgift
- Läs igenom samtliga uppgifter innan du börjar räkna!
- **Motivera** varje steg i lösningen!
- Resultat rapporteras genom "Mina sidor"

Kursutvärdering

- Var snäll och fyll i **kursenkät efter tentamen.**
Skickas ut via epost.

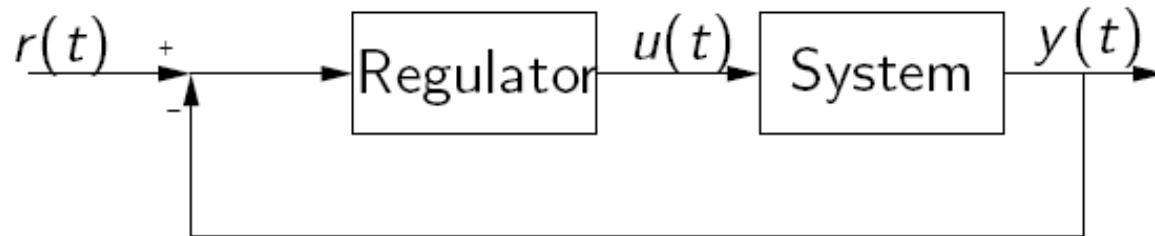
Reglerteknik



Reglerteknik → ändra systemegenskaper genom återkoppling

Typiskt reglerteknikprojekt

1. **Problem.** Förbättra systemegenskaper genom aktiv styrning, dvs. återkopplad reglering



Syften:

- stabilitet, robusthet
- börvärdesföljning (=referensvärdesföljning)
- reducera störningskänslighet

Val av signaler

2. **Signaler:** vilka variabler skall vi

- styra \rightarrow utsignal y
- styra med \rightarrow styrsignal u
- motverka \rightarrow störningar d
- mäta $\rightarrow y, z$

Modellering

3. **Modellering:** ta fram matematisk beskrivning av systemets dynamiska beteende, dvs. samband styrsignal, störningar och utsignal
- *fysikaliska samband* t.ex. kraftlagen $m\dot{v} = F - kv$
 - *experiment:* samla in data och anpassa till modell (systemidentifiering)
 - *linjärisering* (Taylorutveckling): ger linjär modell i avvikelservariabler

Systembeskrivningar

- Beskrivningar, från linjära differentialekvationer
 - Laplace, ger **överföringsfunktion** $G(s)$
 - $s = i\omega$ ger **frekvenssvar** $G(i\omega)$
 - skriv som 1:a ordningens differentialekvationer på matrisform, ger **tillståndsform**

$$\dot{x} = Ax(t) + Bu(t)$$

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

$$\dot{x} = Ax + Bu ; y = Cx + Du \Leftrightarrow G(s) = C(sI - A)^{-1}B + D \Leftrightarrow G(i\omega)$$

Specifikationer

4. **Specifikationer:** vilken prestanda krävs av slutna systemet?
- **Stegsvar:** stigtid, översläng, insvängningstid, stationärt fel
 - **Frekvenssvar:** bandbredd, resonanstopp, stationärt fel, robusthet
 - **Tillstånd:** poler, stationärt fel

Design och analys

5. **Regulatordesign:** bestäm $F(s)$ och säkerställ att alla specifikationer är uppfyllda.
 - Design:
 - PID + inställning
 - kretsförning (kompensering)
 - tillståndsåterkoppling + observatör

Design och analys

5. **Regulatordesign:** bestäm $F(s)$ och säkerställ att alla specifikationer är uppfyllda.

- Design:
 - PID + inställning
 - kretsförning (kompensering)
 - tillståndsåterkoppling + observatör

- Analys:
 - poler, rotort, slutvärdessatsen
 - Nyquist / Bode, stabilitetsmarginaler
 - känslighet + robusthet
 - simulering

Om specifikationer ej uppfyllda, gå tillbaks till 4., evt 3, 2 eller 1.

Implementera

6. **Implementera**, dvs. realisera $F(s)$, oftast i dator
 - val av samplingsintervall
 - antialiasfilter
 - diskretisering av styrlag

Läsa mer reglerteknik?

- **EL1820 Modelling of dynamical systems, lp1, 6p:** modelling systems from physical relations and experimental observations
- **EL2520 Control Theory and Practice, Advanced course, lp4 , 7.5p:** multivariable systems, control cast as an optimization problem, robustness
- **EL2620 Nonlinear Control, lp2, 7.5p:** analysis and design of nonlinear feedback systems
- **EL2450 Hybrid and embedded control systems, lp3, 7.5p:** embedded control systems, control of and over networks
- **EL2420 Project Course in Automatic Control, lp2 12p:** apply theory on a real system, e.g., robot, helicopter, gyro,...
- **Examensarbete / MSc project:** internal research project or industrial

Tips och repetition inför tentan

Nyquist och stabilitet

Fråga: vad är sambandet stabilitet och Nyquist-kurvan genom -1 ?

1. Vi är intresserade av stabiliteten till **slutna systemet**

$$G_c(s) = \frac{G_o(s)}{1 + G_o(s)} \quad G_o(s) = F(s)G(s)$$

2. **Nyquist:** använd *Argumentvariationsprincipen* för att undersöka om $1 + G_o(s)$ har nollpunkter i komplexa HHP

$$1 + G_o(s) = 0 \quad \Rightarrow \quad G_o(s) = -1$$

räcker att undersöka randen av HHP, dvs. för alla $s = i\omega$,
dvs. rita $G_o(i\omega)$ och undersök om den omslutar -1

Nyquist och stabilitet

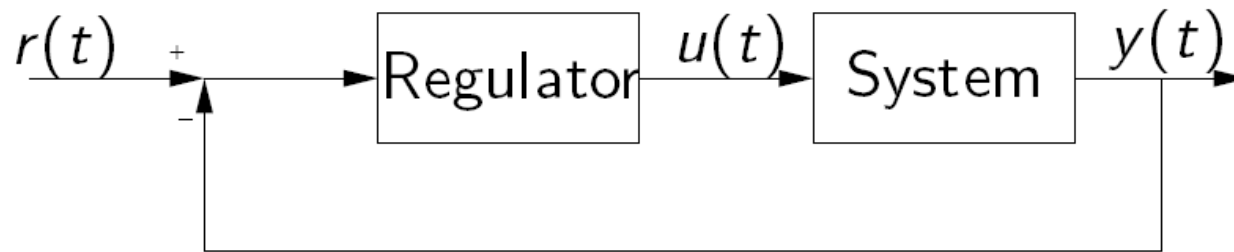
Notera att om $G_o(i\omega^*) \equiv -1$ för någon $\omega = \omega^*$ så har slutna systemet en pol i $s = i\omega^*$

⇒ dvs. på imaginära axeln

⇒ dvs. på gränsen till instabilitet

⇒ dvs. självsvänging om $\omega^* \neq 0$ (och öppna systemet stabilt)

Kompensering (kretsformning)



- specifikationer i tidplanet: stigtid T_r , översläng M , stationärt fel e_0 , men: "svårt" att designa regulator i tidplanet
- enklare: frekvensplanet, översatt specifikationer
stegsvar \rightarrow slutna systemets frekvenssvar $G_c(i\omega) \rightarrow$
öppna systemets frekvenssvar $FG(i\omega)$

Kompensering (kretsformning)

- Översättning (approximativ!!!)

$$T_r \rightarrow \omega_B \rightarrow \omega_c$$

$$M \rightarrow M_p \rightarrow \phi_m$$

$$e_0 \rightarrow G_c(0) \rightarrow FG(0)$$

- **kretsformning:** bestäm $F(s)$ så att $FG(i\omega)$ uppfyller specifikationerna på ω_c , ϕ_m , $FG(0)$
- oftast iterativ process då översättning av specifikationer är approximativ

Hur forma $F(i\omega)G(i\omega)$?

Specifikationer: snabbhet ω_c , dämpning ϕ_m , stationärt fel $FG(0)$

1. ω_c , dvs.

$$|FG(i\omega_c)| = 1$$

- räcker med $F = K$, dvs. bestäm K så att $|KG(i\omega_c)| = 1$

Hur forma $F(i\omega)G(i\omega)$?

2. ϕ_m , dvs.

$$\arg FG(i\omega_c) - (-180) = \phi_m$$

- kräver normalt faslyft, dvs. $\arg F(i\omega_c) > 0$
- använd lead-länk

$$F_{lead}(s) = \frac{\tau_D s + 1}{\beta \tau_D s + 1}$$

ger $\arg F > 0$ om $0 < \beta < 1$

- välj β för önskat faslyft, och τ_D för maximalt faslyft vid $\omega = \omega_c$

Hur forma $F(i\omega)G(i\omega)$?

3. $FG(0)$ stort för litet stationärt fel e_0

- använd länk med hög förstärkning vid låga frekvenser

$$F_{lag} = \frac{\tau_I s + 1}{\tau_I s + \gamma}$$

- parametern γ bestämmer e_0 : $F_{lag}(0) = 1/\gamma$
- parametern τ_I påverkar hur snabbt systemet svänger in mot e_0
- liten τ_I : snabb insvängning, men betydande negativ fas vid ω_c

4. Juster förstärkningen K så att $|KF_{lead}F_{lag}G(i\omega_c)| = 1$

(Om $F_{lag}(i\omega_c) \approx 1$, så kan K bestämmas redan efter Steg 2.)

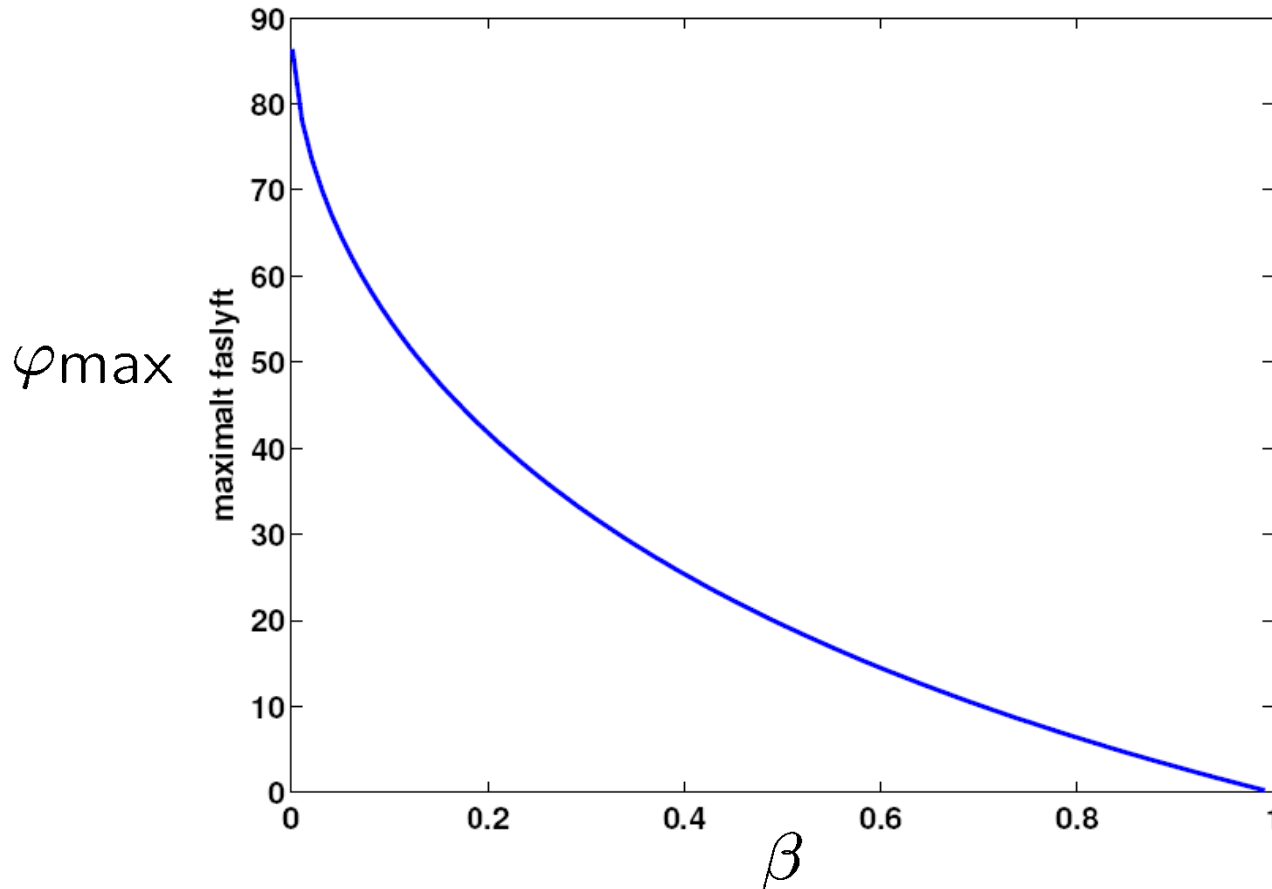
Hur forma $F(i\omega)G(i\omega)$?

Notera!

- kompensera för fasförsämring från F_{lag} genom motsvarande extra faslyft i F_{lead} (Tumregel $\tau_I=10/\omega_c$ minskar fas med 6°)
- $|F_{lead}(i\infty)| = 1/\beta$, dvs. stor förstärkning vid höga frekvenser om β litet (stora faslyft). Inte bra, förstärkar t.ex. mätbrus i styrsignalen.
lösning: använd flera lead-länker i serie

Exempel på tavlan

Maximalt faslyft beror på β



1. Bestäm β så att fasökningen blir tillräckligt stor
2. Bestäm τ_D så att $\omega_c = \omega_{\max}(= 1/\tau_D\sqrt{\beta})$
3. Bestäm K så att $|F(i\omega_c)G(i\omega_c)| = 1$

Linjärisering

- Givet olinjärt system $\dot{x} = f(x, u)$
 $y = h(x, u)$

- Finn linjär approximation

$$\Delta \dot{x} = A \Delta x + B \Delta u$$

$$\Delta y = C \Delta x + D \Delta u$$

$$\Delta x = x - x_0, \quad \Delta u = u - u_0, \quad \Delta y = y - y_0$$

Där x_0, u_0 är en stationär punkt (och $y_0 = h(x_0, u_0)$)

Linjärisering

1. Identifiera tillstånd, och finn f och h
2. Finn stationär punkt. Lös ekvationen:

$$0 = f(x_0, u_0)$$

3. Bestäm y_0 från $h(x_0, u_0)$
4. Beräkna Jacobianerna (vanliga derivator om bara ett tillstånd)

$$A = f_x(x_0, u_0),$$

$$B = f_u(x_0, u_0)$$

$$C = h_x(x_0, u_0),$$

$$D = h_u(x_0, u_0)$$

Exempel på tavlan

Frågor?