# Wydział Elektroniki i Technik Informacyjnych Politechnika Warszawska

# Projektowanie układów sterowania (projekt grupowy)

Sprawozdanie z projektu i ćwiczenia laboratoryjnego nr 1, zadanie nr 4

Piotr Chachuła, Cezary Dudkiewicz, Piotr Roszkowski

# Spis treści

	I. Projekt	
1.	Weryfikacja punktu pracy	3
	1.1. Opis postępowania	
2.	Odpowiedzi skokowe	
	2.1. Wyznaczanie odpowiedzi skokwych	4
	2.2. Wyznaczanie charakterystyki statycznej procesu	4
	2.3. Wzmocnienie statyczne	4
3.	Przekształcenie odpowiedzi skokowej	7
4.	Regulator PID	8
	4.1. Algorytm działania	

Część I

Projekt

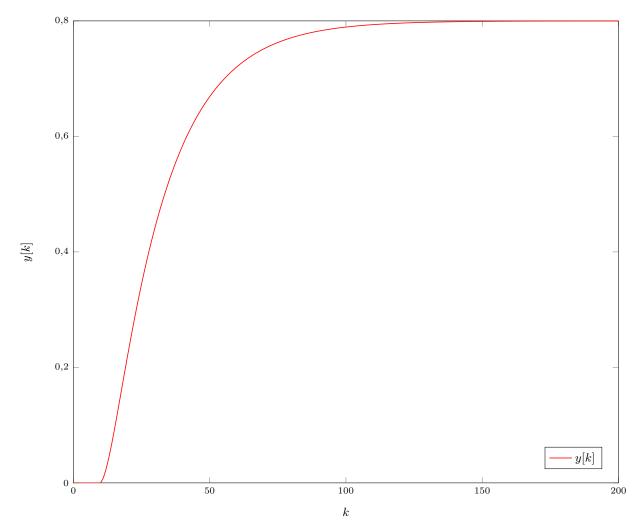
# 1. Weryfikacja punktu pracy

#### 1.1. Opis postępowania

W celu sprawdzenia poprawności wartości sygnałów  $U_{\rm pp}$  i  $Y_{\rm pp}$  pobudzono obiekt sterowaniem o wartości  $U_{\rm pp}=2,0$  i sprawdzeniu czy stabilizuje się on w punkcjie pracy  $Y_{\rm pp}=0,8$ . Do symulacji wyjscia obiektu użyto udostępnionej funkcji symulacja\_obiektu4Y. Do testów napisano skrypt PROJ1\_1.m. Wyniki przedstawiono poniżej.

#### 1.2. Wyniki

Zgodnie z przewidywaniami wyjscie obiektu ustaliło się na wartości  $Y_{\rm pp}=2,0.$  Punkt pracy ustalony jest więc poprawnie.



Rys. 1.1. Odpowiedź obiektu na sterowanie<br/>i $U_{\rm pp}=0.8$ 

## 2. Odpowiedzi skokowe

#### 2.1. Wyznaczanie odpowiedzi skokwych

W celu wyznaczenia odpowiedzi skokowej obiekt, znajdujący się w punkcie pracy (tzn.  $U_{pp}=2.0,Y_{pp}=0.8$ ) pobudzoną różną zmianą wartoci sterowań. Rysunek 2.1 przedstawia odpowiedź obiektu na jego różne wartosci.

#### 2.2. Wyznaczanie charakterystyki statycznej procesu

Aby wyznaczyć charakterystykę statyczną procesu przeprowadzono analogiczne działania co w rozdziale 1. Tym razem przy użyciu skryptu PROJ1\_2.m dla wielu wartosci  $U_{\rm pp}$  wyznaczono odpowiadające im  $Y_{\rm pp}$  oraz z ich pomocą utworzono wykres 2.2. Jak widać charakterystyka statyczna obiektu jest liniowa, a co za tym idzie obiekt jest liniowy.

#### 2.3. Wzmocnienie statyczne

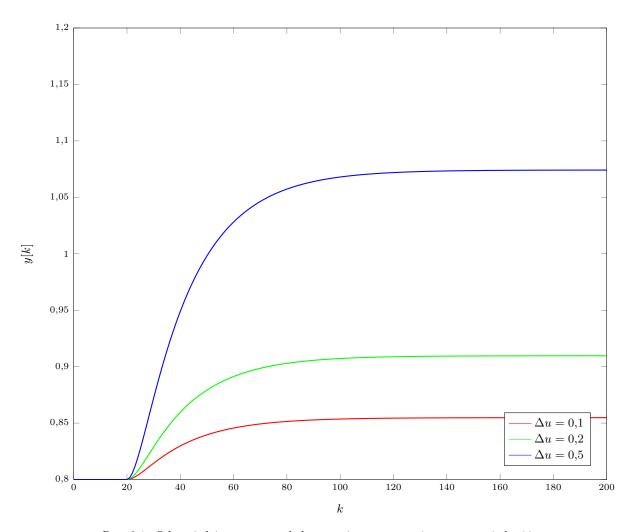
Wzmocnienie statyczne, czyli stosunek pomiędzy zmianą wartosci wyjscia i zmianą wartosci sterowania w stanie ustalonym. Aby ją wyznaczyć można na przykład znaleźć nachylenie charakterystyki statycznej do osi OX, czyli np.:

$$K_{\text{stat}} = \frac{y(U_{\text{max}}) - y(U_{\text{min}})}{U_{\text{max}} - U_{\text{min}}}$$
(2.1)

W przypadku tak wykreślonej charakterystyki, wzmocnienie statyczne jest równe tangensowi kąta  $\alpha$  pomiędzy prostą a osią OX.

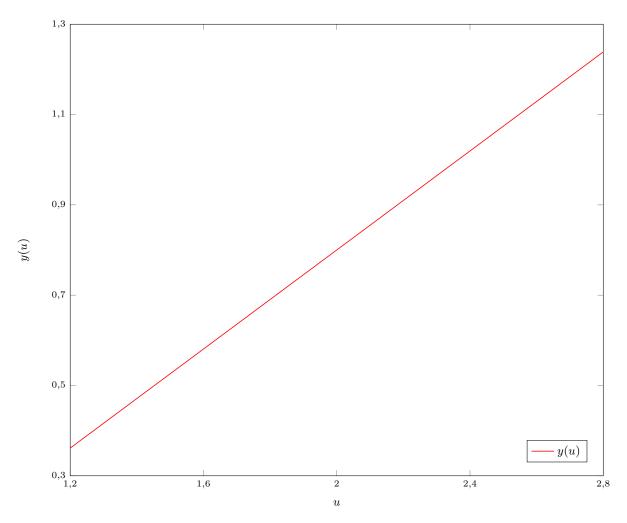
$$K_{\text{stat}} = \frac{1,239 - 0,361}{2,8 - 1,2} \approx 0,549$$
 (2.2)

2. Odpowiedzi skokowe 5



Rys. 2.1. Odpowiedzi procesu na skokowe zmiany sterowania w momencie k=11  $\,$ 

2. Odpowiedzi skokowe 6



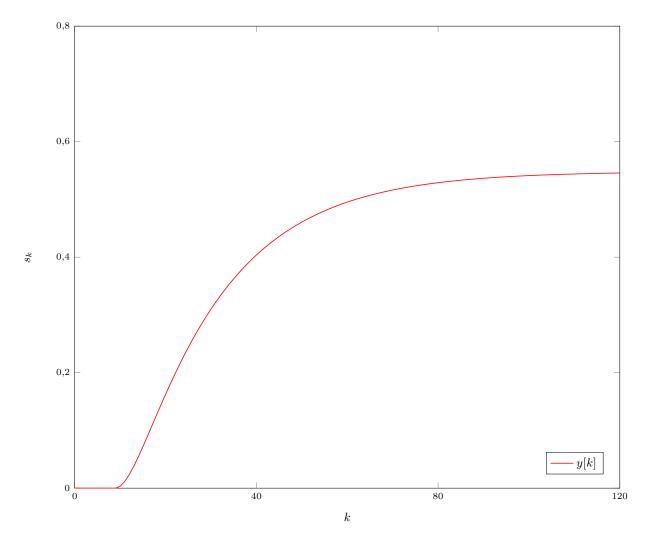
Rys. 2.2. Charakterystka statyczna  $\boldsymbol{y}(\boldsymbol{u})$ symulowanego procesu

## 3. Przekształcenie odpowiedzi skokowej

Aby uzyskać znormalizowaną odpowiedź skokową, należy przerzutować ją względem punktu pracy oraz wielkosci skoku, a także przesuąć chwilę skoku sterowania do chwili k=0 (z chwili  $k_{skok}$ ). Do tego celu można użyć wzoru:

$$s_i = \frac{s_{i+k_{skok}} - Y_{pp}}{\Delta U} \tag{3.1}$$

Wyznaczono ją przy użyciu skrpytu PROJ1\_3.m (dla odpowiedzi skokwej przy  $\Delta u=0.5$ ). Następnie przycięto ją do miejsca w którym osiąga 0,995 swojej maksymalnej wartosci. Długosc tej odpowiedzi jest przyjętym horyzontem dynamiki tego obiektu i jest równy 120. Wynik działania przedstawiony jest na rysunku 3. Odpowiedź ta zostanie użyta do zaprojektowania regulatora DMC.



Rys. 3.1. Postać przeksztal<br/>conej odpowiedzi skokowej symulowanego obiektu ze zmianą sterowania w momencie<br/>  $\mathbf{k}{=}0$ 

#### 4.1. Algorytm działania

Algorytm działania regulatora oraz implementacja została dobrze udokumentowana w pliku doPID.m . Listing jego częsci algorytmicznej przedstawiony jest poniżej:

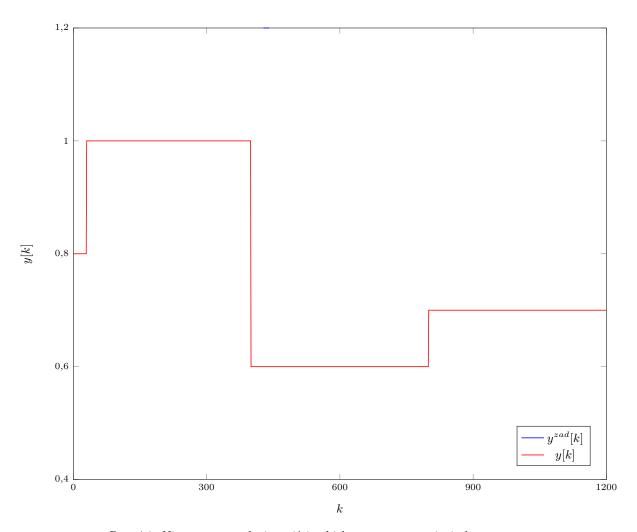
```
function [ error ] = doPID( paras ) % Tylko dla auto
% Ustawiamy dlugosc symulacji
 sim_len=1200;
 K=paras(1);
Ti=paras(2);
Td=paras(3);
% Czas probkowania
T=1;
% Parametry wygodnego, dyskretnego PIDa
r0=K*(1+T/(2*Ti)+Td/T);
r1=K*(T/(2*Ti)-(2*Td/T)-1);
r2=K*Td/T;
% Inicjalizujemy macierze przechowujace zmienne
Y=zeros(sim_len,1);
U=zeros(sim_len,1);
e=zeros(sim_len,1);
y=zeros(sim_len,1);
u=zeros(sim_len,1);
Yzad=zeros(sim_len,1);
kk=linspace(1,sim_len,sim_len)';
 % Ustalamy wartosci przed rozpoczeciem symulacji na wartosci w punktu pracy
 Y(1:11)=Ypp;
U(1:11)=Upp;
% Tworzymy horyzont wartosci zadanej
Yzad(1:29) = 0.8;
Yzad(30:sim_len/3-1) = 1.0;
Yzad(sim_len/3:2*sim_len/3-1) = 0.6;
Yzad(2*sim_len/3:sim_len) = 0.7;
%Rzutujemy ograniczenia sterowan wzgledem punktu pracy.
Umin=1.2;
Umax=2.8;
deltaumax=0.25;
umin=Umin-Upp;
umax=Umax-Upp;
         k=12:sim_len
% Symulujemy wyjscie obiektu
Y(k)=symulacja_obiektu4Y(U(k-10),U(k-11),Y(k-1),Y(k-2));
% Rzutujemy wartosc wyjscia wzgledem punktu pracy
y(k)=Y(k)-Ypp;
% Liczymy uchyb i uaktualniamy wspolczynnik bledu
e(k)=Yzad(k)-Y(k);
error=error+e(k)^2;
          Liczymy wartosc sterowania
u_wyliczone=r2*e(k-2)+r1*e(k-1)+r0*e(k)+u(k-1);
          \mbox{\it \%} Rzutowanie ograniczen na wartosc sterowania
         if u_wyliczone < umin
    u_wyliczone = umin;
elseif u_wyliczone > umi
    u_wyliczone = umax;
end
```

```
% Rzutowanie ograniczen na wartosc zmiany sterowania
if u_wyliczone=u(k-1)<-deltaumax;
    u_wyliczone=u(k-1)-deltaumax;
elseif u_wyliczone=u(k-1)>deltaumax
    u_wyliczone=u(k-1)+deltaumax;
end
% Rzutowanie sterowania wzgledem punktu pracy
    u(k)=u_wyliczone;
U(k)=u_wyliczone+Upp;
end
```

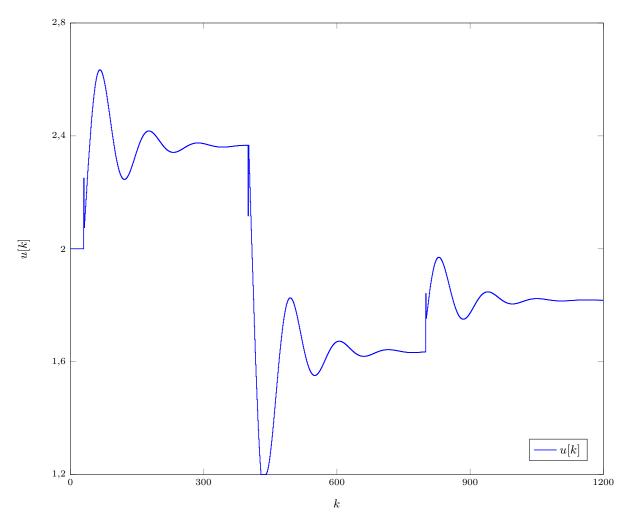
Listing 4.1. Implementacja regulatora PID

#### 4.2. Ręczne strojenie regulatora PID

W celu dobrania wstępnych parametrów regulatora PID użyto metody eksperymentalnej; przeprowadzono dużą ilosc symulacji dla arbitralnych wartosci  $K_{\rm r},\,T_{\rm i},\,T_{\rm d}$ . Sposrod ponad 100 symulacji, wybrano te parametry, których wskaźnik jakoci był najlepszy. Stało się to dla regulatora przedstawionego na rysunku  $\ref{eq:constraint}$ ??.



Rys. 4.1. Niegasnące oscylacje wyjścia obiektu przy wzmocnieniu krytycznym



Rys. 4.2. Przebieg sygnału sterującego