# Sprawozdanie STP Projekt nr.2 Zadanie 9

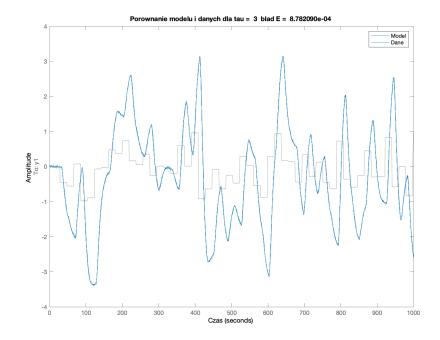
# Kajetan Kaczmarek

18 stycznia 2019

### 1. Wyznaczamy modele w postaci :

$$y(k) = b_{\tau}u(k-\tau) + b_{\tau+1}u(k-\tau-1) - a_1y(k-1) - a_2y(k-2)$$

Gdzie  $\tau$  to opóźnienie systemu. Wybrałem model dla  $\tau=3,$  wykres wyjścia modelu w porównaniu do danych z pliku :



Rysunek 1: Model dla  $\tau=3$ 

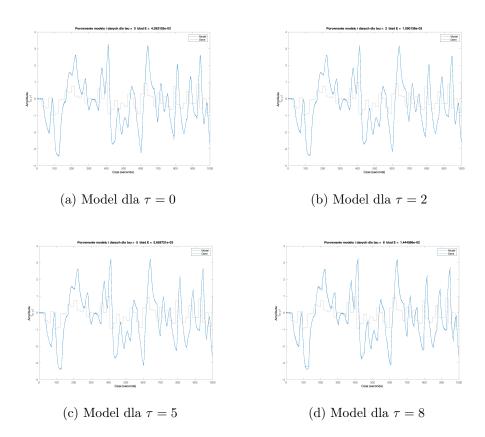
# Obliczona transmitancja to

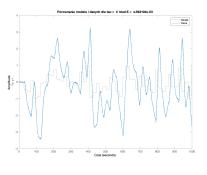
$$G(z) = -\frac{0.0535\,z^{-4} + 0.05131^{-5}}{1 - 1.664\,z^{-1} + 0.692\,z^{-2}}$$

Błędy dla kolejnych wartości opóźnienia :

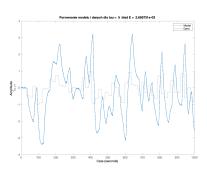
au	Błąd	au	Błąd
0	0.00439310239906314	1	0.00183921094764360
2	0.00109013781103131	3	0.000878208985142877
4	0.00127255618226417	5	0.00265973087538625
6	0.00466320637124297	7	0.00657471083346129
8	0.0144459616721526	9	0.0291933730835489
10	0.0505076805408859	11	0.0815671234071185
12	0.115793906377645	13	0.141062965735366
14	0.192723451767430	15	0.224393357249063
16	0.279145538665909	17	0.327832479282838
18	0.266753410572330	19	0.526295935361537
20	6.68422436659490	X	X

Jak widać błąd jest najmniejszy dla opóźnienia równego 3. Ponieżej podaje przykładowe inne modele dla porównania. Można zauważyć że dla opóźnienia  $\tau=3$  odw<br/>zorowanie jest najwierniejsze.

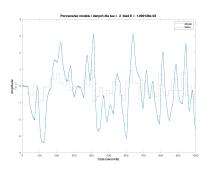




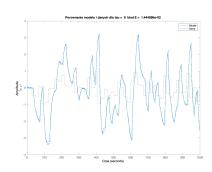
(a) Model dla  $\tau=10$ 



(c) Model dla  $\tau=15$ 



(b) Model dla  $\tau=12$ 



(d) Model dla  $\tau=20$ 

• Trasmitancja dla  $\tau = 0$ 

$$G(z) = -\frac{-0.1237 z^{-1} + 0.202^{-2}}{1 - 1.732 z^{-1} + 0.753 z^{-2}}$$

• Trasmitancja dla  $\tau = 2$ 

$$G(z) = -\frac{-0.03262 \, z^{-3} + 0.132^{-4}}{1 - 1.678 \, z^{-1} + 0.7041 \, z^{-2}}$$

 $\bullet\,$ Trasmitancja dla $\tau=5$ 

$$G(z) = -\frac{0.2905 z^{-6} - 0.2136^{-7}}{1 - 1.725 z^{-1} + 0.7455 z^{-2}}$$

• Trasmitancja dla  $\tau=8$ 

$$G(z) = -\frac{1.03 \, z^{-9} - 0.5651^{-10}}{1 - 1.0.7708 \, z^{-1} - 0.1014 \, z^{-2}}$$

• Trasmitancja dla  $\tau = 10$ 

$$G(z) = -\frac{1.463 z^{-11} - 1.075^{-12}}{1 - 0.9145 z^{-1} + 0.026 z^{-2}}$$

• Trasmitancja dla  $\tau=12$ 

$$G(z) = -\frac{1.741 z^{-13} - 1.463^{-14}}{1 - 1.048 z^{-1} + 0.1325 z^{-2}}$$

• Trasmitancja dla  $\tau = 15$ 

$$G(z) = -\frac{2.085 z^{-16} - 1.941^{-17}}{1 - 1.078 z^{-1} + 0.1273 z^{-2}}$$

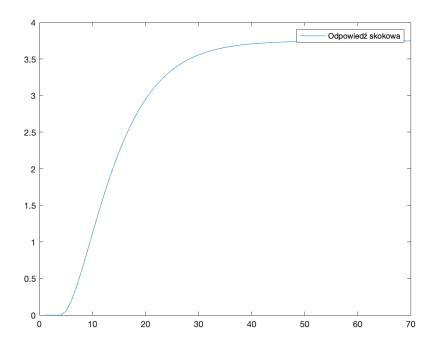
• Trasmitancja dla  $\tau = 20$ 

$$G(z) = -\frac{2.306 z^{-21} - 2.116^{-22}}{1 - 0.8561 z^{-1} - 0.0563 z^{-2}}$$

#### Kod użyty do policzenia punktu 1go:

```
NT 57575 NT 575757 NT 5757575 NT 5757575
      function [systems] = P1()
     % Pobranie danych z pliku
[u,y]=getDataFromFile("dane9.txt");
% Wyliczenie modeli wej¶ciowych w oparciu o dane
modelData = iddata(y,u,Ts);
systems = idtf(zeros(1,1,maxTau));
% Wyznaczenie modeli o opoznieniu do maxTau
for j = 0:maxTau
tau = j;
delay = tau + 1;
% Podajemy licznik i mianownik tak aby otrzymaæ model z dwoma
% skladnikami w mianowniku i liczniku
N = [zeros(delay ,1)' NaN NaN];
D = [ 1 NaN NaN];
10
11
12
13
\frac{14}{15}
\frac{16}{17}
18
19
20
21
22
            model = idtf(N,D,Ts);
% Oznaczamy warto¶ci licznika do dwóch ostatnich jako niezmienialne
% zera na potrzeby tfest
for i = 1:delay
    model.Structure.num.Free(i) = false;
end
% Wwliggamy
23
\frac{24}{25}
26
27
28
29
             30
     32
33
34
35
36
```

2. Wzmocnienie statyczne : K = 3,7432 Odpowiedź skokowa :



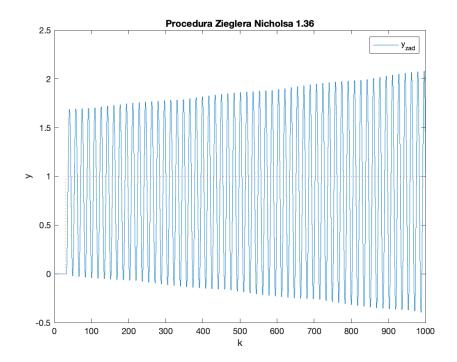
Rysunek 4: Odpowiedź skokowa dla  $\tau=3$ 

Oraz w formie tabeli :

	Г	T	T	Г	
I	1	2	3	4	5
S	0	0	0	0	0.05350337749
I	6	7	8	9	10
S	0.1938495617	0.3903675229	0.620261978	0.8668251224	1.118028917
Ι	11	12	13	14	15
S	1.365420087	1.60325549	1.827828011	2.036943139	2.22951446
I	16	17	18	19	20
S	2.405252755	2.564428553	2.707692175	2.835938574	2.950206968
Ι	21	22	23	24	25
S	3.051607351	3.141267655	3.220296689	3.289759025	3.350658852
Ι	26	27	28	29	30
S	3.403930501	3.450433829	3.49095312	3.526198425	3.556808576
Ι	31	32	33	34	35
S	3.583355254	3.606347689	3.626237655	3.643424532	3.658260277
Ι	36	37	38	39	40
S	3.671054189	3.682077398	3.69156704	3.699730096	3.706746891
Ι	41	42	43	44	45
S	3.712774264	3.717948414	3.722387449	3.726193656	3.729455513
Ι	46	47	48	49	50
S	3.73224947	3.734641511	3.736688539	3.738439577	3.739936825
Ι	51	52	53	54	55
S	3.741216583	3.742310053	3.743244033	3.744041531	3.744722282
Ι	56	57	58	59	60
S	3.745303209	3.745798813	3.746221515	3.746581948	3.746889213
Ι	61	62	63	64	65
S	3.747151093	3.747374245	3.747564356	3.747726286	3.747864188
Ι	66	67	68	69	70
S	3.747981606	3.748081566	3.748166649	3.748239059	3.748300673

### Kod użyty do policzenia punktu 2go:

3. Algorytm PID -  $K_{kr} = 1.36, T_{kr} = 20$ Oscylacje krytyczne metodą Zieglera-Nicholsa:

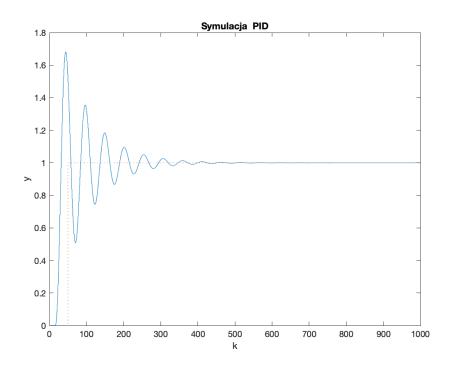


Rysunek 5: Metoda Zieglera-Nicholsa

Wyznaczenie wzmocnienia krytycznego metodą Zieglera - Nicholsa :

```
7
8
9
10
    11
12
13
14
     kk = \overline{1}000;
    15
16
17
18
19
20
\frac{21}{22}
               \begin{array}{ll} \text{Model} & \text{collection} \\ y\left(k\right) = b1*u\left(k-3\right) + b0*u\left(k-4\right) - a1*y\left(k-1\right) - a0*y\left(k-2\right); \\ \text{Muchyb regulacji} \end{array}
23
24
25
               e(k)=yzad(k)-y(k);
%sygnal sterujacy regulatora PID
u(k)=K_r*e(k);
26
27
28
29
30
31
          \%drukuj i zapisz wyniki symulacji P3\_Draw(K\_r,\ y,\ yzad)\,;
```

#### Wykres dla algorytmu PID:

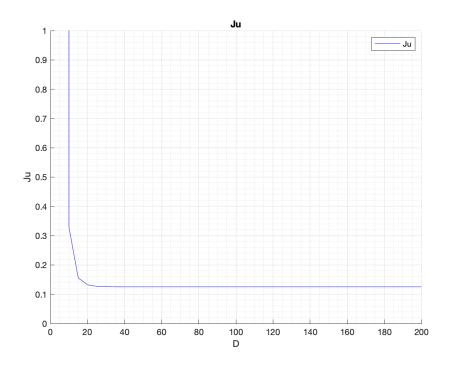


Rysunek 6: Algorytm PID

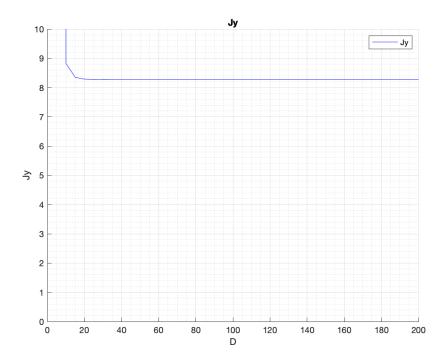
### Symulacja algorytmu PID:

```
NEXTA VEETA VEETA VATETA VATETA NATETA VATETA VETATA VETATA VETATA VETATA VETATA VATETA VATETA VATETA VATETA V
        \frac{3}{4}
       10
11
        e=zeros(1,kk);
       %Parametry naszego modelu
a1=-1.664; a0=0.692; b1=0.0535; b0=0.05131; T= 0.5;
%Procedura ZN
K_kr = 1.36; T_kr =20;
%Wyliczenie parametrów PID
K = 0.6*K_kr; Ti = 0.5*T_kr; Td = 0.12*T_kr;
%The controller parameters are proportional gain K, integral time Ti, and derivative time Td
% Wartosci PID dyskretnego policzone z ww.
r1 = K*(1 + T/(2*Ti) + Td/T );
r2 = K*(T/(2*Ti) - 2*Td/T - 1);
r3 = K*Td/T;
13
14
15
16
17
18
19
20
21
22
23
       %warunki poczatkowe
u(1:4)=0; y(1:4)=0;
yzad(1:49)=0; yzad(50:kk)=1;
e(1:4)=0;
27
28
29
30
31
32
        \begin{array}{ll} \text{for } & k\!=\!6\!:\!kk \\ & y\,(\,k\,)\!=\!b1\!*\!u\,(\,k\!-\!3)\!+\!b0\!*\!u\,(\,k\!-\!4)\!-\!a1\!*\!y\,(\,k\!-\!1)\!-\!a0\!*\!y\,(\,k\!-\!2)\,; \end{array}
```

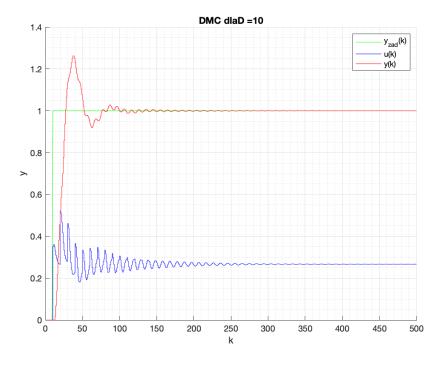
4. Wyznaczanie parametrów DMC Wyznaczone parametry : D = 50, N = 15, Nu = 2,  $\lambda=3$ 



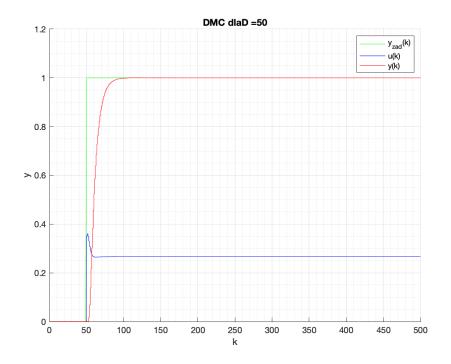
Rysunek 7: Wyznaczone parametry Ju dla różnych wartości D



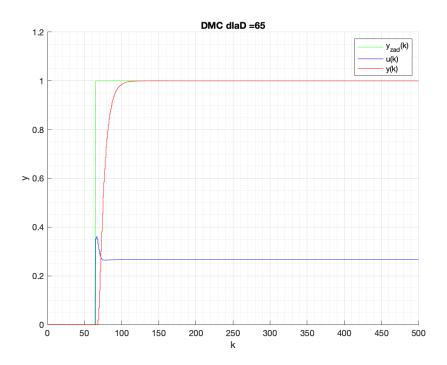
Rysunek 8: Wyznaczone parametry Jy dla różnych wartości D



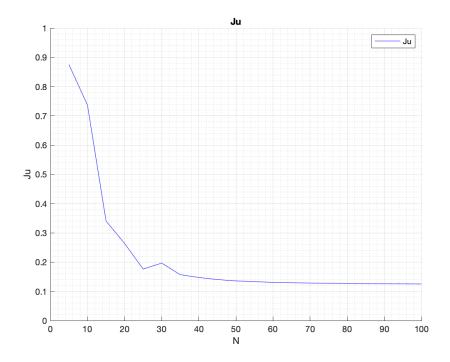
Rysunek 9: Różne wartości D - przebiegi DMC



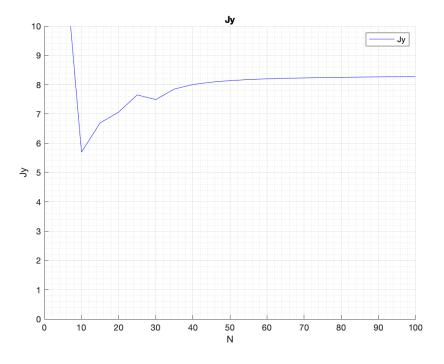
Rysunek 10: Różne wartości D<br/> - przebiegi DMC



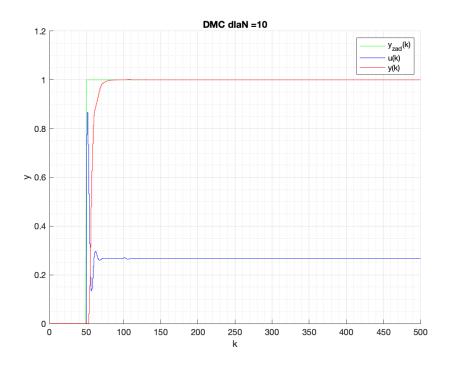
Rysunek 11: Różne wartości D<br/> - przebiegi DMC



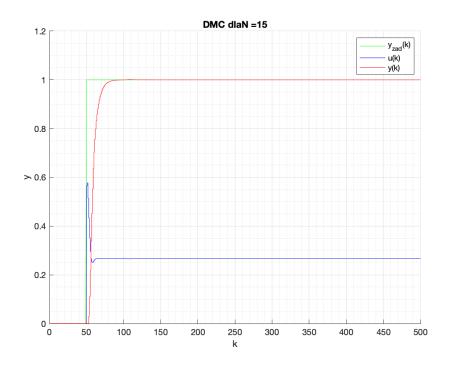
Rysunek 12: Wyznaczone parametry Ju dla różnych wartości N



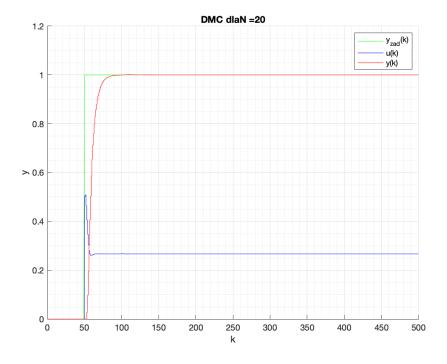
Rysunek 13: Wyznaczone parametry Jy dla różnych wartości N



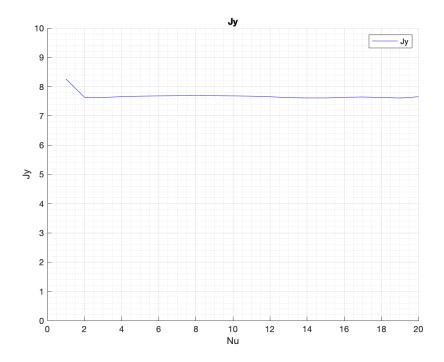
Rysunek 14: Różne wartości N<br/> - przebiegi DMC



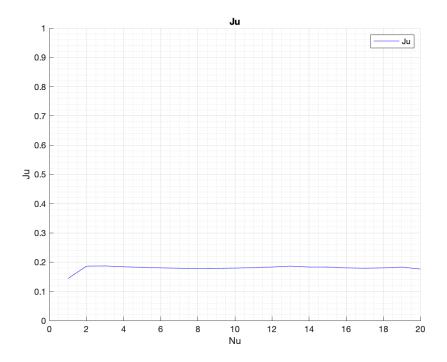
Rysunek 15: Różne wartości N<br/> - przebiegi DMC



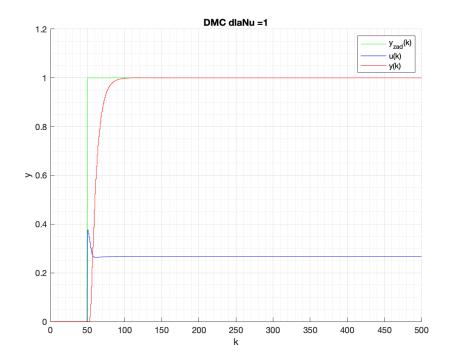
Rysunek 16: Różne wartości N<br/> - przebiegi DMC



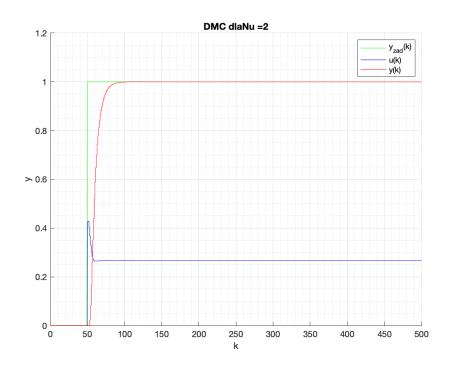
Rysunek 17: Wyznaczone parametry Jy dla różnych wartości Nu



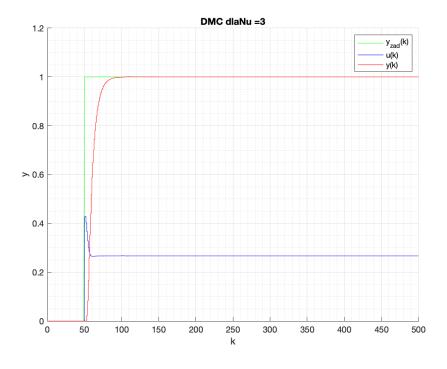
Rysunek 18: Wyznaczone parametry Ju dla różnych wartości Nu



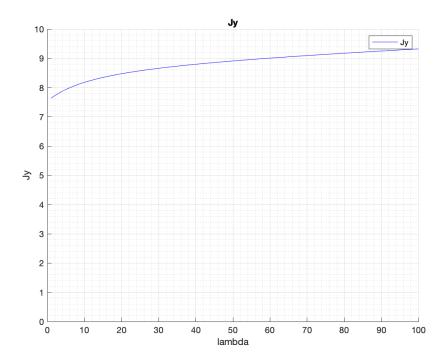
Rysunek 19: Różne wartości  $\operatorname{Nu}$ - przebiegi  $\operatorname{DMC}$ 



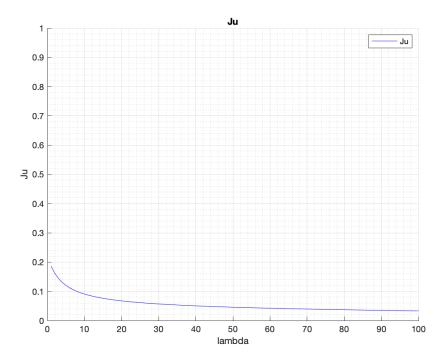
Rysunek 20: Różne wartości Nu - przebiegi DMC



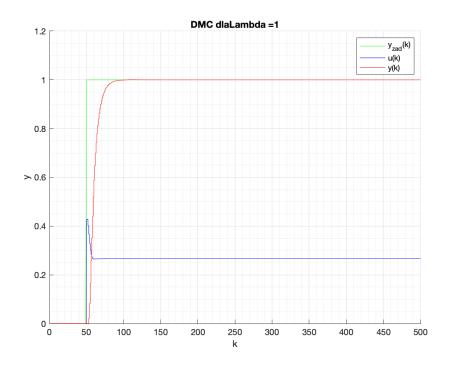
Rysunek 21: Różne wartości Nu - przebiegi DMC



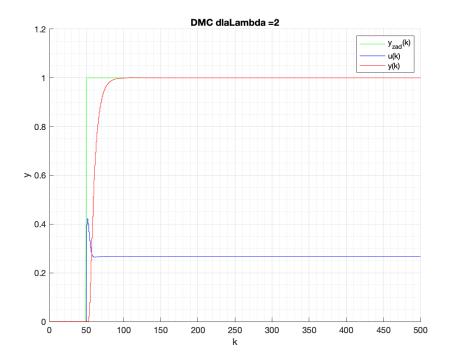
Rysunek 22: Wyznaczone parametry Jy dla różnych wartości $\lambda$ 



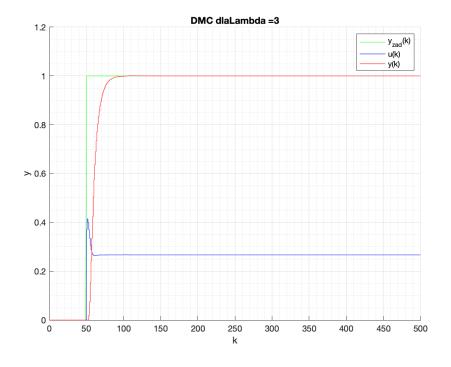
Rysunek 23: Wyznaczone parametry Ju dla różnych wartości $\lambda$ 



Rysunek 24: Różne wartości lambda - przebiegi  $\operatorname{DMC}$ 



Rysunek 25: Różne wartości lambda - przebiegi DMC



Rysunek 26: Różne wartości lambda - przebiegi DMC

Dla każdego parametru starałem się wybrać odpowiednią wartość. Dla D zdecydowałem się na wartość D = 50 jako że wtedy wszystkie błędy ostatecznie się wygładzają i dla kolejnych wartości symulacji wyniki są odpowiednie. W związku z błędem w obliczeniach wykresy J były źle obliczane i nie mogłem się nimi posiłkować, teraz dysponując tymi danymi rozważyłbym wybranie D = 40 czy nawet 35, jako że drobne zakłócenia nadal występujące mają ostatecznie dość mały wpływ na jakość sterowania. Stosując podobną logikę wybrałem wartości N = 15 jako że oferuje dobry balans pomiędzy parametrami Ju i Jy, dla Nu okazało się że już dla wartości 2 kolejna wersja modelu nie przynosi znaczącej poprawy, natomiast dla lambdy zdecydowałem że  $\lambda=3$  daje odpowiednio dokładne wyniki.

#### Kod Do wyznaczenia p. 4:

```
% Projekt nr. 2 STP — Kajetan Kaczmarek
% Punkt 4 symulacja regulatora DMC, wy
                                                                                                                                                                                            : D - D = 50
                                                                                                                                              wybrane par.
            %787878% %787878% %787878% %787878% %787878% %8787878% %8787878% %878787% %878787% %878787% %878787% %878787%
           % Inicjalizacja
% Model
             systems = P1();
            sys = systems(:,:,4);
          value = 'D';
lambda = 1;
Dmax = 200;
Nu = 20;
N=100;
11
13
\frac{14}{15}
           N=100;

kk = 500;

step = 5;

Ju = zeros(Dmax/step,2);

Jy = zeros(Dmax/step,2);
            for D = Dmax:-step:5
                         22
24
26
            DrawJ(Jy, 'D', 'Jy',10);
DrawJ(Ju, 'D', 'Ju',1);
28
            % Projekt nr. 2 STP - Kajetan Kaczmarek % Punkt 4 symulacja regulatora DMC, wybrane par. : D - D = 50, N = 15, % Nu = 2, lambda = 3
            THE STATE OF THE S
           clear;
% Inicjalizacja
% Model
             systems = P1();
            sys = systems(:,:,4);
             a{=}sys.\,Denominator\,;b{=}sys.\,Numerator\,;T{=}\ sys.\,Ts\,;
             value =
                                            Lambda
13
            lambdaMax \ = \ 100\,;
           {f D} = {f 5}\,{f 0}\,; \ {f Nu} = {f 2}\,;
16
            kk = 500;
            Ju = zeros(lambdaMax, 2);
            Jy = zeros(lambdaMax, 2);
 i=1;
             \begin{array}{lll} & \text{for } lambda = lambdaMax: -1:1 \\ & \left[y,y\_zad,u,Jy\left(i\right,1\right),Ju\left(i\right,1\right)\right] = DMCnoLimit\left(sys\right.,N,Nu,D,lambda,kk\right); \\ & Jy\left(i\right,2\right) = lambda; Ju\left(i\right,2\right) = lambda; \end{array} 
21
23
                          DMC\_Draw(\,kk\,,\ y\,,y\_zad\,,\ u\,,lambda\,,value\,,\,{}^{\shortmid}P4\,{}^{\shortmid})\,;
25
```

```
27
     end
     DrawJ(Jy, 'lambda', 'Jy',10);
DrawJ(Ju, 'lambda', 'Ju',1);
28
29
     % Model systems = P1();
sys = systems(:,:,4);
 6
10
     \begin{array}{ll} {\rm value} \ = \ {\rm ^{'}N^{'}} \, ; \\ {\rm lambda} \ = \ 1 \, ; \end{array}
12
     D = 50;
Nu = 20;
\frac{13}{14}
     Nmax\!=\!100;
     16
18
19
20
     \frac{21}{22}
23
25
            i=i-1;
26
     DrawJ(Jy, 'N', 'Jy',10);
DrawJ(Ju, 'N', 'Ju',1);
27
     ---
NTATAN 78787K YATAN 78787K YATAN YATAN
 5
     clear;
% Model
 6
    70 Model
systems = P1();
sys = systems(:,:,4);
% Wartosc oceniana
value = 'Nu';
     \begin{array}{ll} lambda \,=\, 1\,;\\ D\,=\, 5\,0\,; \end{array}
13
     Numax \ \stackrel{\cdot}{=} \ 20\,;
15
     N=25;
kk = 500;
17
     Ju = zeros(Numax,2);
Jy = zeros(Numax,2);
i=1;
19
            \begin{array}{lll} & \text{Nu} = \text{Numax:-1:1} \\ & [y,y\_zad,u,Jy(i,1),Ju(i,1)] = DMCnoLimit(sys,N,Nu,D,lambda,kk); \\ & Jy(i,2) = Nu;Ju(i,2) = Nu; \\ & DMC\_Draw(kk,y,y\_zad,u,Nu,value,'P4'); \\ & i = i + 1; \end{array} 
21
      for Nu = Numax: -1:1
23
24
25
     end
DrawJ(Jy, 'Nu', 'Jy',10);
DrawJ(Ju, 'Nu', 'Ju',1);
      Ogólny algorytm DMC bez ograniczeń:
     \begin{array}{l} \textbf{function}\left[\,y\,,y\_zad\,,u\,,Jy\,,Ju\,\right] \;=\; DMCnoLimit(\,sys\,,N,Nu,D,lambda\,,kk) \\ \% \;\; Model \end{array}
     a=sys.Denominator;b=sys.Numerator;T= sys.Ts;
skok = step(sys,1:T:N+Nu+D);
 3
     \% Wyzerowanie do kolejnych obliczen
    % Wyzerowanie do kole
y_zad = zeros(1,kk);
y_zad(D:kk) = 1;
y=zeros(1,kk);
u=zeros(1,kk);
du = zeros(1,kk);
11
13
    15
```

#### 5. DMC z zakłóceniem

W wersji DMC z wprowadzonym zakłóceniem badałem zakres skoku zakłóceń od 0 do 5, i wyniki były bardzo powtarzalne.Kształt sygnału był taki sam dla wszystkich wartości, a amplituda sygnału wyjściowego wydaje się być proporcjonalna do skali zakłócenia

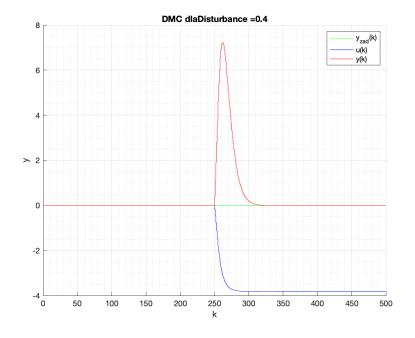
```
% Projekt nr. 2 STP - Kajetan Kaczmarek
   3
               \% Punkt 5 symulacja regulatora DMC z zakloceniem, wybrane par. : D = 50, N
               4
               Model
systems = P1();
               systems (;;,4);
sys = systems (;;,4);
a=sys.Denominator;b=sys.Numerator;T= sys.Ts;
                 value =
^{11}_{12}
              \begin{array}{l} D \,=\, 5\,0\,; \\ Nu \,=\, 2\,; \\ N \,=\, 2\,5\,; \end{array}
13
               N = 20;
a=sys.Denominator;b=sys.Numerator;T= sys.Ts;
skok = step(sys,1:T:N+Nu+D);
14
15
16
17
                for disturbance_amp = 0.1:0.1:5
    % Wyzerowanie do kolejnych obliczen
y_zad = zeros(1,kk);
18
19
                                 y_zau = zeros(1,kk);
disturbance = zeros(1,kk);
disturbance(kk/2:end) = disturbance_amp;
\frac{20}{21}
                                 y=zeros(1,kk);
u=zeros(1,kk);
du = zeros(1,kk);
22
23
24
25
                                 \begin{tabular}{ll} \% & Obliczanie & macierzy & predykcji \\ M\_P = & zeros \, (N,D-1) \, ; \end{tabular} 
26
27
28
29
                                 \begin{array}{ll} \mbox{for} & \mbox{j=1:}(D-1) \\ & \mbox{for} & \mbox{i=1:}N \\ & & \mbox{M\_P(i\,,j\,)} \, = \, \mbox{skok(\,i+j\,)} \, - \, \, \mbox{skok(\,j\,)} \, ; \\ & \mbox{end} \end{array}
30
31
32
33
34
35
                                \% Wyznaczenie macierzy dynamicznej M D = zeros(N, Nu); for i=1:Nu
\frac{36}{37}
                                                   \begin{array}{ll} i = 1 : Nu & \\ \text{for } j = 1 : N & \\ i \text{ f } j > = i & \\ M\_D(j + i - 1, i) = skok(j); \end{array} 
38
39
40
41
42
                                                                                    M_{\_}D(\;j\;,\;i\;)\;\;=\;\;0\;;
                                                                   \quad \text{end} \quad
\frac{44}{45}
                                                   end
46
48
                                % Wyznaczenie macierzy K
50
51
52
                                 K = (M_D'*M_D + lambda*eye(Nu))^-1 * M_D';
                                 \begin{array}{ll} K1 \, = \, K(\, 1 \, \, , 1 \, ; N) \; ; \\ ke \, = \, \underbrace{sum} \left( K1 \right) \; ; \end{array}
54
55
                                  for k=D:kk
56
                                                   y\,(\,k\,) \!=\! b\,(\,2\,) \,*u\,(\,k\,-\,3\,) + b\,(\,3\,) \,*u\,(\,k\,-\,4\,) - a\,(\,2\,) \,*y\,(\,k\,-\,1\,) - a\,(\,3\,) \,*y\,(\,k\,-\,2\,) \;\; + \;\; disturbance\,(\,1\,) + \;
57
                                                   k);

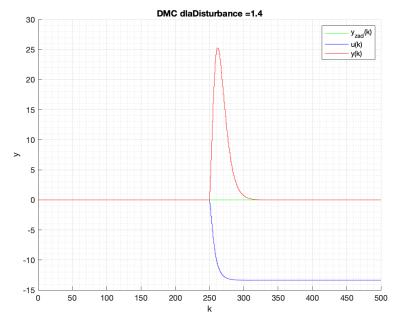
swob = 0;

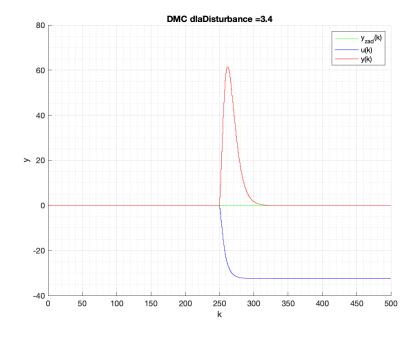
for j = 1:(D-1)
58
59
60
61
                                                                   ku = K1*M_P(:, j);

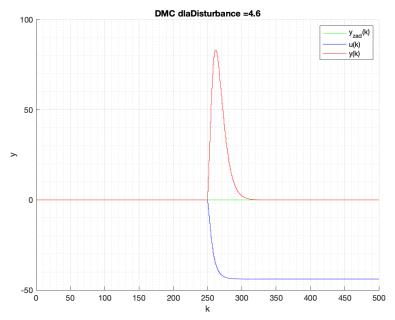
swob = swob + ku*du(k-j);
62
63
                                                    end
                                                   \begin{array}{l} du(k) \, = \, ke * (y\_zad(k) \, - \, y(k)) \, - \, swob; \\ u(k) \, = \, u(k-1) \, + \, du(k); \end{array}
64
65
                                 DMC\_Draw(\,kk\,,\ y\,,y\_zad\,,\ u\,,disturbance\_amp\,,value\,,"\,P4\,"\,)\;;
```

Przykładowe wykresy:









#### 6. Ograniczenia w symulacji DMC

Ograniczenie wartości U
 Dla ograniczeń sygnału sterującego wybrałem wartość optymalną
 umax = 0.27.Dalsze zwiększanie tej wartości nie ma dużego wpływu
 na regulacje, za to zmniejszanie szybko prowadzi do uniemożliwie nia sensownej regulacji. Kod :

```
1 988586 988888 988886 988888 988888 988888 988888 988888 988888 988888 988888 988888 988888 988888
             % Projekt nr. 2 STP - Kajetan Kaczmarek
              \% Punkt 6 symulacja regulatora DMC, wybrane par. : D - D = 50, N = 15,
              \% Nu = 2 \% /%/%/% %/%/% %/%/% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/%% %/%/% %/%/%% %/%/% %/%% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/%/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/% %/
             % Model
              % Model
systems = P1();
sys = systems(:,:,4);
a=sys.Denominator;b=sys.Numerator;T= sys.Ts;
              kk=500;

lambda = 2;
 11
             lambda = 2;

D = 50;

Nu = 2;

N = 25;

skok = step(sys,1:T:N+Nu+D);

dumax=1;
 13
14
15
16
17
               umax = 0.3;
18
19
                for ulimit = 0.2:0.01:umax
                            \label{eq:limit_substitute} \begin{array}{ll} \text{ulimit} = 0.2:0.01:\text{umax} \\ \text{% Wyzerowanie do kolejnych obliczen} \\ \text{y\_zad} = \text{zeros}(1,k); \\ \text{y\_zad}(D:k) = 1; \\ \text{y=zeros}(1,k); \\ \text{u=zeros}(1,k); \\ \text{du} = \text{zeros}(1,k); \end{array}
20
21
22
23
24
25
26
                              % Obliczanie macierzy predykcji
27
                             M_P = zeros(N,D-1);
\frac{28}{29}
                               for j = 1:(D-1)
30
31
32
                                             for i=1:N

M_P(i,j) = skok(i+j) - skok(j);

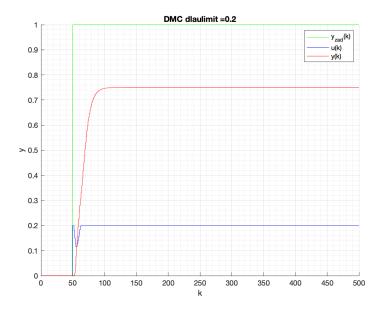
end
33
34
                            \% Wyznaczenie macierzy dynamicznej M D = zeros(N, Nu); for i=1:Nu ...
35
36
 37
                                              for j=1:N

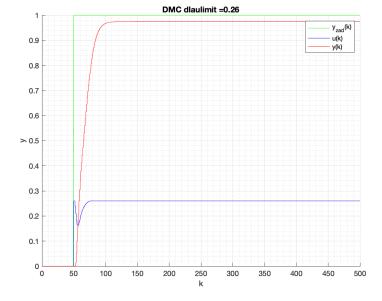
if j >= i

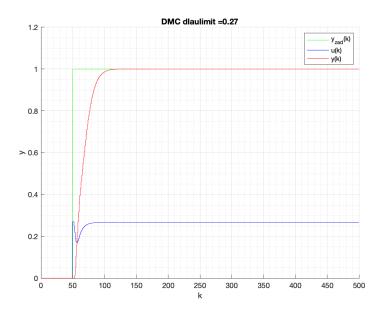
M_D(j+i-1,i) = skok(j);
38
39
40
41
42
                                            end
end
                                                                          M_D(j, i) = 0;
43
44
\frac{45}{46}
47
48
49
50
                             \% Wyznaczenie macierzy K
51
52
                             K = (M D'*M D + lambda*eye(Nu))^-1 * M D';
53
54
                              K1 = K(1,1:N);

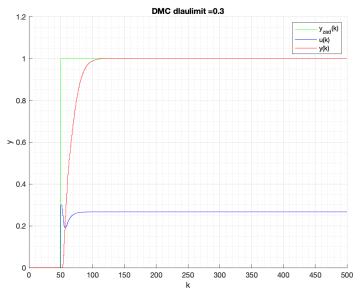
ke = sum(K1);
55
56
57
58
59
                               for k=D:kk
                                             60
\frac{61}{62}
                                             63
64
65
66
67
                                               if (u(k) < -ulimit)
```

# Wykresy przykładowe:









Ograniczenie wartości dU
 Dla ograniczeń przyrostów wymierny wpływ zaczyna się wygładzać dla współczynnika około 0.05, a jako odpowiednie ograniczenie wybrałem 0.09 Kod:

```
\begin{array}{l} systems \ = \ P1\,()\,;\\ sys \ = \ systems\,(:\,,:\,,4)\,;\\ a{=}sys\,.\,Denominator\,;b{=}sys\,.\,Numerator\,;T{=}\ sys\,.\,Ts\,; \end{array}
           kk=500; lambda = 2;
 11
          lambda = 2;
D = 50;
Nu = 2;
N = 25;
skok = step(sys,1:T:N+Nu+D);
dumax=1;
umax=1;
13
14
15
16
17
           umax\!=\!1;
           umax=1;
for ulimit = 0:0.01:dumax
    % Wyzerowanie do kolejnych obliczen
    y_zad = zeros(1,kk);
    y_zad(D:kk) = 1;
    y=zeros(1,kk);
    u=zeros(1,kk);
    du = zeros(1,kk);
18
19
20
21
\frac{22}{23}
\frac{24}{25}
                      \label{eq:continuous_macierzy} \begin{array}{l} \% \ \ \text{Obliczanie macierzy predykcji} \\ M\_P = \ \ \text{zeros} \left(N,D{-}1\right); \end{array}
26
27
28
                        \begin{array}{lll} \mbox{for} & \mbox{j=1:}(D-1) \\ & \mbox{for} & \mbox{i=1:}N \\ & & \mbox{M\_P(i\,,j)} = \mbox{skok(i+j)} - \mbox{skok(j)}; \\ & \mbox{end} \end{array} 
29
30
31
32
33
34
                       \begin{tabular}{ll} \% & Wyznaczenie & macierzy & dynamicznej \\ M\_D = & zeros\left(N, & Nu\right); \\ for & i=1:Nu \\ \end{tabular} 
35
36
37
38
                                  for j=1:Nu

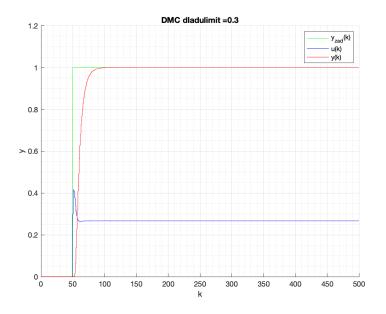
for j=1:N

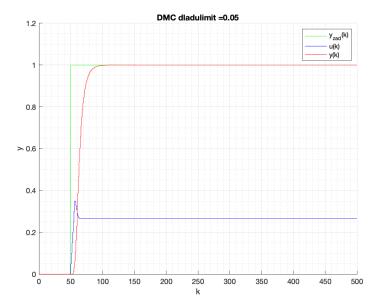
if j>=i

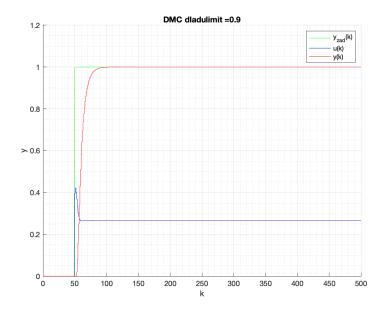
M_D(j+i-1,i) = skok(j);
                                \begin{array}{ccc} & \sum_{m=0}^{\infty} \frac{1}{M_{m}^{2}D(j+i-1,i)} & \\ & \text{else} & \\ & M_{m}^{2}D(j,i) & = 0; \\ & \text{end} & \\ \end{array}
39
40
41
42
43
44
45
46
                       end
47
48
49
50
                      \% Wyznaczenie macierzy K
                      \label{eq:Kambda*eye} K \, = \, \left( M_{D}' * M_{D} + \, lambda* eye \, (Nu) \, \right) \hat{\ } -1 \ * \ M_{D}' \, ;
51
52
53
54
55
56
57
58
59
60
                       K1 = K(1,1:N);

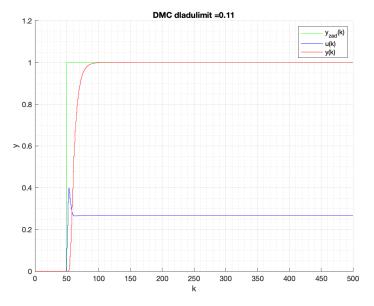
ke = sum(K1);
                        for k=D:kk
                                   \begin{array}{l} \text{R=D:} \ kk \\ y(k) = b(2) * u(k-3) + b(3) * u(k-4) - a(2) * y(k-1) - a(3) * y(k-2); \\ \text{swob} = 0; \\ \text{for } j = 1: (D-1) \\ ku = K1 * M_P(:,j); \\ \text{swob} = swob + ku * du(k-j); \\ \end{array} 
                                  61
62
63
64
65
66
                                  if (du(k) < -ulimit)
   du(k) = -ulimit;
end</pre>
67
68
69
70
71
                                  \mathbf{u}(\mathbf{k}) = \mathbf{u}(\mathbf{k}-1) + \mathbf{d}\mathbf{u}(\mathbf{k});
                      DMC_Draw(kk, y,y_zad, u,ulimit,"dulimit","P6");
```

## $Wykresy\ przykładowe:$



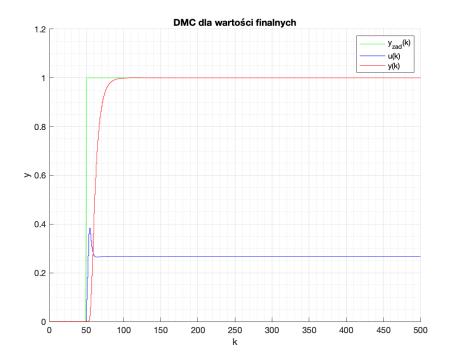






## $\bullet$ Ograniczenie wartości U oraz d U

Wybrane wartosci : dulimit = 0.27 , dlimit = 0.09 Jak widać na wykresie sterowanie jest skuteczne dla wybranych wartości ograniczeń Wykres:



Rysunek 27: Sterowanie dla dulimit = 0.27, dlimit = 0.09

## Kod:

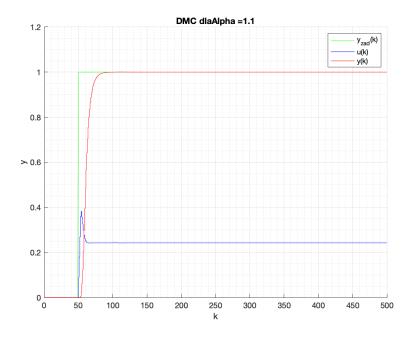
```
% Projekt nr. 2 STP – Kajetan Kaczmarek % Punkt 6 symulacja regulatora DMC, wybrane par. : D – D = 50, N = 15,
    6
          %%%%%
7
8
    % Model
    systems = P1(); sys = systems(:,:,4);
% Parametry
10
11
    % Parametry
a=sys.Denominator;b=sys.Numerator;T= sys.Ts;
kk=500;lambda = 2; D = 50;Nu = 2;N = 25;
% Odpowiedz skokowa systemu
skok = step(sys,1:T:N+Nu+D);
% Ograniczenia dla symulacji
dumax=0.09;umax=0.27;
% Maciara wumiko.27;
12
13
14
15
16
17
    dumax-0.03, dmax-0.27,

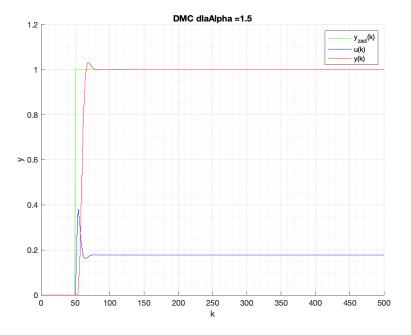
% Macierze wynikowe
y_zad = zeros(1,kk); y_zad(D:kk) = 1;
y=zeros(1,kk);
u=zeros(1,kk);
18
19
\frac{20}{21}
22
     \mathrm{d}u \;=\; \mathbf{zeros}\;(\,1\;,kk\,)\;;
23
24
    NICONA NOVENA NEVENA NEVENA
25
             Obliczenia
26
     NOTOTON NOTOTON
    27
28
29
30
```

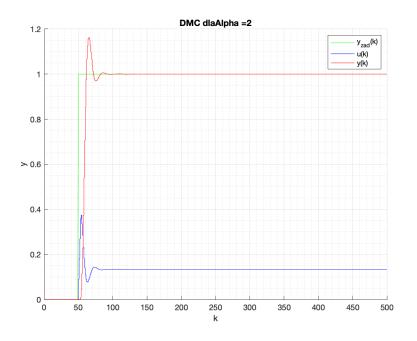
```
32
                end
34
      35
36
37
38
                \begin{array}{l} {\text{1=1:Nu}} \\ {\text{for } j = 1:N} \\ {\text{if } j > = i} \\ {\text{M\_D(} j + i - 1, i )} \ = \ skok(j); \end{array} 
39
40
                       else M_D(j,i) = 0;
\frac{41}{42}
43
44
                       end
               end
45
46
      \frac{47}{48}
\frac{49}{50}
               y\,(\,k\,)\!=\!\!b\,(\,2\,)*u\,(\,k\!-\!3)\!+\!b\,(\,3\,)*u\,(\,k\!-\!4)\!-\!a\,(\,2\,)*y\,(\,k\!-\!1)\!-\!a\,(\,3\,)*y\,(\,k\!-\!2)\,;
51
52
53
54
55
                \begin{array}{ll} \text{for } j = 1 : (D-1) \\ \text{swob} = 0; \\ \text{for } j = 1 : (D-1) \\ \text{ku} = K1 * M P(:,j); \\ \text{swob} = \text{swob} + \text{ku} * \text{du}(k-j); \\ \text{end} \end{array} 
56
57
58
59
60
               \begin{array}{l} du(\,k\,) \; = \; ke * (\,y\_zad(\,k\,) \; - \; y(\,k\,)\,) \; - \; swob\,; \\ \% \; \operatorname{Ograniczenia} \end{array}
               if (u(k) > umax)
     u(k) = umax;
end
61
                \begin{array}{l} \text{end} \\ \text{if} \left( \text{u} \left( \text{k} \right) < -\text{umax} \right) \\ \text{u} \left( \text{k} \right) = -\text{umax}; \end{array}
62
63
64
65
               66
67
68
69
70
71
72
73
                \begin{array}{c} \text{end} \\ \text{if} \left( \text{du}(k) < -\text{dumax} \right) \\ \text{du}(k) = -\text{dumax}; \end{array}
               u(k) = u(k-1) + du(k);
74
75
       76
77
       78
79
       f = figure('visible', 'off');
           = linspace(1,kk,kk);
80
81
        hold on
        plot(t, y_zad, 'g'); stairs(t, u, 'b'); stairs(t, y, 'r');
82
       plot(t, y_zuc,
grid on
grid on
grid minor
legend('y_{zad}(k)', 'u(k)', 'y(k)');
xlabel('k');ylabel('y');
title('DMC dla warto (i finalnych');
bold off
83
84
86
       hold off
print(f, sprintf(strcat('P6_3_DMC_Koncowe_.png')),'-dpng');
88
```

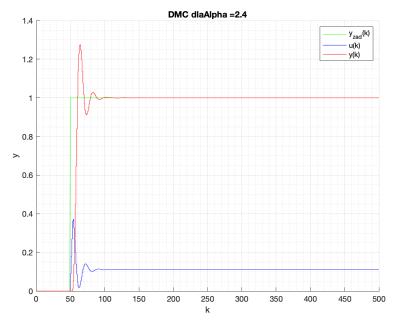
## 7. Zadanie dodatkowe

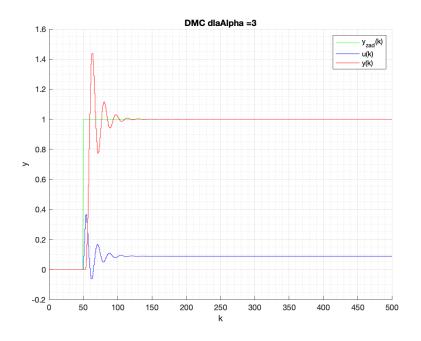
Jak widać na wykresach dla wartości  $\alpha$  na początku system DMC dobrze radzi sobie z kompensowaniem błędów. Dla  $\alpha=1,5$  zaczynamy obserwować przeregulowanie które szybko staje się widoczne.Dla wartości krytycznej  $\alpha=4.4$  system przestaje być zbieżny oraz spełniać swoją rolę

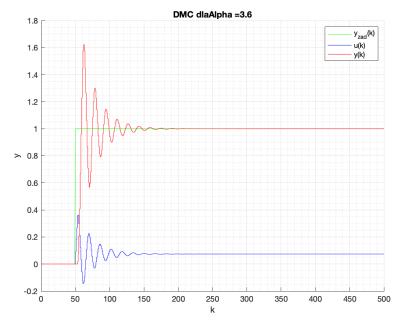


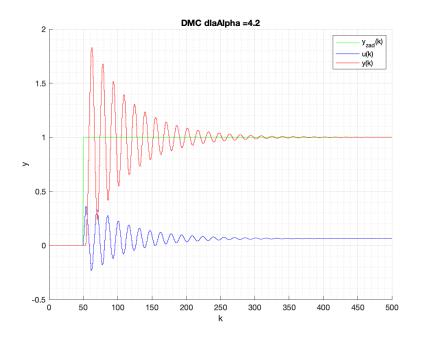


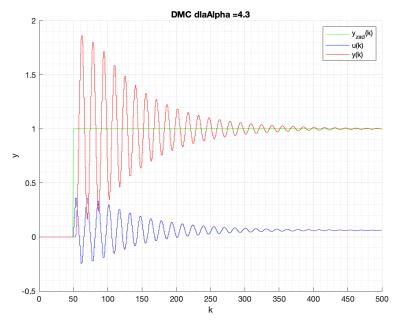


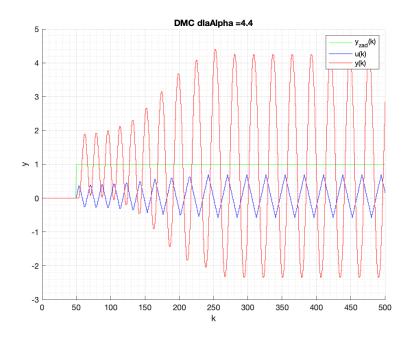


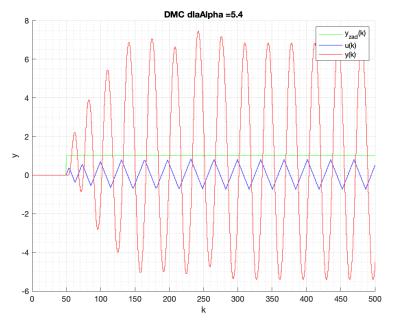


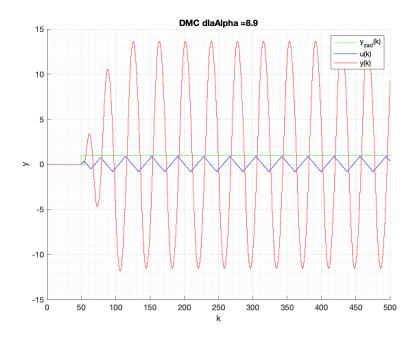


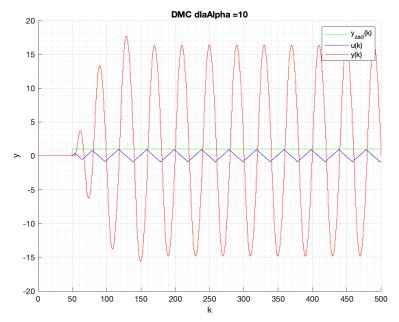












Przeprowadziłem także ten sam eksperyment ale dla DMC bez ograniczeń. System był odrobinę bardziej odporny na zmienność układu ale w ostateczności poddał się po wartości  $\alpha=4.8$ 

