

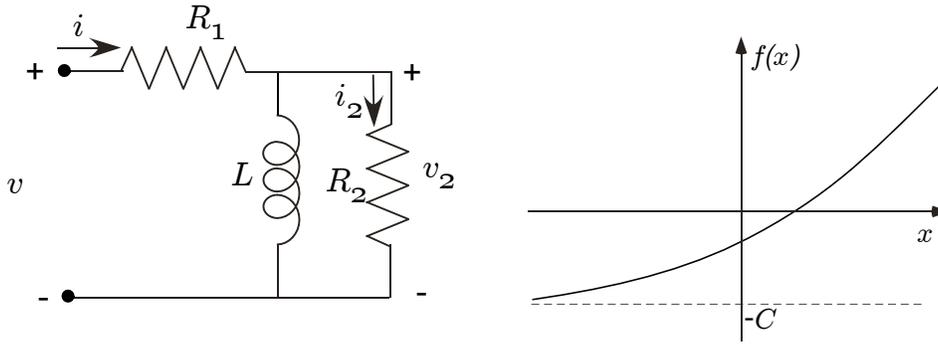
Cognome e nome: _____ Matr.: _____

Per l'appello : Esercizio 1, Esercizio 2, Esercizio 3, Esercizio 4 senza punto 4 ed Esercizio 5.

Per terzo compito : Esercizi 4, 5, 6.

Per il primo appello 3 ore. Per il terzo compito 1 ora e 20 minuti.

Esercizio 1. Si consideri il seguente sistema elettrico



1. Determinare la funzione di trasferimento tra l'ingresso $i(t)$ (corrente) e l'uscita $v(t)$ (tensione). Determinare la risposta impulsiva.

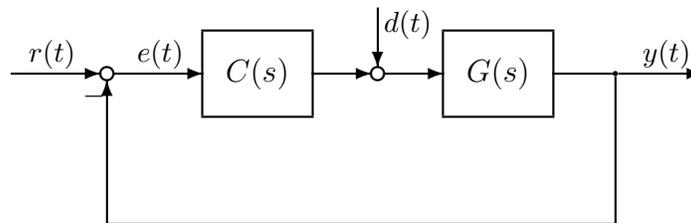
Supponiamo ora che la resistenza R_2 sia sostituita con un componente non lineare tale che lega la tensione e corrente attraverso la relazione

$$v_2 = f(i_2)$$

dove $f(x) = e^x - C$ con $C > 0$ (vedi grafico a destra dello schema).

2. Trovare le equazioni che legano le variabili $v(t), i(t), i_2(t)$.
3. Determinare l'evoluzione di equilibrio $v(t) = \bar{v}$ in corrispondenza all'ingresso $i(t) = \bar{i}$.
4. Determinare le equazioni del sistema linearizzato attorno all'evoluzione di equilibrio e la funzione di trasferimento tra ingresso $\tilde{i}(t) := i(t) - \bar{i}$ e l'uscita $\tilde{v}(t) := v(t) - \bar{v}$.

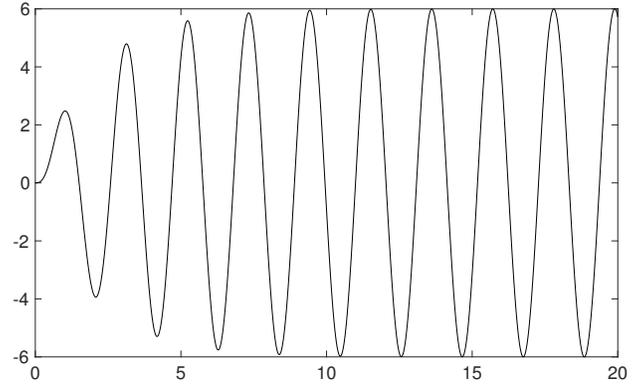
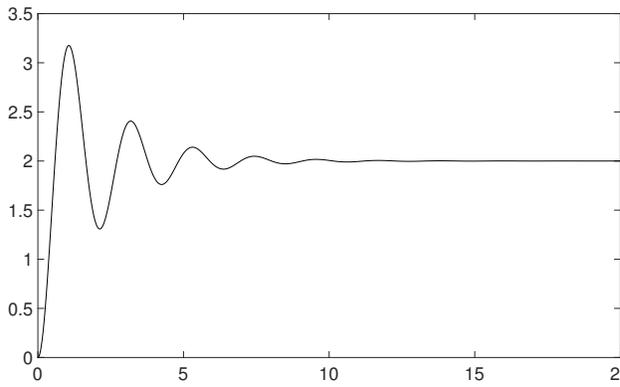
Esercizio 2. Si consideri lo schema a blocchi mostrato nella figura seguente.



Si supponga che

$$C(s) = \frac{K}{s} \quad G(s) = \frac{b}{s^2 + s + a}$$

1. Determinare i valori di K e a, b che rendono BIBO stabile il sistema in catena chiusa.
2. Determinare $a, b \geq 0$ sapendo che con $K = 0$, se $d(t) = 1$ (gradino) si osserva l'uscita $y(t)$ mostrata in figura 1 e mentre se $d(t) = \sin(3t)$ e si osserva l'uscita $y(t)$ mostrata in figura 2.



3. Supponiamo ora che $a = 9, b = 1$. Determinare l'andamento a regime di $y(t)$ sapendo che $r(t) = 1$ (gradino) e $d(t) = \sin(3t)$.

Esercizio 3. Si consideri lo schema della figura precedente dove

$$C(s) = K \quad G(s) = \frac{s}{(s + 10)(s - 1)^2}$$

1. Si tracci il luogo dei poli del sistema in catena chiusa al variare di $K > 0$. Si determinino eventuali asintoti e punti doppi.
2. Determinare i valori di $K > 0$ tali che il sistema in catena chiusa ha modi oscillatori puramente oscillatori. Determinate tutti i modo in corrispondenza a tale valore di K .

Esercizio 4. Si consideri lo schema della figura precedente dove

$$C(s) = K, \quad G(s) = \frac{(s - 1)^2}{s(s + 1)^2}.$$

1. Determinare il diagramma di Bode di $G(s)$.
2. Determinare il diagramma di Nyquist di $G(s)$ (calcolare eventuali asintoti e intersezioni con l'asse reale e l'asse immaginario).
3. Tramite il criterio di Nyquist si determinino il numero di poli instabili poli in catena chiusa del sistema, al variare del parametro reale K .
4. Determinare il margine di fase al variare di $K > 0$. Supponiamo di inserire nella catena un ritardo. Determinare per quale valore del ritardo in sistema retroazionato rimane stabile.

Esercizio 5. Si consideri lo schema della figura precedente dove $G(s) = \frac{3}{s+10}$. Attraverso la sintesi di Bode si determini un compensatore $C(s)$ in grado di soddisfare alle seguenti specifiche:

1. errore a regime in risposta alla rampa circa uguale a 0,01;
2. margine di fase circa $m_\phi \simeq 90^\circ$;
3. pulsazione di attraversamento $\omega_A \simeq 10$.

Esercizio 6 (Teorico) Spiegare i principi su cui si basa la sintesi di Bode, cioè le specifiche che si intende soddisfare, come queste siano tradotte in specifiche in frequenza e come venga infine scelto il controllore.

ES. 1

$$1. \begin{cases} V = R_1 \lambda + R_2 \lambda_2 \\ R_2 \lambda_2 = L(1 - \lambda_2)^{(1)} \end{cases}$$

$\xrightarrow{\text{L-tuolenolo}}$

$$\begin{cases} V = R_1 I + R_2 I_2 \\ R_2 I_2 = sL(I - I_2) \end{cases}$$

$$\hookrightarrow I_2 = \frac{Ls}{Ls + R_2} I$$

$$V = R_1 I + \frac{RLs}{Ls + R_2} I = \left(R_1 + \frac{RLs}{Ls + R_2} \right) I$$

f.d.t.

$$W(s) = \frac{R_1(Ls + R_2) + RLs}{Ls + R_2} = \frac{L(R_1 + R_2)s + R_1 R_2}{Ls + R_2}$$

Antitrasformata

$$W(\infty) = R_1 + R_2$$

$$W(s) - W(\infty) = \frac{\cancel{LR_1s} + \cancel{LR_2s} + R_1R_2 - R_1Ls - R_2Ls - R_1R_2 - R_2^2}{Ls + R_2} = \frac{-R_2^2}{Ls + R_2}$$

$$W(s) = R_1 + R_2 + \frac{-R_2^2/L}{s + R_2/L}$$

Antitrasformata

$$W(t) = (R_1 + R_2)\delta(t) - \frac{R_2^2}{L} e^{-\frac{R_2}{L}t}$$

$$2. \begin{cases} v = R_1 \lambda + f(\lambda_2) \\ f(\lambda_2) = L(1 - \lambda_2)^{(1)} \end{cases}$$

$$3. \begin{cases} f(\lambda_2) = \bar{v} - R_1 \bar{\lambda} \Rightarrow \lambda_2 = \bar{\lambda}_2 \text{ costante} \\ f(\lambda_2) = L\bar{\lambda}^{(1)} - L\bar{\lambda}_2^{(1)} = 0 \text{ perché entrambe } \bar{\lambda}, \lambda_2 \text{ sono costanti} \end{cases}$$

$$0 = f(\bar{\lambda}_2) = e^{\bar{\lambda}_2} - C \Rightarrow e^{\bar{\lambda}_2} = C \Rightarrow \bar{\lambda}_2 = \ln C \Rightarrow \bar{v} = R_1 \bar{\lambda}_2$$

$$4. \tilde{v} = v - \bar{v}$$

$$\tilde{\lambda} = \lambda - \bar{\lambda}$$

$$\tilde{\lambda}_2 = \lambda_2 - \bar{\lambda}_2$$

$$\Rightarrow \bar{v} + \tilde{v} = R_1 \bar{\lambda} + R_1 \tilde{\lambda} + f(\bar{\lambda}_2 + \tilde{\lambda}_2)$$

$$\begin{cases} f(\bar{\lambda}_2 + \tilde{\lambda}_2) = L(\tilde{\lambda}^{(1)} - \tilde{\lambda}_2^{(1)}) \end{cases}$$

$$\hookrightarrow f^{(1)}(x) = e^x$$

Espressione di Taylor di $f(\bar{\lambda}_2 + \tilde{\lambda}_2) \approx f(\bar{\lambda}_2) + f^{(1)}(\bar{\lambda}_2) \tilde{\lambda}_2$

$$= 0 + C \tilde{\lambda}_2 = C \tilde{\lambda}_2$$

$$\begin{cases} \tilde{v} = R_1 \tilde{u} + \cancel{f(\tilde{u}_2)} + e^{\tilde{t}_2} \tilde{u}_2 & f(\tilde{u}_2) = 0 \\ \cancel{f(\tilde{u}_2)} + e^{\tilde{t}_2} \tilde{u}_2 = L \tilde{u}^{(1)} + L \tilde{u}_2^{(1)} & e^{\tilde{t}_2} = C \end{cases}$$

$$\begin{cases} \tilde{v} = R_1 \tilde{u} + C \tilde{u}_2 \\ C \tilde{u}_2 = L \tilde{u}^{(1)} - L \tilde{u}_2^{(1)} \end{cases}$$

↓ $L + \text{constant}$

$$\tilde{V} = \mathcal{L}(\tilde{v}) \quad \hat{I} = \mathcal{L}(\tilde{u}) \quad \hat{I}_2 = \mathcal{L}(\tilde{u}_2)$$

$$\tilde{V} = R_1 \hat{I} + C \hat{I}_2$$

$$C \hat{I}_2 = sL \hat{I} - sL \hat{I}_2 \Rightarrow \hat{I}_2 = \frac{sL}{sL + C} \hat{I}$$

$$\tilde{V} = R_1 \hat{I} + C \frac{sL}{sL + C} \hat{I} = \underbrace{\left(R_1 + \frac{sLC}{sL + C} \right)}_{f \text{ dit.}} \hat{I}$$

ES. 2

$$1. T_{2y}(s) = \frac{CG}{1+CG} = \frac{kb}{s(s^2+s+e)+kb}$$

$$T_{dy}(s) = \frac{G}{1+CG} = \frac{sb}{s(s^2+s+e)+kb}$$

$$\begin{array}{c|cc} 3 & 1 & a \\ 2 & 1 & kb \\ 1 & a-kb & \\ 0 & kb & \end{array}$$

2. Dalle figure si nota che

$$\begin{cases} G(0) = 2 \\ |G(3j)| = 6 \end{cases} \quad \begin{cases} b/a = 2 \\ \left| \frac{b}{-9+3j+a} \right|^2 = 36 \end{cases} \quad \begin{cases} b = 2a \\ \frac{4a^2}{(a-9)^2+9} = 36 \end{cases}$$

$a^2 = 9(a-9)^2 + 81$ equazione di 2° grado $a_{1,2} = \frac{9}{45/4}$ $b_{1,2} = \frac{18}{45/2}$

3) $a = 9$ $b = 1$

$$T_{2y}(s) = \frac{k}{s(s^2+s+9)+k} \quad T_{dy}(s) = \frac{s}{s(s^2+s+9)+k}$$

$$T_{2y}(1) = 1$$

$$T_{dy}(3j) = \frac{3j}{3j(-9+3j+9)+k} = \frac{3j}{k-9}$$

$$|T_{dy}(3j)| = \frac{3}{9-k}$$

$$\angle T_{dy}(3j) = -\frac{\pi}{2}$$

$$r(t) \approx 1 + \frac{3}{9-k} \sin\left(3t - \frac{\pi}{2}\right)$$

ES.3

$$(s+10)(s-1)^2 + ks = 0$$

Punti doppi

$$(s+10)(s-1)^2 + ks = 0$$

$$(s-1)^2 + 2(s+10)(s-1) + k = 0$$

$$k = -(s-1)(s-1+2s+20) = -(s-1)(3s+19)$$

$$(s+10)(s-1)^2 - (s-1)(3s+19)s = 0$$

equazione di 3° grado con un solo soluzione $s_1 = 1$

$$(s+10)(s-1) - (3s+19)s = 0$$

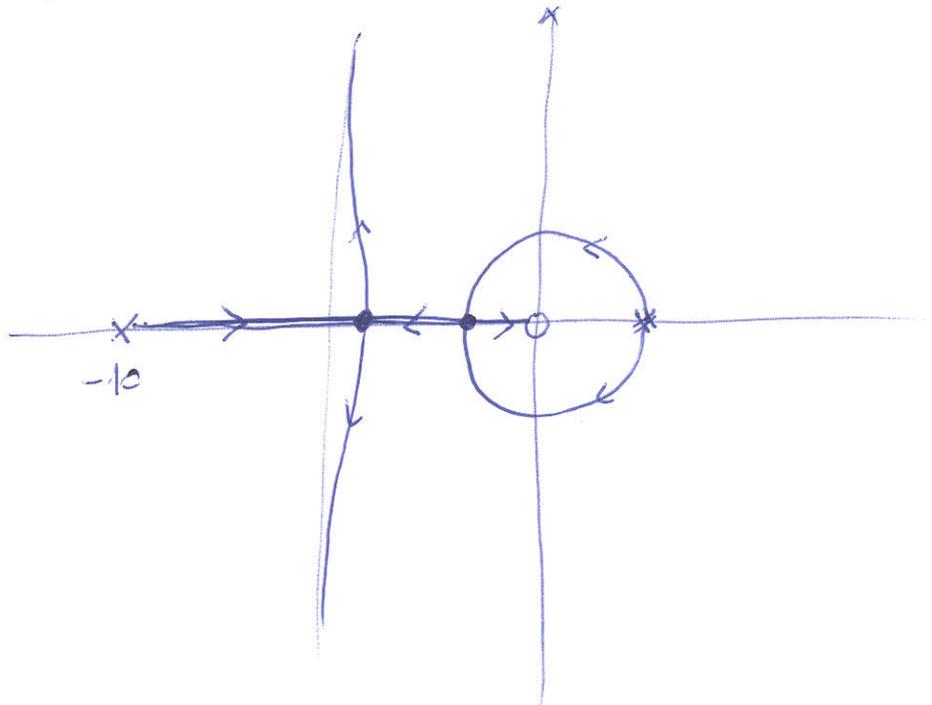
$$-2s^2 - 10s - 10 = 0 \quad s_{2,3} = -1,4 \text{ e } -3,6$$

Asintoti

$$\sigma_a = \frac{-10+1+1}{2} = -4$$

$$\theta = \pm \frac{\pi}{2}$$

Interscambio asse immaginario



3	1	$k-19$
2	8	10
1	$k - \frac{81}{4}$	
0	10	

$$k = \frac{81}{4} \rightarrow 8s^2 + 10 = 0$$

$$s_{1,2} = \pm j \sqrt{\frac{10}{8}}$$

2. $k = \frac{81}{4}$

$s^3 + 8s^2 + \frac{5}{4}s + 10$	$s^2 + \frac{s}{4}$
s^3	$s + 8$
<hr/>	
$8s^2$	$+10$
$8s^2$	$+10$
<hr/>	
	0

$$\sin\left(\sqrt{\frac{5}{4}}t\right) e^{-8t}$$

ES. 4

Dyquist

$$G(j\omega) = \frac{1 - \omega^2 - 2j\omega}{j\omega(1 - \omega^2 + 2j\omega)} = \frac{(1 - \omega^2 - 2j\omega)(1 - \omega^2 + 2j\omega)}{j\omega((1 - \omega^2)^2 + 4\omega^2)}$$

$$= \frac{(1 - \omega^2)^2 - 4\omega^2 - 4j\omega(1 - \omega^2)}{j\omega((1 - \omega^2)^2 + 4\omega^2)}$$

$$Re = \frac{-4(1 - \omega^2)}{(1 + \omega^2)^2 + 4\omega^2}$$

$$Im = - \frac{(1 - \omega^2)^2 + 4\omega^2}{\omega((1 - \omega^2)^2 + 4\omega^2)}$$

$$\omega = 0^+ \quad Re = -4$$

$$Im = -\infty$$

$$\omega = 1 \quad Re = 0$$

$$Im = -1$$

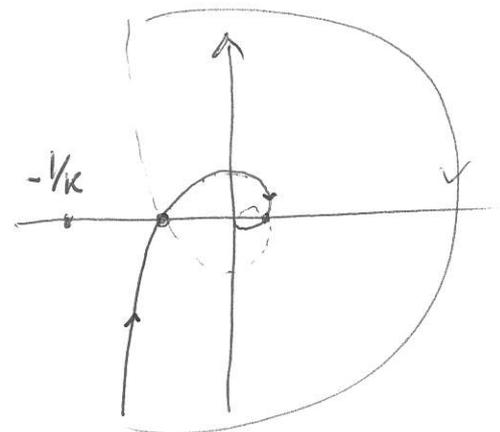
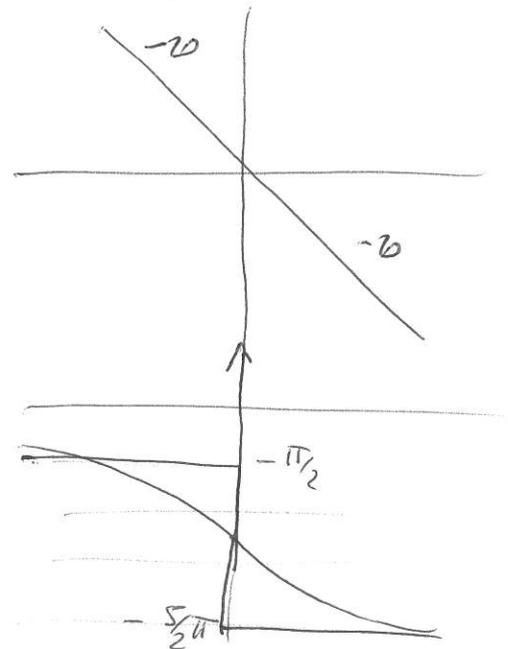
$$Im = 0 \Leftrightarrow (1 - \omega^2)^2 - 4\omega^2 = 0$$

$$\omega^4 - 6\omega^2 + 1 = 0 \quad \omega^2 = 3 \pm \sqrt{9 - 1}$$

$$\omega_{1,2} = 2.41 \text{ e } 0.41$$

$$Re_1 = 0.41 \quad Re_2 = -2.41$$

$-\frac{1}{k} < -2.41$	$N=0$	$z=0$	$0 < k < 0.41$
$2.41 < -\frac{1}{k} < 0$	$N=-2$	$z=2$	$k > 0.41$
$0 < -\frac{1}{k} < 0.41$	$N=-3$	$z=3$	$k < -2.41$
$-\frac{1}{k} > 0.41$	$N=-1$	$z=1$	$-0.41 < k < 0$



$$\omega_{1,2}^2 = 5.8 \text{ e } 0.17$$

$P=0$

ω	Re	Im
0	-4	$-\infty$
0.414	-2.41	0
1	0	-1
2.41	0.414	0
$+\infty$	0	0

4. Determine la pulsazione di attraversamento

$$|K G(j\omega_A)| = 1$$

$$K \left| \frac{1 - \omega_A^2 - 2j\omega_A}{j\omega_A (1 - \omega_A^2 + 2j\omega_A)} \right| = K \frac{\sqrt{(1 - \omega_A^2)^2 + 4\omega_A^2}}{\omega_A \sqrt{(1 - \omega_A^2)^2 + 4\omega_A^2}} = \frac{K}{\omega_A}$$

$$\frac{K}{\omega_A} = 1 \Rightarrow \boxed{\omega_A = K}$$

$$m\varphi = \pi + \angle K G(j\omega_A) = \pi + 2 \angle 1 - j\omega_A - \angle j\omega_A - 2 \angle 1 + j\omega_A$$

$$= \frac{\pi}{2} \Rightarrow 4 \text{ outp } \omega_A = \frac{\pi}{2} - 4 \text{ outp } K$$

le ritardo massimo ammissibile è

$$T < \frac{m\varphi}{\omega_A} = \frac{\pi/2 - 4 \text{ outp } K}{K}$$

F.S.S

$$C(s) = \frac{k_c}{s^{h_c}} \bar{C}(s)$$

$$G(s) = \frac{3/10}{1+s/10}$$

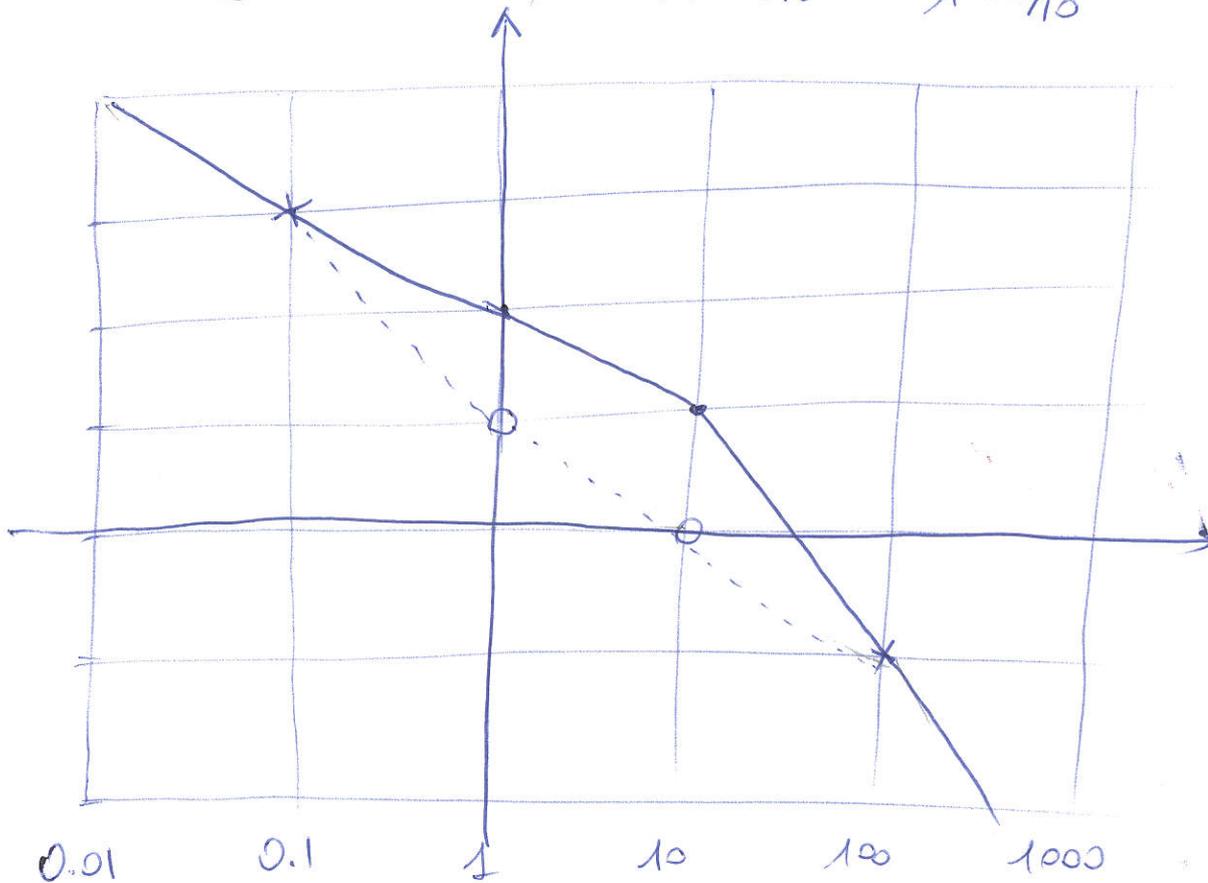
$$h_c = 0$$

$$k_c = \frac{3}{10}$$

$$h_c = h - h_G = 1 - 0 = 1$$

$$k_c = \frac{100}{k_G} = \frac{1000}{3}$$

$$\hat{W}(s) = \frac{k_c}{s^{h_c}} G(s) = \frac{1000^{100}}{3s} \frac{3/10}{1+s/10} = \frac{100}{1+s/10}$$



$$\bar{C}(s) = \frac{1+s}{1+10s} \frac{1+s/10}{1+s/100}$$