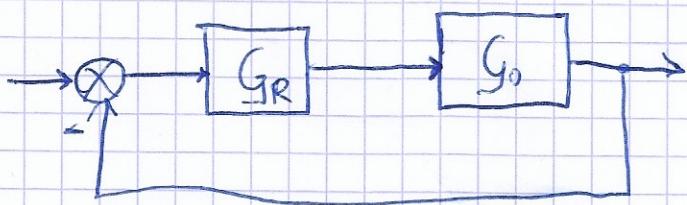


MODELOWANIE - LAB 1



$$G_R = \frac{k_I}{s} + k_P \quad G_o = \frac{1}{Ts}$$

$$\frac{G_R \cdot G_o}{1 + G_R \cdot G_o} = \frac{\frac{(k_I + k_P)}{s}}{1 + \frac{(k_I + k_P)}{s}} \xrightarrow{\text{Multiplication by } s} \frac{s(k_P + k_I)}{s^2 + sk_P + k_I}$$

$$s^2 + s \frac{k_P}{T} + \frac{k_I}{T} = s^2 + 2\xi\omega s + \omega^2$$

$$\begin{cases} k_P = T \cdot 2\xi\omega \\ k_I = T \cdot \omega^2 \end{cases}$$

- tworzymy układ dla różnych ω
- Metody numeryczne: stokrotkowe lub zmiennolokalne.

Metody stokrotkowe są wolniejsze, ale bardziej stabilne.

$$\frac{d\omega}{dt} \xrightarrow{\Delta t} \frac{\Delta\omega}{\Delta t} = m_e - m_z$$

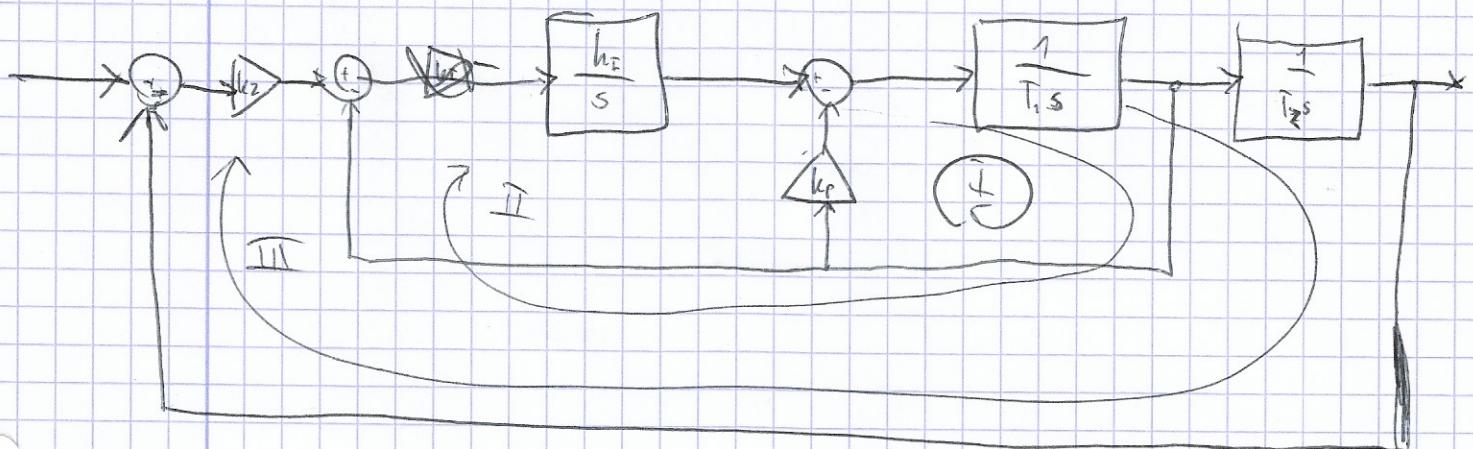
$$\Delta\omega = \Delta t (m_e - m_z)$$

$$\omega(k+1) = \omega(k) + \Delta\omega$$

$$\boxed{\begin{array}{l} \omega=20 \\ \delta=1 \end{array}}$$

$$\begin{array}{l} \omega_1^{n-1} \\ \omega_1^{\text{prob}} \end{array}$$

Projekt-Nr. - LAB 2



$$G(s) = \frac{k_E}{s} \cdot \frac{1}{T_1 s}$$

$$G_1(s) = \frac{\frac{1}{T_1 s} \cdot k_p}{1 + \frac{k_p}{T_1 s}} = \frac{\frac{k_p}{T_1 s}}{1 + \frac{k_p}{T_1 s}}$$

~~$$G_2(s) = \frac{\frac{k_E}{s} \cdot \frac{1}{T_1 s}}{1 + \frac{k_E}{s} + \frac{1}{T_1 s}}$$~~

$$\begin{aligned} k_p &= T_1 \cdot 2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \\ k_E &= T_1 \cdot \omega_n^2 \end{aligned}$$

$$\frac{k_2 \cdot \frac{1}{s T_2}}{1 + k_2 \cdot \frac{1}{s T_2}}$$

$$s + \frac{k_2}{T_2} = s + \omega_2$$

$$k_2 = T_2 \cdot \omega_2$$

Petla neben: rechts (II)

$$\begin{cases} k_p = T_1 \cdot 2 \cdot \zeta \cdot \omega \\ k_E = T_1 \cdot \omega^2 \end{cases}$$

$$G(s) = \frac{k_2 \cdot \frac{k_E}{s} \cdot \frac{1}{T_1 s} \cdot \frac{1}{T_2 s}}{1 + \frac{k_p}{s T_1} + \frac{k_E}{s^2 T_1} + \frac{k_E k_2}{s^3 T_1 T_2}}$$

$$\frac{k_2 \cdot \frac{1}{s T_2}}{1 + k_2 \cdot \frac{1}{s T_2}} \rightarrow s + \frac{k_2}{T_2}$$

$$\begin{aligned} \text{Urt. Schwingung: } & (s + \omega)(s^2 + 2\zeta\omega s + \omega^2) \\ \rightarrow & s^3 + s^2(2\zeta\omega + \omega) + s(2\zeta\omega^2 + \omega^2) + \omega^3 \end{aligned}$$

$$k_2 = T_2 \cdot \omega_2$$

$$G(s) = s^3 + s^2 \frac{k_p}{T_1} + s \frac{k_E}{T_1} + \frac{k_E k_2}{T_1 T_2}$$

Omega-gehalt jetzt bei k_2
Ausdr. zwang

$$\frac{k_p}{T_1} = (2\zeta\omega + \omega) \rightarrow k_p = T_1(2\zeta\omega + \omega)$$

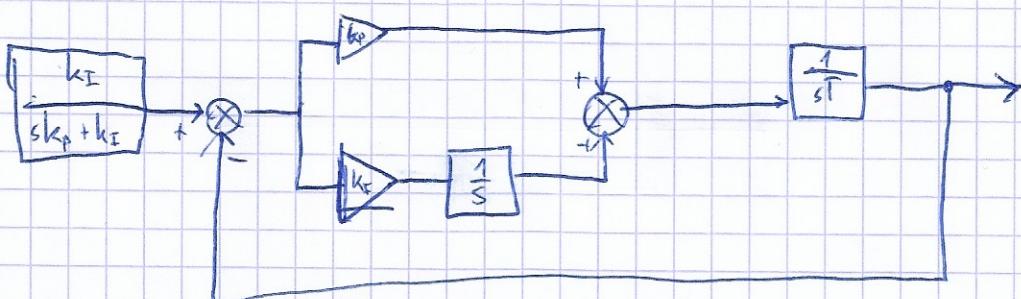
$$\frac{k_E}{T_1} = 2\zeta\omega^2 + \omega^2 \rightarrow k_E = T_1(2\zeta\omega^2 + \omega^2)$$

$$k_2 = \frac{T_1 T_2}{k_E} \omega^3$$

PROJEKTOWANIE UR - LAB 4

04.11.2021

REGULATOR ANTIWINDUP



Ograniczenia fikstury: zbyt stawaty na masę zavor, max napięcie DC

Ograniczenia mechaniczne: mniej zwarcie, niż ogół - fakty, kiedyś można przebiąć z pewnym wykorzystaniem konsekwencji.

usuńć całki z całki przez użycie nie zmieniającej w ilości zmianień.

PRZYKROSTOWA POSTAC PI / IP

1. Równanie opisujące regulator

$$v = c k_p + k_i \int e dt$$

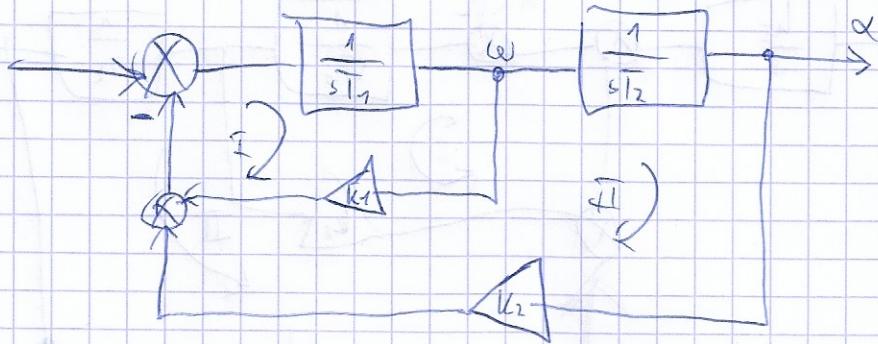
$$\frac{dv}{dt} = \frac{de}{dt} K_p + K_i e$$

$$\frac{\Delta v}{\Delta t} = \frac{\Delta e}{\Delta t} K_p + K_i e$$

2. Wstawienie jednej całki zamiast dwóch użyczeń

3. Działający do ograniczenia (v) w niektórych okolicach.
Uł. programator pozwala uniknąć ten problem.

URA - CAB 4



$$G(s) = \frac{\frac{1}{sT_1} \cdot \frac{1}{sT_2}}{1 + \frac{K_2}{s^2 T_1 T_2} + \frac{K_1}{sT_1}} = \frac{\frac{1}{s^2 T_1 T_2}}{1 + \frac{K_2}{s^2 T_1 T_2} + \frac{K_1}{sT_1}} =$$

$$= \frac{\frac{1}{s^2 T_1 T_2}}{\frac{s^2 T_1 T_2}{s^2 T_1 T_2} + \frac{K_2}{s^2 T_1 T_2} + \frac{K_1 s T_2}{s^2 T_1 T_2}} =$$

$$= \frac{\frac{1}{s^2 T_1 T_2}}{\frac{s^2 T_1 T_2 + K_2 + K_1 s T_2}{s^2 T_1 T_2}} = \frac{1}{s^2 T_1 T_2 + K_2 + K_1 s T_2}$$

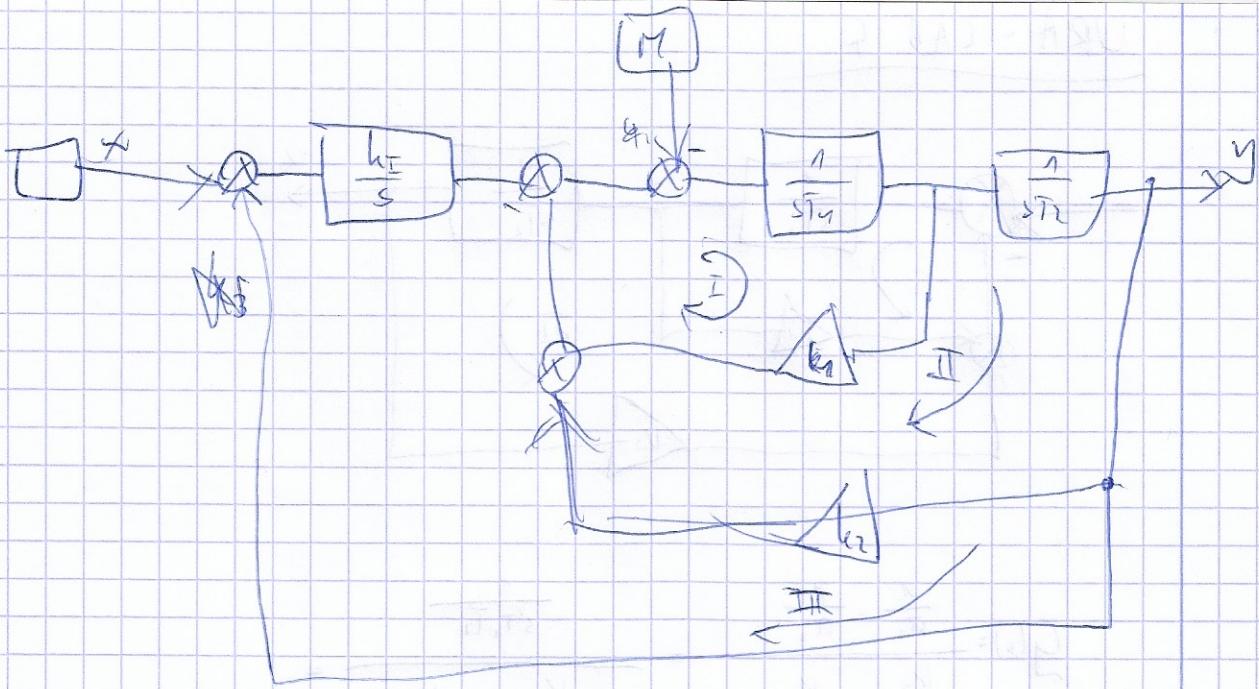
$$= \frac{1}{s^2 T_1 T_2 + s K_1 T_2 + K_2} = \frac{1}{s^2 + 2\zeta\omega s + \omega^2}$$

$$\cancel{s^2 + 2s\zeta\omega s + \omega^2}$$

$$s^2 + s \frac{K_1}{T_1} + \frac{K_2}{T_1 T_2}$$

$$2\zeta\omega s = \frac{K_1}{T_1} \not\rightarrow K_1 = 2\zeta\omega T_1$$

$$\omega^2 = \frac{K_2}{T_1 T_2} \rightarrow K_2 = \omega^2 T_1 T_2$$



$$G(s) = \frac{\frac{k_E}{s} \cdot \frac{1}{sT_1} \cdot \frac{1}{sT_2}}{1 + \frac{k_1}{sT_1} + \frac{k_2}{s^2 T_1 T_2} + \frac{k_3}{s^3 T_1 T_2}} = \frac{\frac{k_I}{s^3 T_1 T_2}}{s^3 T_1 T_2 + k_1 s^2 T_2 + s k_2 + k_3}$$

$$= \frac{k_I}{s^3 T_1 T_2 + s^2 k_1 T_2 + s k_2 + k_3} = \frac{k_I}{s^3 + s^2 \frac{k_1}{T_1} + s \frac{k_2}{T_1 T_2} + \frac{k_3}{T_1 T_2}}$$

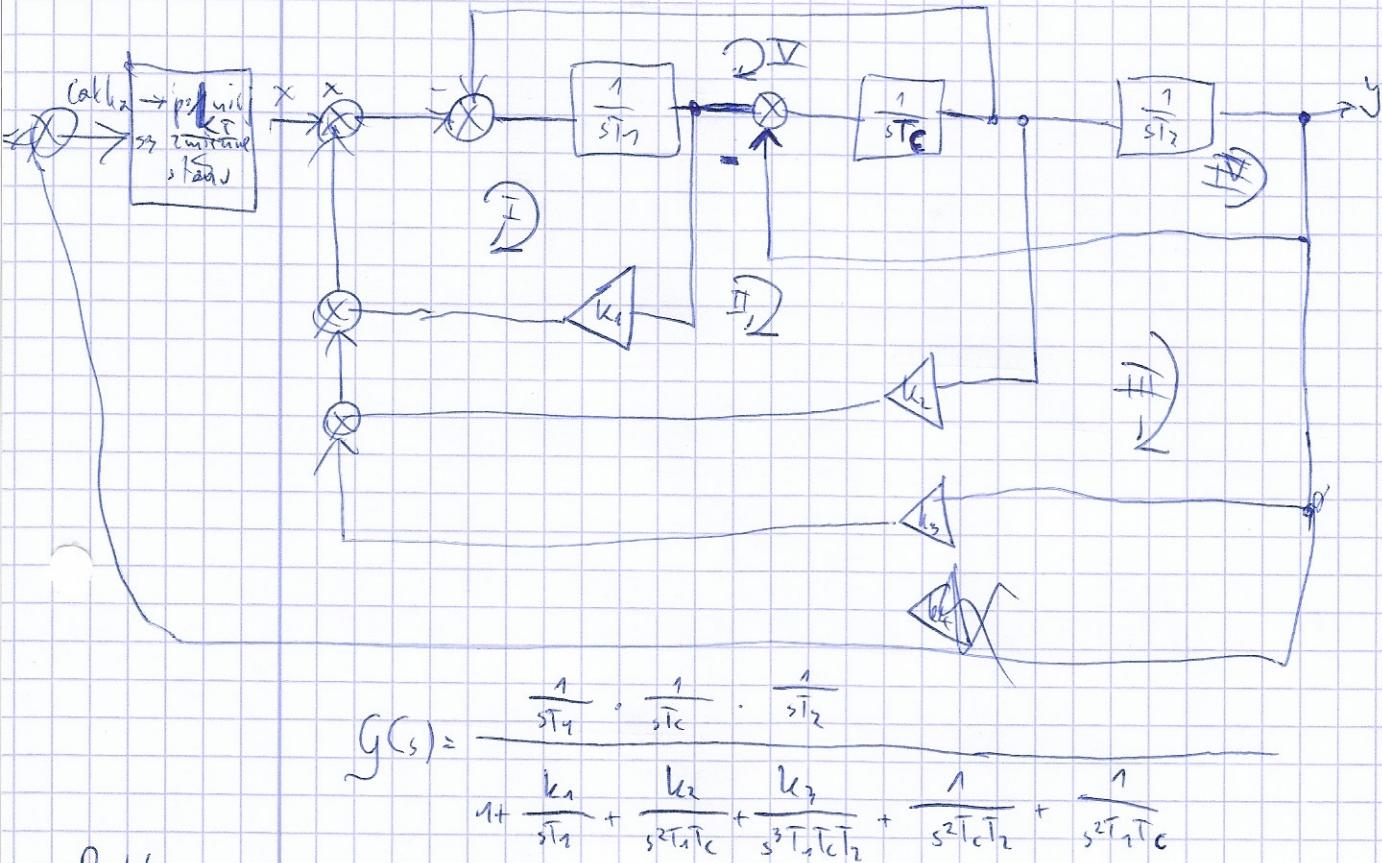
$$s^3 + s^2(2\{\omega + \omega\}) + s(2\{\omega^3 + \omega^2\}) + \omega^3$$

$$\cancel{s^3 = s^3}$$

$$\frac{k_1}{T_1} = 2\{\omega + \omega\} \rightarrow k_1 = 2\{T_1 \omega + \omega T_1\}$$

$$\frac{k_2}{T_1 T_2} = 2\{\omega^3 + \omega^2\} \rightarrow k_2 = T_1 T_2 \{2\{\omega^2 + \omega^2 T_1 T_2\}$$

$$\frac{k_3}{T_1 T_2} = \omega^3 \rightarrow k_3 = \omega^3 T_1 T_2$$



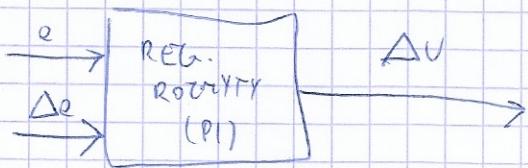
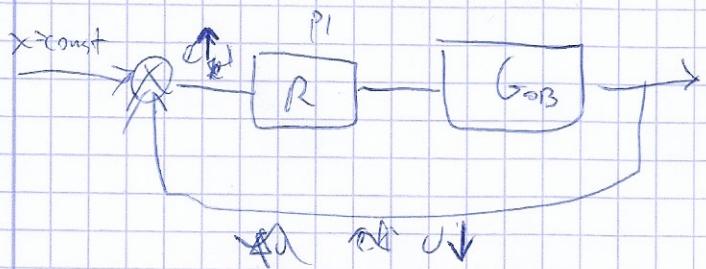
$$G(s) = \frac{\frac{1}{sT_1} \cdot \frac{1}{sT_C} \cdot \frac{1}{sT_2}}{1 + \frac{k_1}{sT_1} + \frac{k_2}{s^2 T_1 T_C} + \frac{k_3}{s^3 T_1 T_C T_2} + \frac{1}{s^2 T_C T_2} + \frac{1}{s^2 T_1 T_C}}$$

Pktl2

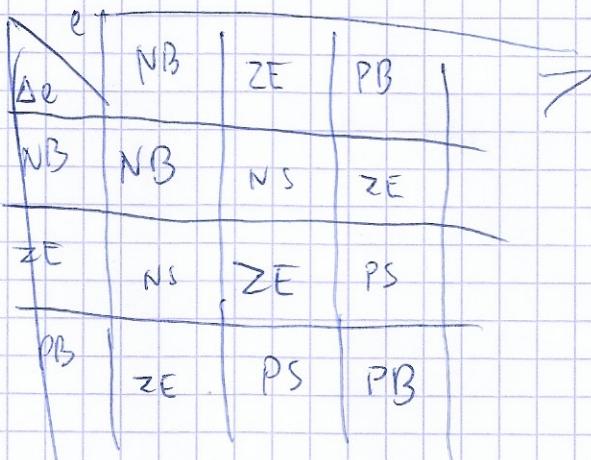
hierzuline

$$= \frac{1}{s^3 T_1 T_2 T_C}$$

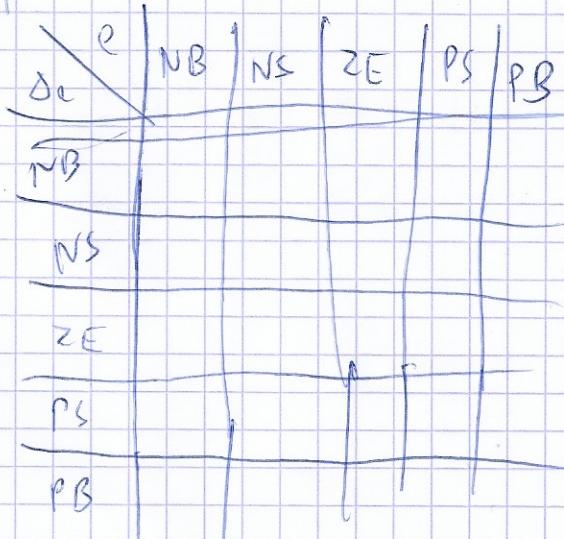
URE LAB 6



IF $e = PB$ AND $\Delta e = PB$ THEN $U = PB$
 IF $e = NB$ AND $\Delta e = NB$ THEN $U = NB$



\rightarrow

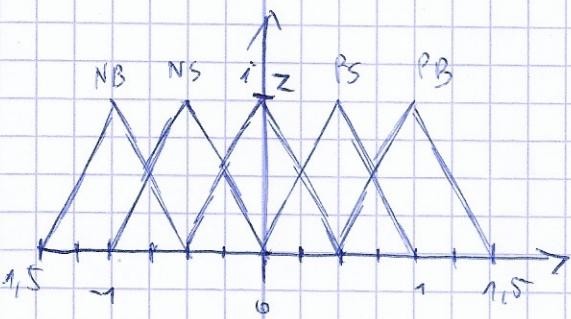
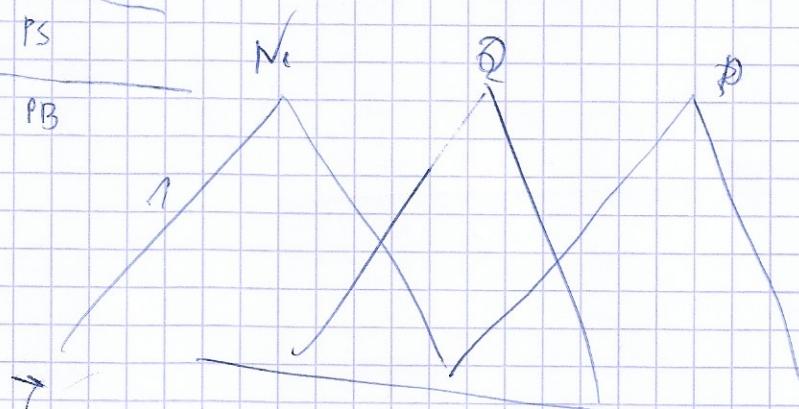


$$k_{de} \cdot k_{uv} \approx k_p \quad k_e \cdot k_{de} \approx k_c$$

k_{de}

LAB 6 -URE

Δe	N	Z	P
N	NB	NS	Z
Z	NS	Z	PS
P	Z	PS	PB



-2 -1 0 1 2

Czas warstw: dla bliskich
barwiono żółciem
dla małych -

-2 -1 0 1 2

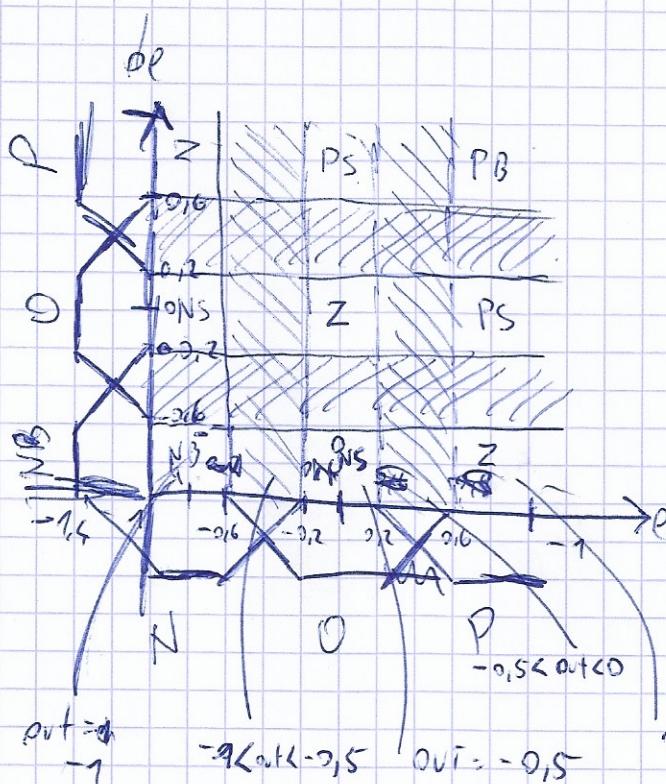
Δe	NB	NS	Z	PS	PB
NB	NG	NG	NB	NS	Z
NS	NG	NB	NS	Z	PS
Z	NB	NS	Z	PS	PB
PS	NS	Z	PS	PB	PG
PB	Z	PS	PB	PG	PM

$N = NG - NB - NS - Z$
 -1 -0.75 -0.5 -0.25 0 PS
 0.25
 0.5 PB
 0.75 PG
 1 P
 1.25 PM

URA - LAN 7 (?)

UKLAD TSK

zbiorniki wch. \rightarrow PI + wch. \approx reg. zaznaczym



IF $e = NB$ AND $\Delta e = NB$ THEN $U = f(e, \Delta e) \rightarrow \Delta e K_1 + e K_2$

URA - LAB 8

STEROWANIE ADAPTACYJNE

Sterowanie uwzględniające zmienne parametry ujścia w oparciu o model obiektu.

Pogrubione sterowanie adaptacyjne jest przydatne przy obiektach wyższych rzędów.

Bezp. str. ab.

MODEL

$$(k) = 1$$

$$N_2 = 1 \quad (\text{lub wiele})$$

$$\omega_1 = 0$$

$$\omega_1 < \omega_2$$

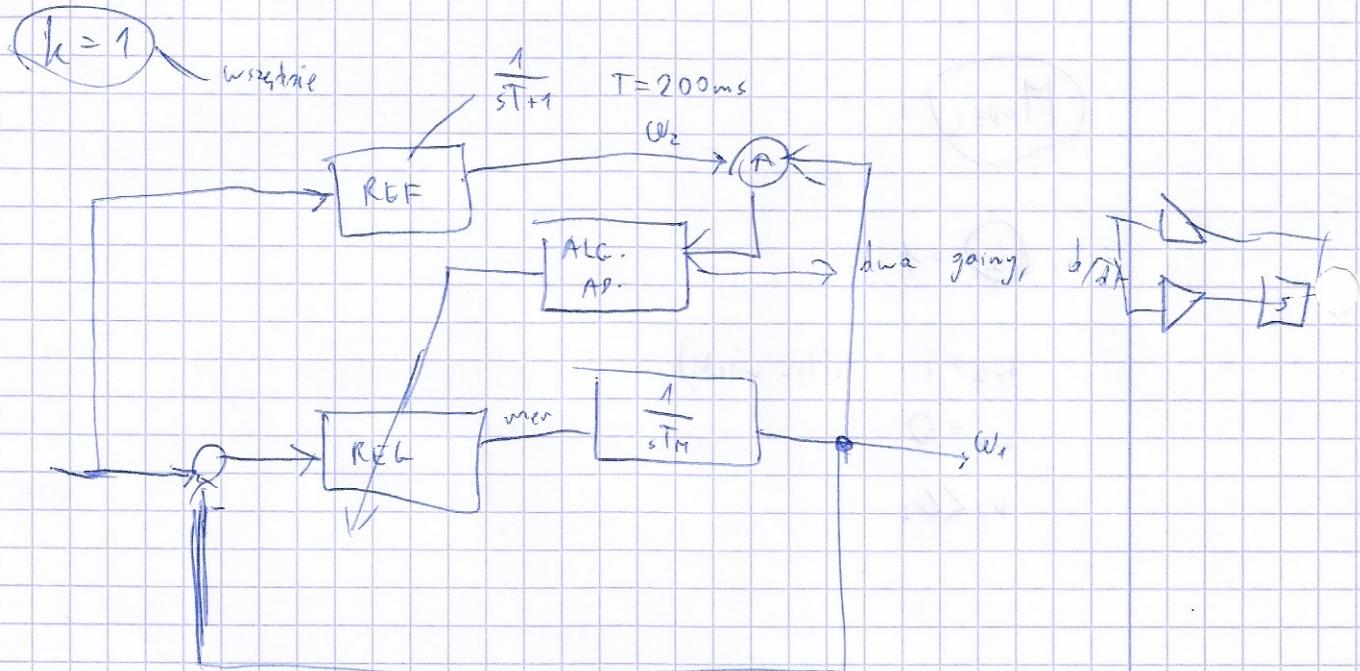
UKA - LNB

Regulator rozmyty do st. adapt:

- Q regul
- P zm. 10
- D zm 0,1

liniarity 0-1

Dl - h=0 -忙着 regulator rozmyty



1. Układ - jaką czasową funkcję uniesienia

$S_s 0,7$ $S_s 0,5$ $S_s 0,8$

1. Regulator $S>S$ fuzzy
2. Zmienić flage tożsamości na gauss
- *3. Regulator TSK

SPRAWKO

1. Temat r.
2. Wskaźnik opis - co trzeba było zrobić
3. uzyskane wyniki + struktura
4. Wskaźnik wyników do kolejnego uniesienia

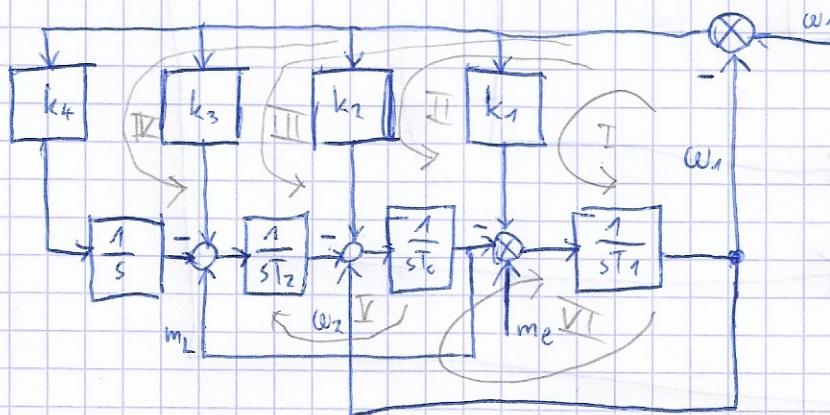
format: PDF

ZPLICZENIE

1. Rozmowa z ostatnich zapiskach
2. Zdania - „kolokwium domowe”
3. Wyszły i tak mają 4,0 x,)

URA - LAB X (?)

Temat i symulatory zmiennych stanów w układach masowych



$$G(s) = 1 + \frac{k_1}{sT_1} - \frac{k_2}{s^2 T_1 T_2} + \frac{k_3}{s^3 T_1 T_2 T_c} + \frac{k_4}{s^4 T_1 T_2 T_c} + \frac{1}{s^2 T_2 T_c} + \frac{1}{s^2 T_1 T_c} =$$

$$= \frac{s^4 T_1 T_2 T_c + s^3 T_2 T_c - k_2 s^2 T_2 + k_3 s - k_4 + s^2 T_1 + s^2 T_2}{s^4 T_1 T_2 T_c}$$

$$= s^4 T_1 T_2 T_c + s^3 T_2 T_c + s^2 (T_1 - k_2 T_2 + T_2)$$

$$G(s) = s^4 + s^3 \frac{k_1}{T_1} - s^2 \frac{k_2}{T_1 T_2} + s \frac{k_3}{T_1 T_2 T_c} + \frac{k_4}{T_1 T_2 T_c} + s^2 \frac{1}{T_2 T_c} + s^2 \frac{1}{T_1 T_c}$$

$$= s^4 + s^3 \left(\frac{k_1}{T_1} \right) + s^2 \left(\frac{-1}{T_1 T_2} + \frac{1}{T_2 T_c} - \frac{k_2}{T_1 T_2} \right) + s \left(\frac{k_3}{T_1 T_2 T_c} \right) + \frac{k_4}{T_1 T_2 T_c}$$

$$s^4 + s^3 4\alpha p + s^2 (2p^2 + 4\alpha^2 p^2) + s^4 \alpha p^3 + p^4$$

$\omega \rightarrow p$

$$4\alpha p = \frac{k_1}{T_1} \rightarrow k_1 = 4\alpha p T_1$$

$$2p^2 + 4\alpha^2 p^2 = \frac{1}{T_2 T_c} + \frac{1}{T_1 T_c} - \frac{k_2}{T_1 T_2} \rightarrow k_2 = \frac{T_c T_1}{T_1 T_c} + \frac{T_2 T_c}{T_2 T_1} - 2p^2 T_1 T_2 - 4\alpha^2 p^2 T_1 T_2$$

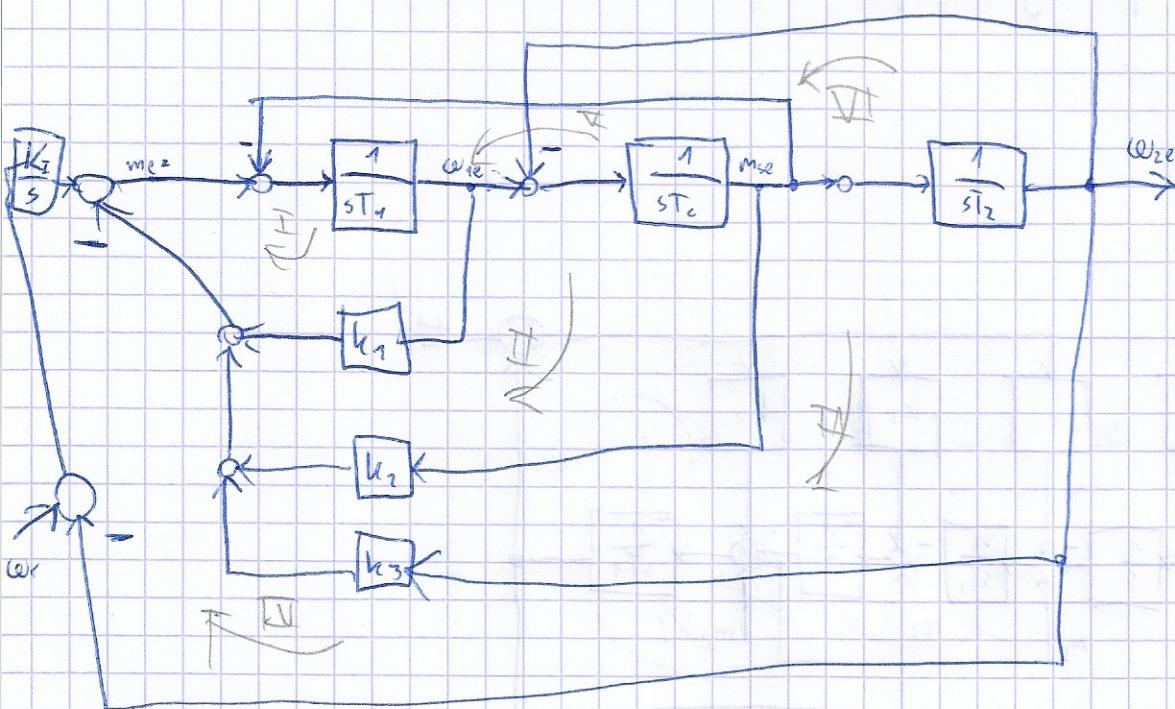
$$4\alpha p^3 = \frac{k_3}{T_1 T_2 T_c} \rightarrow k_3 = \cancel{\frac{(4\alpha p)^3}{T_1 T_2 T_c}} 4\alpha p^3 T_1 T_2 T_c$$

$$p^4 = \frac{k_4}{T_1 T_2 T_c} \rightarrow k_4 = p^4 T_1 T_2 T_c$$

Układ, przekształcony
winiższe położenie
sprawdza

Zaprojektować UKL. z REG. STANU DLA UKŁADU

2 POŁĄCZENIEM SPŁEŻYSTYM



Rozkład Masona

iloczyn wyróżników po linii
nizkoleżnych, tu: dwa

po linii 2 uż (stąd się zapisuje)

$$\frac{K_1}{s} \circ s$$

$$Q(s) = \frac{K_1}{s^4 T_1 T_2 T_c}$$

$$G(s) = 1 + \frac{K_1}{s^4 T_1 T_2 T_c} + \frac{k_3}{s^3 T_1 T_2 T_c} + \frac{k_2}{s^2 T_1 T_c} + \frac{k_1}{s T_1} + \frac{1}{s^3 T_1 T_c} + \frac{1}{s^2 T_2 T_c} + \frac{1}{s T_2} + \frac{1}{T_2} \quad (?)$$

$$= s^4 + s^3 \frac{K_1}{T_1} + s^2 \left(\frac{k_2}{T_1 T_c} + \frac{1}{T_1 T_c} + \frac{1}{T_2 T_c} \right) + s \frac{k_1}{T_1} + \frac{1}{s^3 T_1 T_c} + \frac{1}{s^2 T_2 T_c} + \frac{1}{s T_2} + \frac{1}{T_2}$$

$$s^4 + s^3 4 k \omega + s^2 (2 \omega^2 + 4 k^2 \omega^2) + s (4 k \omega^3) + \omega^4$$

$$4 k \omega = \frac{K_1}{T_1} \rightarrow K_1 = 4 k \omega T_1$$

$$2 \omega^2 + 4 k^2 \omega^2 = \frac{K_2}{T_1 T_c} + \frac{1}{T_1 T_c} + \frac{1}{T_2 T_c} \rightarrow K_2 = T_1 T_c (2 \omega^2 + 2 k^2 \omega^2 - \frac{1}{T_1 T_c} - \frac{1}{T_2 T_c})$$

$$4 k \omega^3 = \frac{k_3}{T_1 T_2 T_c} \rightarrow k_3 = 4 k \omega^3 T_1 T_2 T_c$$

$$\omega^4 = \frac{K_1}{T_1 T_2 T_c} \Rightarrow K_1 = \omega^4 T_1 T_2 T_c$$

P1 / PRZYKROSTWY / CZASZKIADA / ROZDZIAŁY / ADAPT / DŁUMIĘTA

wysiąć sprawko na zajęciach