

Tentamen i Reglerteknik SSY310/ERE091

Den 26 augusti 2016 fm

1. Längd: 4 timmar.
2. Examinator: Balazs Kulcsar (☎1785, kulcsar@chalmers.se)
3. Nödvändigt villkor för att erhålla betyg på tentan är *i*) för SSY310 att ha godkänt på inlämningsuppgift 1-2, projektarbete och laboration 1-2, *ii*) för ERE091 att ha godkänt på laboration 1-2.
4. Tentamen omfattar 20 poäng (med 0.5 poängs upplösning). Tabell 1 visar betygsgränserna.

Tabell 1: Betygsgränser

Poäng	Betyg
≤ 9.5	underkänt
10 ... 12.5	3
13 ... 15.5	4
16 ... 20	5

5. Följande hjälpmedel tillåts:

- Egenhändigt skrivet "formelblad" **A4 format, ett blad** med anteckningar skrivna för hand på **EN** sida (inga kopior tillåtna).
- Miniräknare (icke-programerbar, ej grafitande, tömt minne innan tentamensstart).
- Beta, Physics handbook.

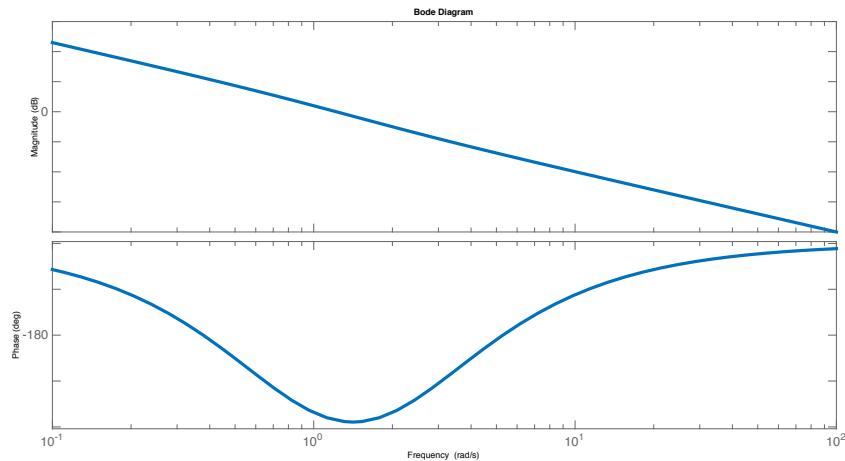
Förbjudet att använda: andra böcker, föreläsninganteckningar, telefon, surfplatta, dator el. liknande.

6. Lärare besöker tentamenslokalen under första och sista timmen av tentamens tiden. Tentamensresultat meddelas den 2 september (pingpong.chalmers.se). Granskning av tentamensresultaten sker den 5 september kl. 10:00-11:00 i E-huset på våning 5, med Johan Karlsson.

Lycka till!

Uppgifter

- Svara kortfattat på följande frågor.
 - Betrakta ett ändlig-dimensionellt linjärt tidsinvariant system med ett impulssvar som är absolut integrerbart, dvs. $\int_0^\infty |g(\tau)|d\tau < \infty$ är ändlig. Vilken systemegenskap följer detta påstående? (**1 poäng**)
 - Vad är slutvärdessatsen? (**1 poäng**)
 - Definiera amplitud-, fas- och stabilitetsmarginalerna. Hur lyder är kopplingen mellan stabilitetsmarginalen och känslighetsfunktionen? (**1 poäng**)
 - Utred betydelsen av Bodes känslighetsintegral! (**1 poäng**)
- Givet överföringsfunktionen $G(s) = \frac{1}{s+\tau}$, visa att dess Nyquistdiagram är en halvcirkel med radien $\frac{1}{2\tau}$ omkring punkten $(\frac{1}{2\tau}, 0)$. (**2 poäng**).
- Betrakta överföringsfunktionen $G(s) = \frac{s-2}{(s-1)(s+4)}$ och regulatoren $C(s) = K\frac{s+1}{s}$, med en konstant skalär $\infty > K \geq 0$, och en återkoppling enligt Fig. 2. Hitta alla värden på K som stabiliserar det återkopplade systemet. (**2 poäng**).
- I figur 1 visas Bodediagrammet för kretsöverföringen $L(i\omega) = K_0G(i\omega)$ (antag enhetsåterföring). $L(i\omega)$ har inga instabila nollställen. Är det slutna systemet stabilt? Motivera! (**2 poäng**)



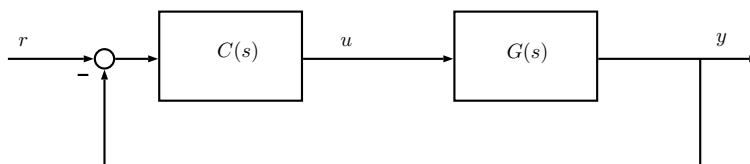
Figur 1: Bodediagram över kretsöverföringen

- Givet en PI-regulator $C(i\omega) = K(1 + \frac{1}{i\omega})$ och ett system med frekvensfunktion $G(i\omega) = \frac{6i\omega}{(i\omega+1)((i\omega)^2+3(i\omega)+2)}$ (med enhetsåterföring, se figur 2).
 - Bestäm K så att det återkopplade systemet får fasmarginal $\varphi_m = 30^\circ$. (**2 poäng**)
 - Med ditt bestämda K , finn det återkopplade systemets steady-stateutsignal y_∞ då $r_\infty = 1$. (**1 poäng**)
 - Efter implementationen utsätts PI-regulatorn för en modellosäkerhet. Om den multiplikativa modellosäkerheten är uppåt begränsad av $d_m(s) = \frac{10s}{(s+0.5)}$, ger regulatoren $C(s)$ robust stabilitet? (**1 poäng**)

6. Givet en tillståndsmodell enligt

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 4 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$
$$y(t) = \begin{bmatrix} 2 & 3 \end{bmatrix} x(t)$$

- Bestäm om tillståndsrepresentationen är asymptotiskt stabil samt dess överföringsfunktion! (**1 poäng**)
- Är tillståndsrepresentationen styrbar och observerbar? (**1 poäng**)
- Diskretisera den givna modellen med samplingsintervallet $T_s = 1s$ och bestäm de diskreta matriserna, A_d, B_d, C_d, D_d (**2 poäng**)



Figur 2: Återkopplat blockschema

7. Givet tillståndsmodell och viktfunktional enligt

$$\dot{x}(t) = 0.5x(t) + u(t)$$
$$J(u, x) = \frac{1}{2} \int_0^\infty (x^2(\tau)Q + u^2(\tau)R) d\tau$$

Bestäm Q, R om vi vet att det slutna systemets optimala polplacering fås genom att spegla det öppna systemets pol i imaginäraxeln (**2 poäng**).

SSY310 & ERE091
Resit exam question
solutions

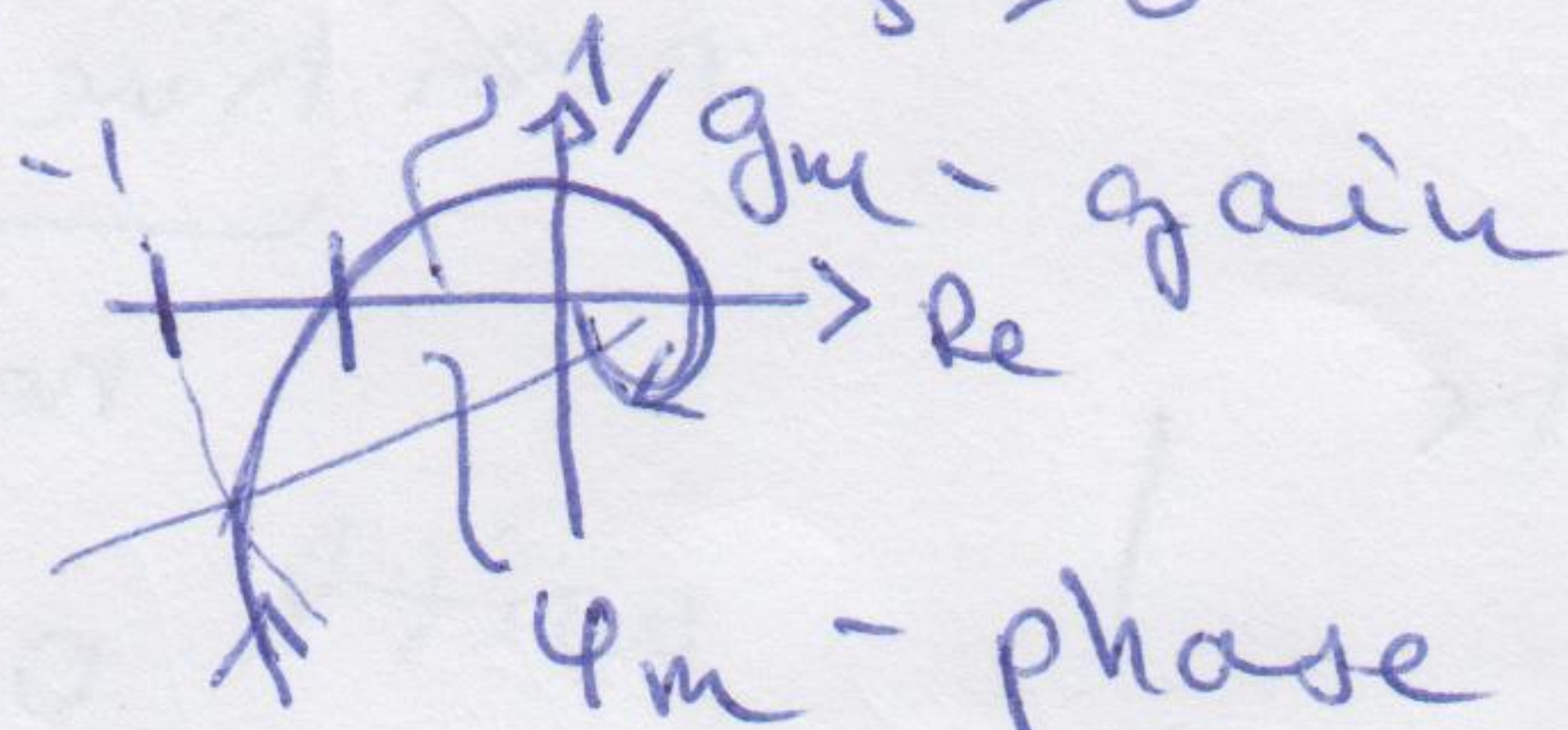
August 2016

Q1)

a) stability

b) $\lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot Y(s)$

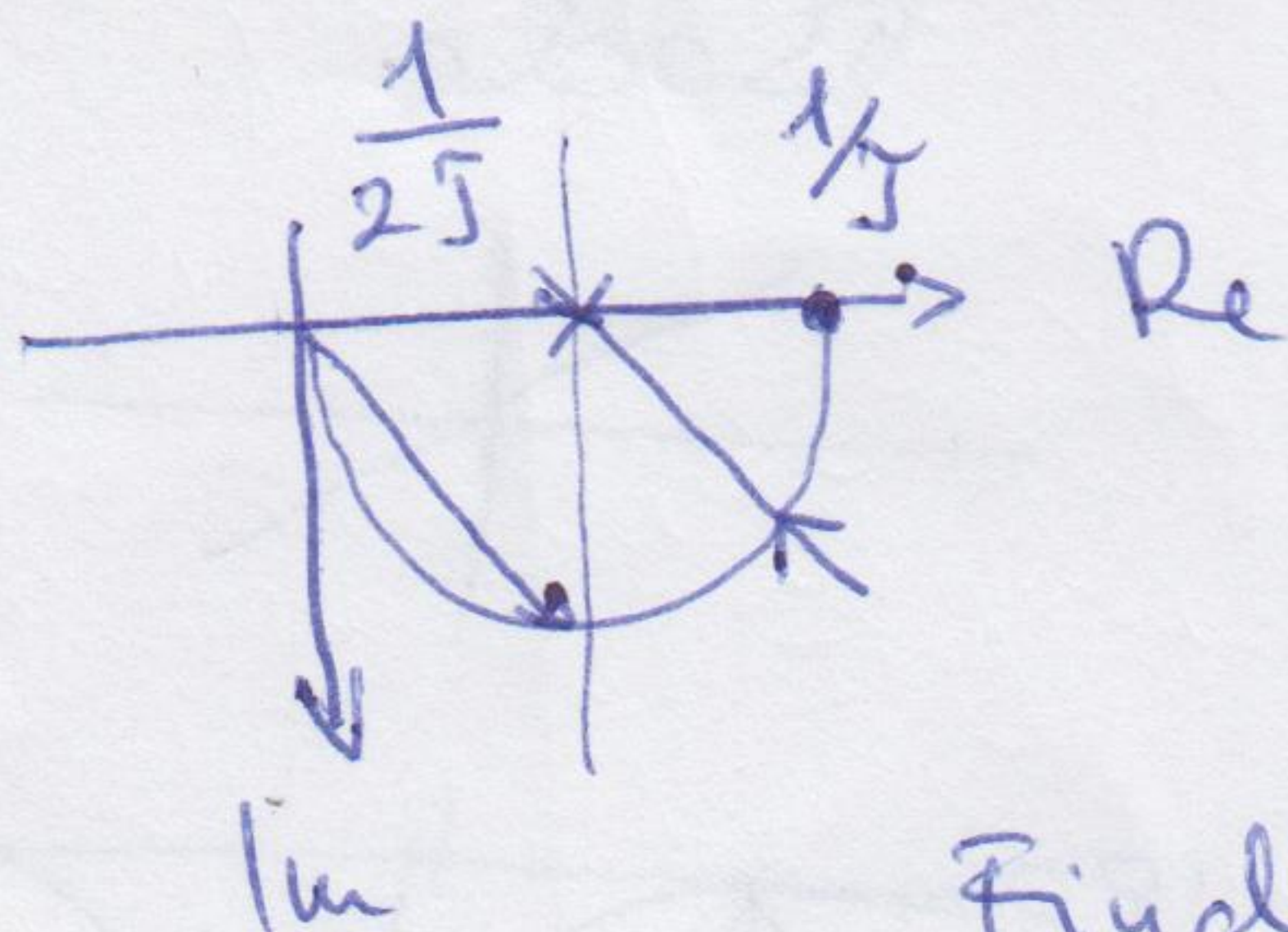
c)



$S_m = \max_w |S(i\omega)|$

d) distribution of "disturbance least" watershed effect + criteria/condition

Q2)



$G(i\omega) = \frac{1}{i\omega + J} \cdot \frac{J - i\omega}{J - i\omega}$

Find

$\text{Re} \{ G(i\omega) \} = \frac{J}{J^2 + \omega^2} = x$

Equation of a circle: $\text{Im} \{ G(i\omega) \} = \frac{-\omega}{J^2 + \omega^2} = y$

$(x - \frac{1}{2J})^2 + (y - 0)^2 = r^2$
 ↑ center of the circle ↑ radius

$(x - \frac{1}{2J})^2 + y^2 = \frac{1}{4J^2}$

$x^2 + \frac{1}{4J^2} - 2x \cdot \frac{1}{2J} + y^2 = \frac{1}{4J^2}$
 this is zero

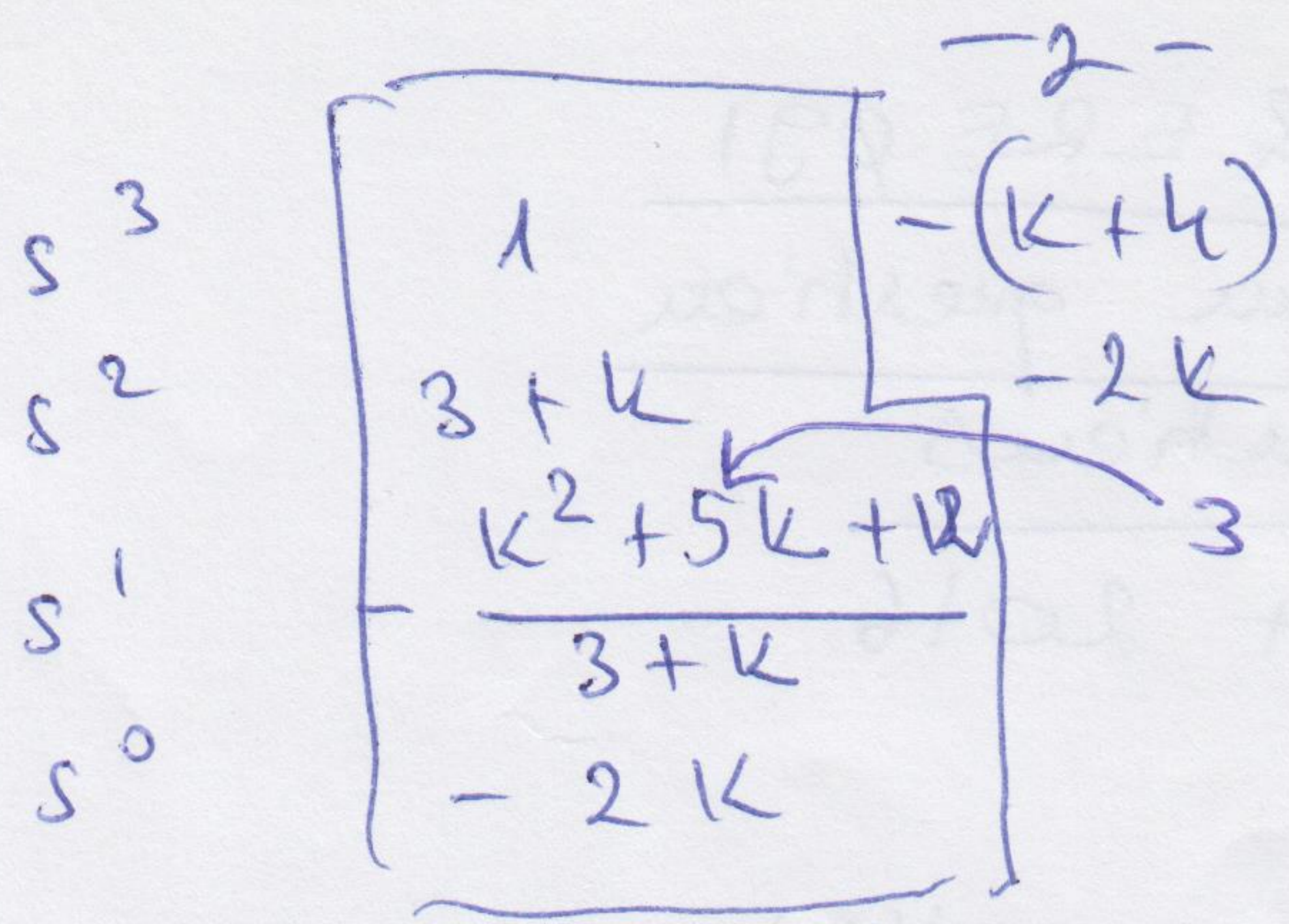
Q3) Routh stability criteria can be used

$G_c(s) = \frac{G(s) \cdot C(s)}{1 + G(s)C(s)} = \frac{b(s)}{a(s)}$

↑ closed loop TF

poles of $G_c(s)$?

$p(s) = s^3 + (3+K)s^2 - (K+4)s - 2K$



all positive

$$k+3 > 0$$

$$-2k < 0$$

$$k^2 + 5k + 12 < 0$$

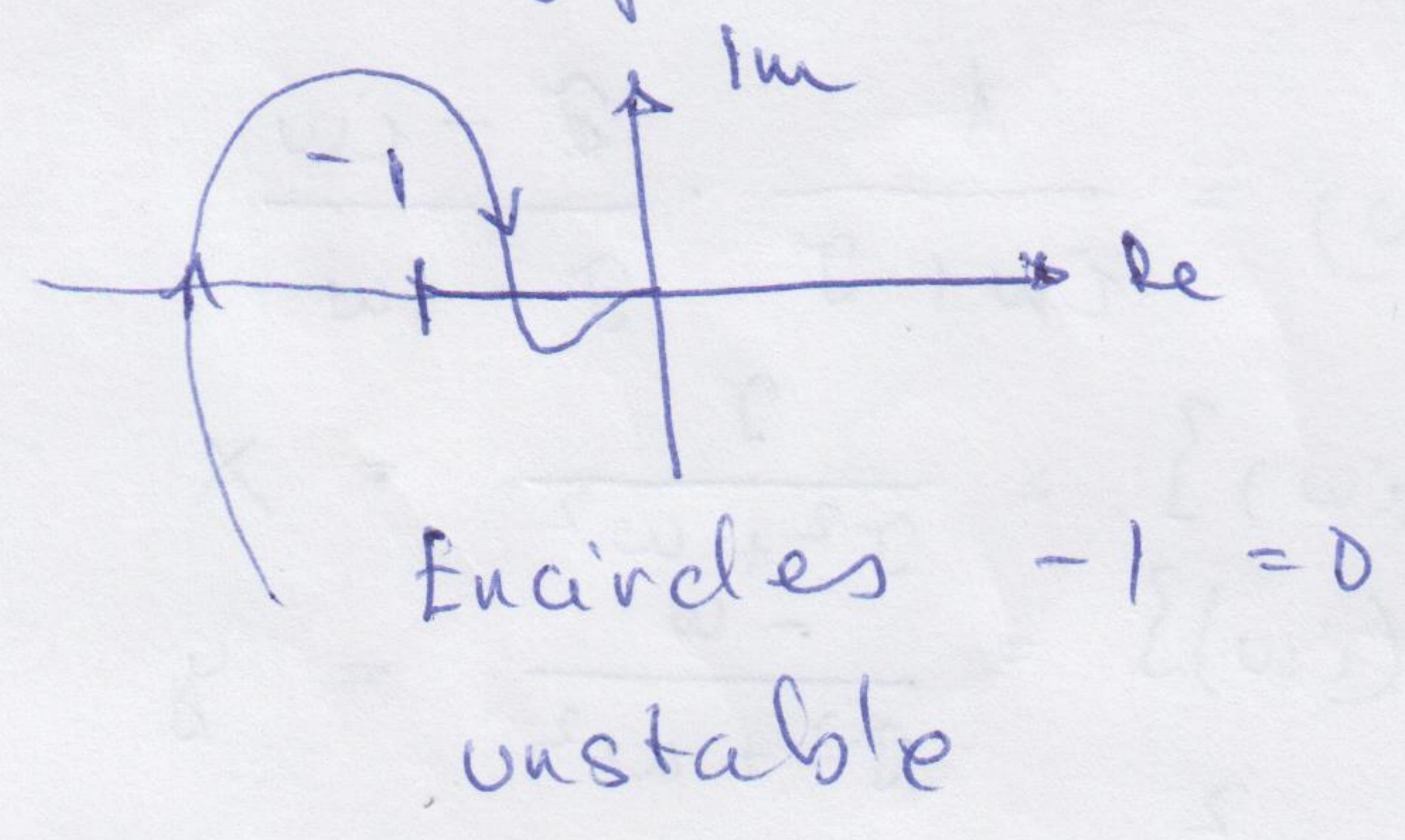
positive

never satisfied

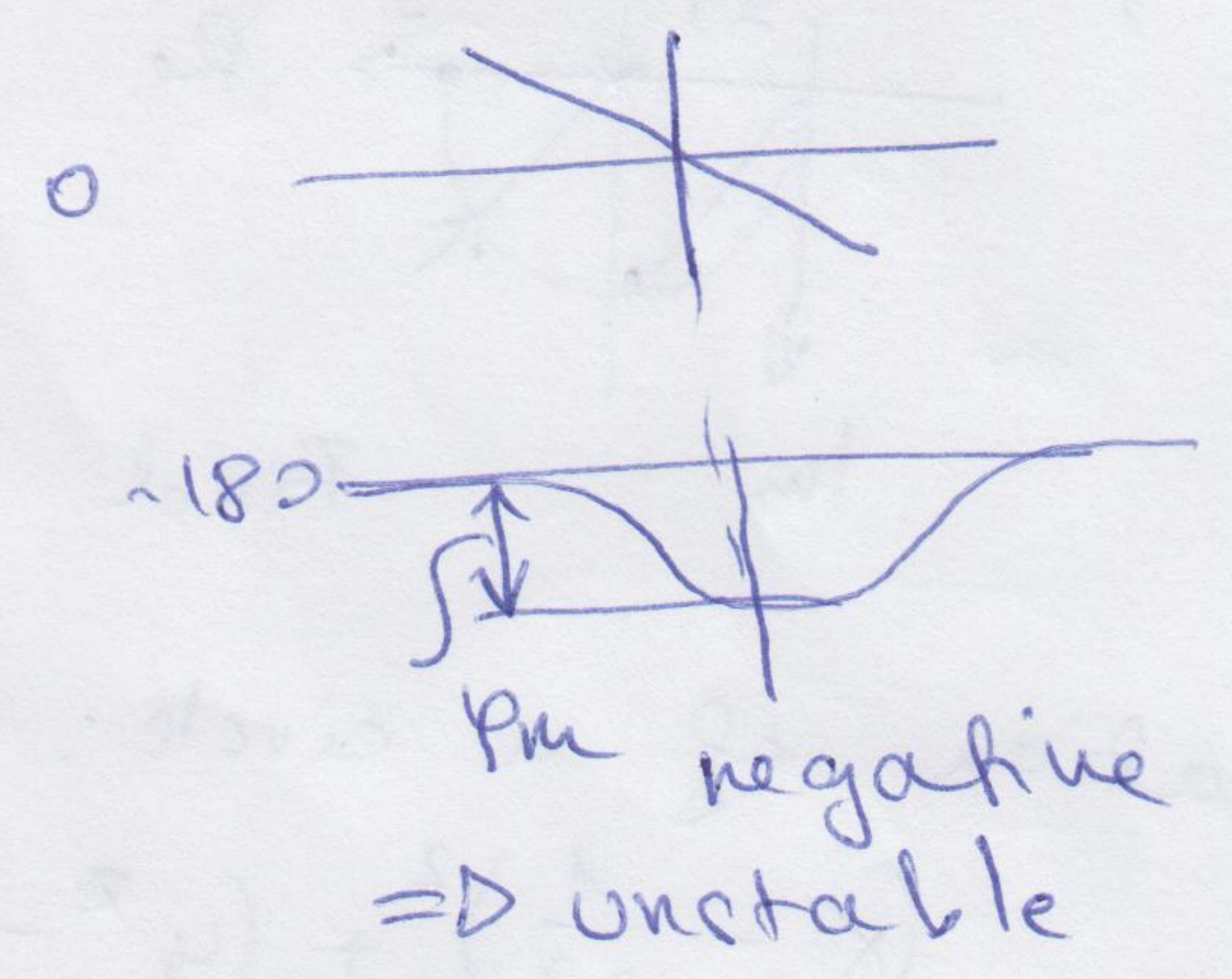
with $0 \leq k < \infty$

\Rightarrow No k exists to meet these conditions

Q4) Nyquist



or Bode



Q5) Bode compensation

$$G_c(s) = \frac{Gk}{(s+1)(s+2) + Gk} \Big|_{k=1}$$

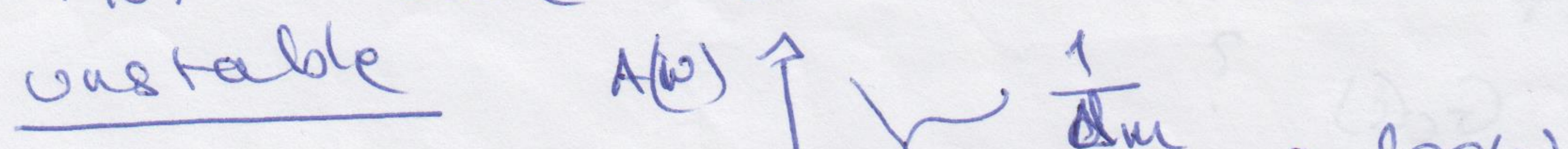
$$\varphi(\omega_c) = -150 \Rightarrow \omega_c \approx 6.12$$

$$A(\omega_c) \Big|_{k=1} = -15 \text{ dB}$$

$$20 \log k = 15 \text{ dB} \Rightarrow k = 10^{\frac{15}{20}} \approx 5.6$$

b) $y_{\infty} = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot G_c(s) \cdot \frac{1}{s} = \frac{33.5}{37.5}$
 $r(t) = 1$
 $r_{\infty} = 1$

c) Plot Bode and read robustly



$$|T_w| < \frac{1}{\Delta u} \Delta w$$

a) $A = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix}$; $\text{eig } A = \{ -1, -2 \}$
 negative real parts \Rightarrow stable

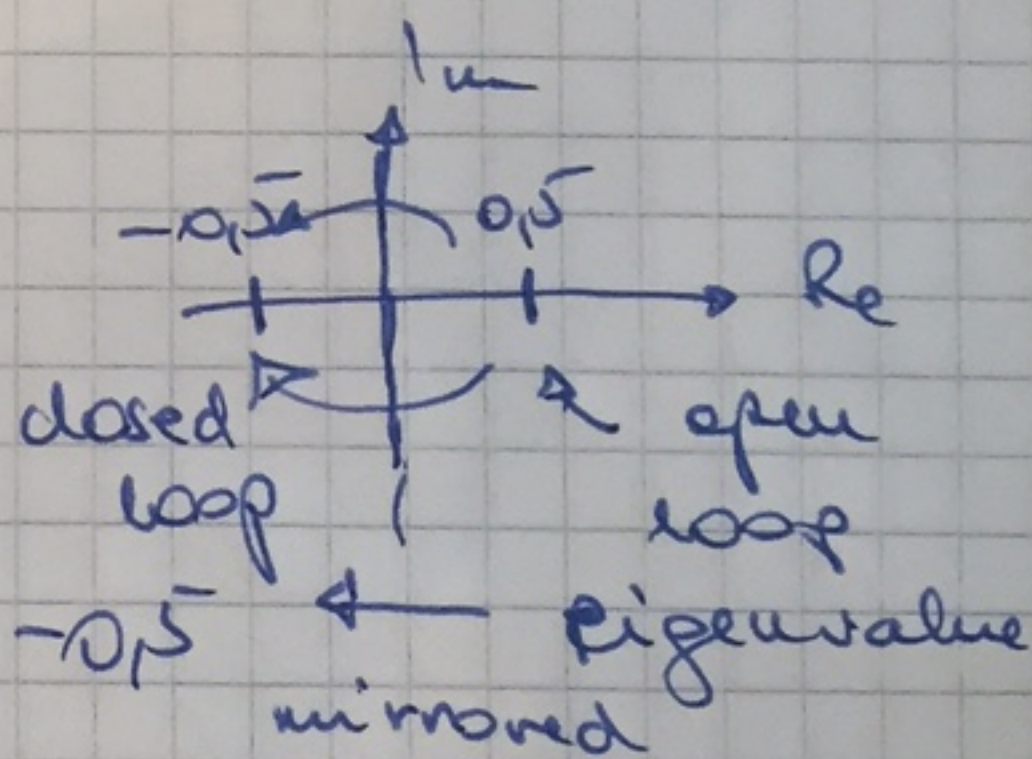
b) $\text{rank} \begin{bmatrix} B & AB \end{bmatrix} = \text{rank} \begin{bmatrix} 4 & -4 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow$ not controllable
 $\text{rank } R = 1$

c) $O = \begin{bmatrix} 2 & 3 \\ -2 & -6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix}$ $\det O \neq 0 \Rightarrow$ full rank \Rightarrow observable

d) $A_d = e^{A \cdot T_s} = \begin{bmatrix} e^{-T_s} & 0 \\ 0 & e^{-2T_s} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-1} & 0 \\ 0 & e^{-2} \end{bmatrix}$
 $B_d = A^{-1}(e^{AT_s} - I)B = \begin{bmatrix} -\frac{1}{1} & 0 \\ 0 & -\frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e^{-1} - 1 & 0 \\ 0 & e^{-2} - 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 4 \\ 0 \end{bmatrix}$
 $= \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 4(e^{-1} - 1) \\ 0 \end{bmatrix} = -4(e^{-1} - 1) = 4(1 - e^{-1})$

$C_d = C = \begin{bmatrix} 2 & 3 \end{bmatrix}$

$D_d = 0$



QF) $A = 0.5$, $B = 1$
 closed loop pole

$(A - B\bar{L}) = (0.5 - 1 \cdot \bar{L}) = -0.5$

$\Rightarrow \bar{L} = 1 = R^{-1} \cdot B \bar{P} \Rightarrow \bar{P} = R$

Ricatti

$A\bar{P} + \bar{P}A^T + Q - \bar{P}BR^{-1}B^T\bar{P} = 0$

$0.5R + 0.5R + Q - R^2 \cdot 1 \cdot \frac{1}{R} = 0$

$R - R + Q = 0 \Rightarrow Q = 0, R = \bar{P}$