

Politechnika Wrocławska

# Zadanie projektowe

## 3

Podstawy Informatyki Przemysłowej

Paola Jaroń (279971)  
2025-11-27

## 1. Model

$$c\dot{y} + dy = u + dz$$

$$c\dot{y} = u + d(z - y)$$

$$c\dot{T}_w = P_g + d(T_z - T_w)$$

$y \equiv T_w$  – temperatura wewnętrzna

$z \equiv T_z$  – temperatura zewnętrzna

$u \equiv P_g$  – moc grzałki

$c$  – kubatura sali

$d$  – przewodność cieplna ścian sali

## 2. Użyte wzory

Wzór z wykładu i jego przekształcenie do modelu transmitancji:

$$c\dot{y} + dy = u + dz$$

$$\mathcal{L}(c\dot{y} + dy) = \mathcal{L}(u + dz)$$

$$Y(cs + d) = U + dZ$$

$$Y = \frac{U + dZ}{cs + d}$$

$$Y = \frac{1}{cs + d}U + \frac{d}{cs + d}Z \quad (1)$$

### Algorytm P

Jest to algorytm proporcjonalny.  $U(t)$  jest proporcjonalny do błędu  $\epsilon(t)$ .

$$\epsilon(t) = y^* - t(t)$$

$$\mathcal{L}[u(t)] = \mathcal{L}(k_1\epsilon(t))$$

$$U = k_1E$$

Gdzie:

$$E = Y^* - Y$$

Następnie wystarczy podstawić obliczone  $U$  do (1).

## Algorytm I

Jest to algorytm całkujący.  $u(t)$  jest zależne od sumy błędów w czasie.

$$u(t) = k_2 \int \epsilon(t) dt$$

$$\mathcal{L}[u(t)] = \mathcal{L}\left[k_2 \int \epsilon(t) dt\right]$$

$$U = k_2 \frac{1}{s} E$$

Następnie wystarczy podstawić obliczone  $U$  do (1).

## Algorytm PI

Wystarczy dodać wyniki uzyskane powyżej.

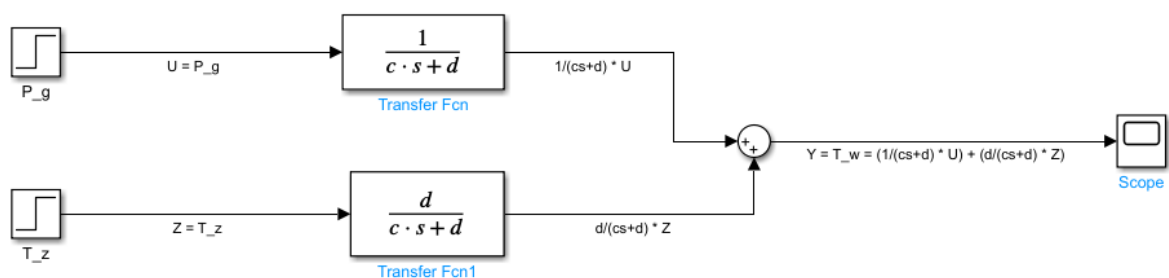
$$U = k_1 E + k_2 \frac{1}{s} E$$

## 3. Wyniki

### Część (i) – obiekt sterowania

#### Zad. 1

Zaimplementowany model:



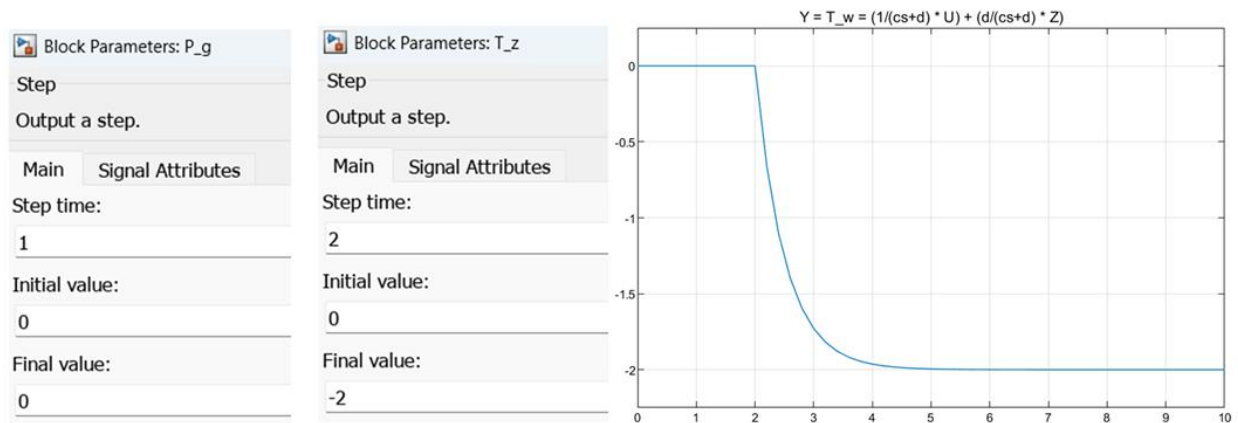
**Command Window**  

```
>> c=2;  
>> d=4;  
fx >>
```

**Workspace**  

Name	Value
c	2
d	4

## Zad. 2



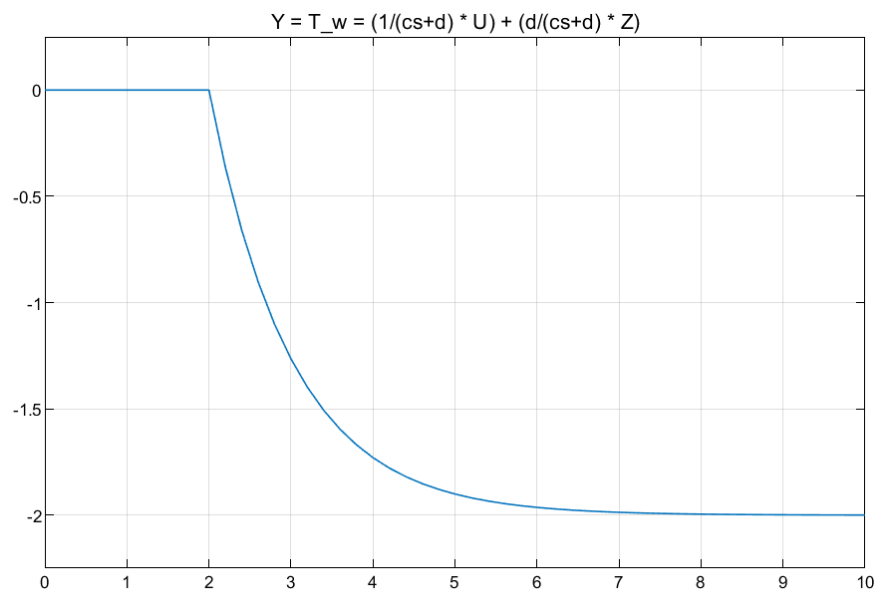
Komentarz:

Temperatura wewnętrzna spada z 0°C do -2°C w 2. momencie (sekundzie) symulacji i trwa to około 3 sekundy. Wartość końcowa stabilizuje się na nowej równowadze:

$$\dot{T}_w = 0 \Rightarrow T_w = T_z$$

## Zad. 3

```
>> d=4/2;
```

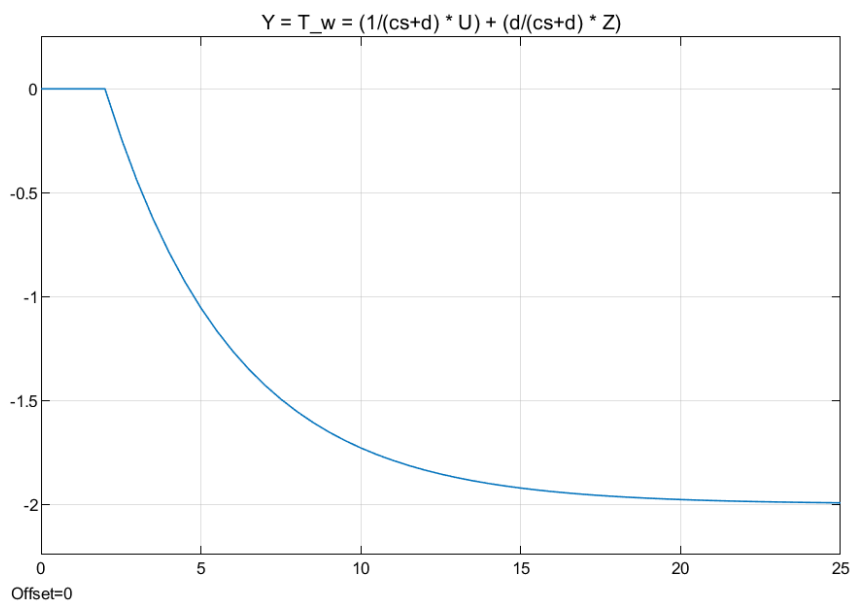


Komentarz:

- Aby dwukrotnie zwiększyć opór cieplny ścian sali należy dwukrotnie zmniejszyć wartość parametru  $d$ , czyli przewodności cieplnej ścian.
- Po zwiększeniu oporu cieplnego ścian temperatura wewnętrzna maleje wolniej.

#### Zad. 4

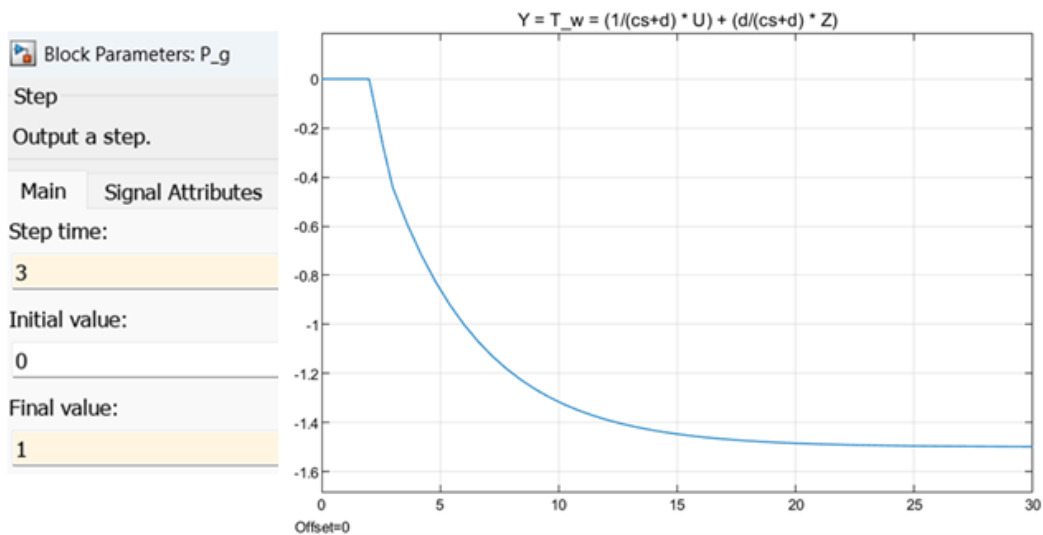
```
>> c=4*c;
```



Komentarz:

- Jeśli “sala wykładowa” jest 2x wyższa i 2x dłuższa, to jej kubatura zwiększa się czterokrotnie. Dlatego wartość parametru  $c$  musi być czterokrotnie większa.
- Po zwiększeniu kubatury sali czas jej ogrzewania wzrósł znacząco.

#### Zad. 5



Komentarz:

Po włączeniu ogrzewania o mocy  $P_g = 1$  w 3. sekundzie symulacji spadek temperatury wewnętrznej zostaje częściowo zredukowany.

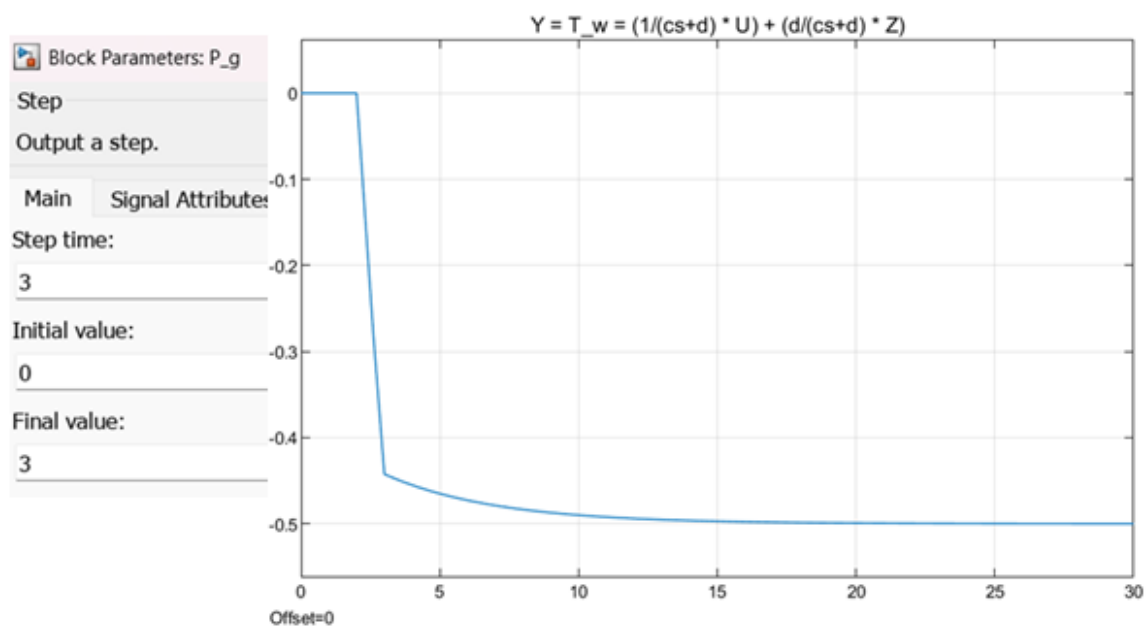
Temperatura nadal maleje (bo dążenie do  $-2^{\circ}\text{C}$  jest silniejsze niż grzanie), ale wolniej, po czym ustala się na wartości około  $-1,5^{\circ}\text{C}$ .

Wynik ten wynika z równania równowagi:

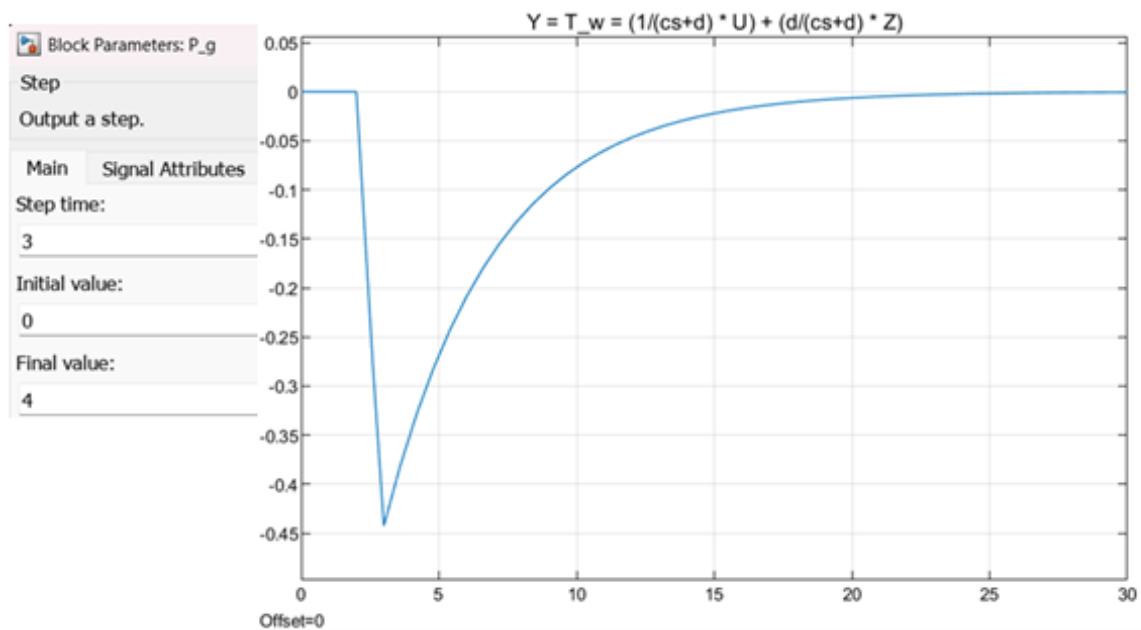
$$0 = P_g + d(T_z - T_w)$$

gdzie przy  $P_g = 1$ ,  $T_z = -2^{\circ}\text{C}$  oraz  $d = 2$  stan ustalony wypada na  $-1,5^{\circ}\text{C}$ .

### Zad. 6



Po zwiększeniu mocy grzałki do 3, temperatura wewnętrzna po 3. sekundzie zaczyna spadać bardzo powoli, stabilizując się na wartości  $-0,5^{\circ}\text{C}$ . Moc grzałki jest zbyt mała aby skompensować chłodzenie zewnętrzne.



Po zwiększeniu mocy grzałki do 4, temperatura wewnętrzna spada do momentu włączenia grzałki, a po jej włączeniu wzrasta i wraca do wartości początkowej.

Wyjaśnienie:

- temperatura początkowa:  $0^{\circ}\text{C}$ ,
- temperatura zewnętrzna:  $-2^{\circ}\text{C}$ .

Warunek równowagi:

$$0 = P_g + d(T_z - T_w)$$

Dla  $T_w = 0, T_z = -2$ :

$$0 = P_g + d(-2 - 0)$$

$$P_g = 2d$$

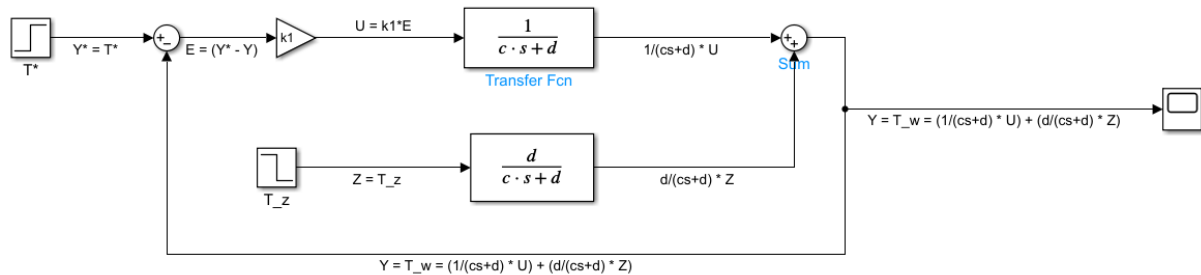
Dla  $d = 2$ :

$$P_g = 4$$

## Część (ii) – system stabilizacji

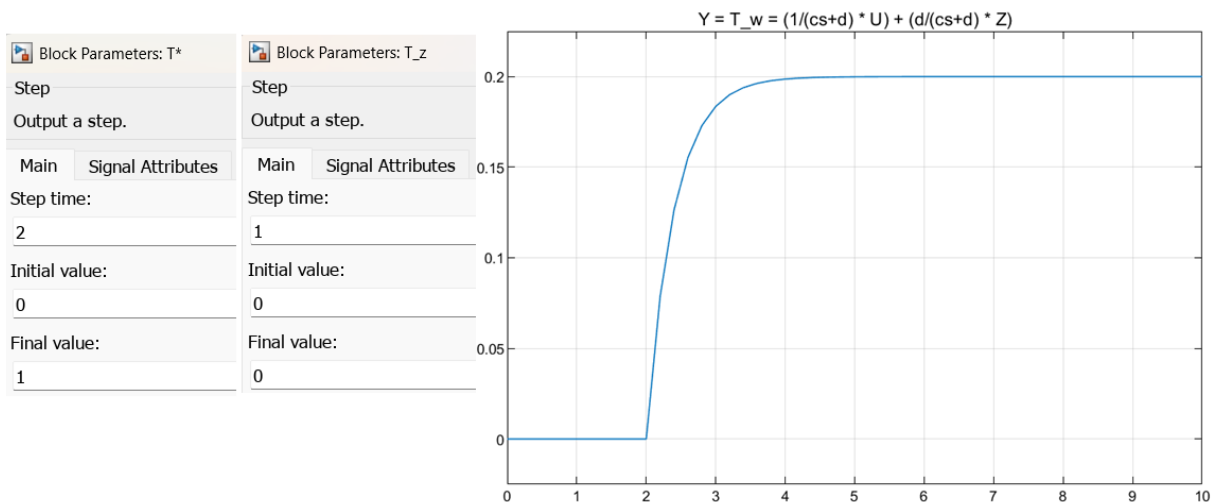
### Zad. 1

Zaimplementowany model:



```
>> k1 = 1;  
>> c = 2;  
>> d = 4;
```

### Zad. 2

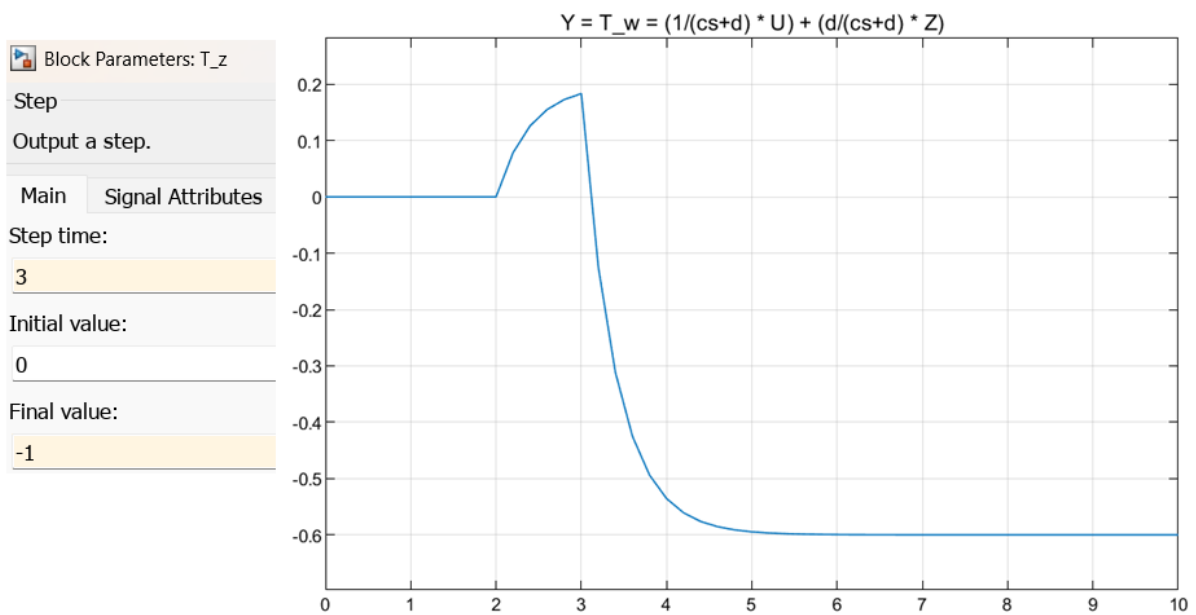


Po skokowym zwiększeniu wartości zadanej do 1°C w 2. sekundzie symulacji regulator P powoduje szybki wzrost temperatury, jednak układ nie osiąga wartości zadanej.

Temperatura ustala się na poziomie około 0.2°C - jest to związane z błędem ustalonym regulatora P.



### Zad. 3

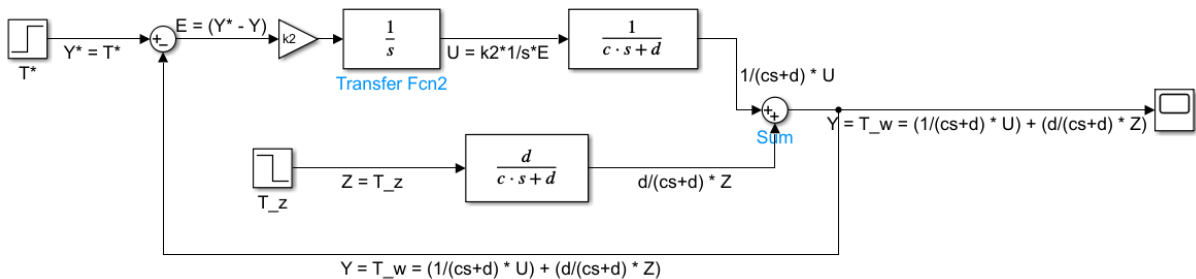


Po załączeniu regulatora proporcjonalnego i zadaniu skoku wartości zadanej temperatury do 1°C w 2. sekundzie symulacji oraz wystąpieniu spadku temperatury zewnętrznej do -1°C w 3. sekundzie symulacji, temperatura wewnętrzna ustala się na poziomie około -0,6°C. Wynika to z faktu, że w stanie ustalonym przy  $k_p = 1$ ,  $d = 4$  wkład zakłócenia przeważa i powoduje ujemną temperaturę końcową.

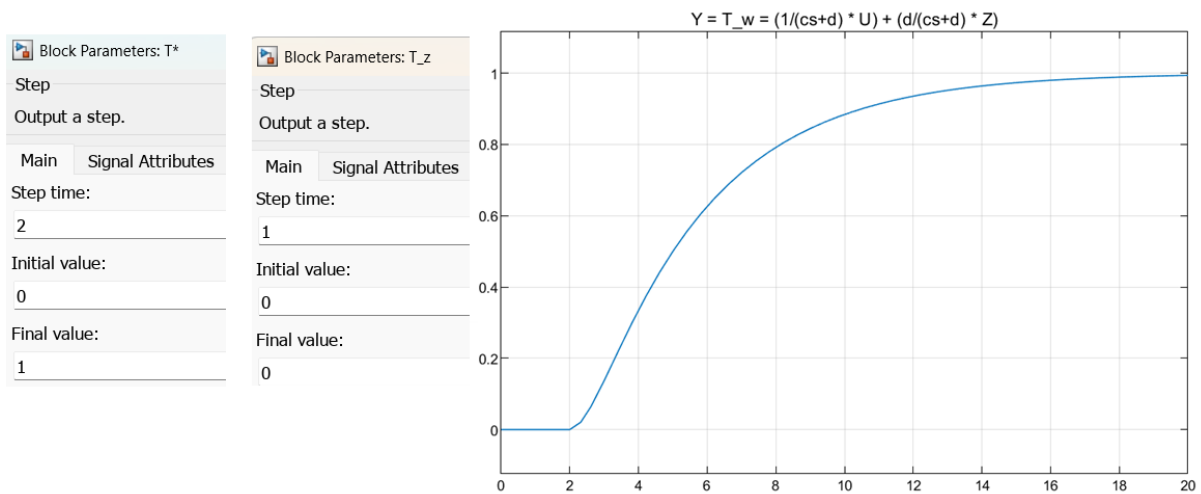
### Zad. 4

Zaimplementowany model:

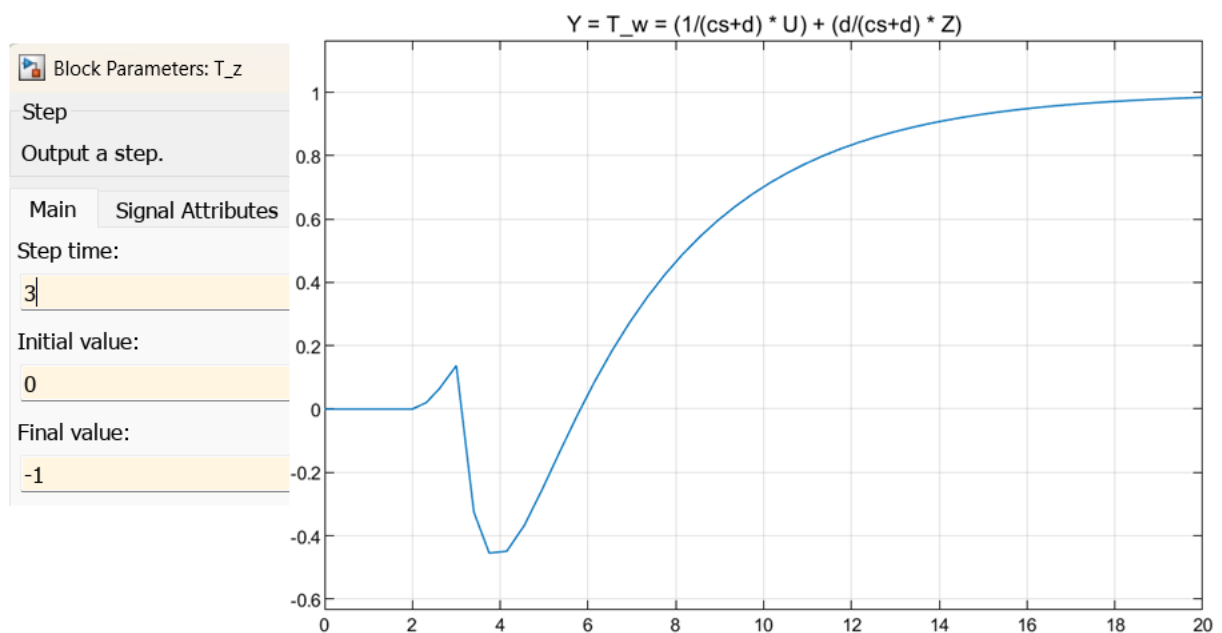
```
>> c = 2;
>> d = 4;
>> k2 = 1;
```



## Zad. 5



Temperatura wewnętrzna od 2. sekundy symulacji stopniowo rośnie aż do osiągnięcia zadanej wartości. Regulator I eliminuje błąd ustalony, dlatego temperatura wewnętrzna osiąga wartość zadaną niezależnie od parametrów obiektu. Reakcja jest jednak wyraźnie wolniejsza, co jest charakterystyczne dla członu całkującego.



Regulator I usuwa błąd ustalony, ale wprowadza wolniejszą odpowiedź i przeregulowanie. Reakcja na zakłócenie jest mocno opóźniona, ale końcowa wartość poprawna. Układ jest stabilny, lecz powolny, co wynika z braku członu proporcjonalnego.

## Zad. 6

Block Parameters: T*	
Step	
Output a step.	
Main	Signal Attributes
Step time:	
2	
Initial value:	
0	
Final value:	
1	

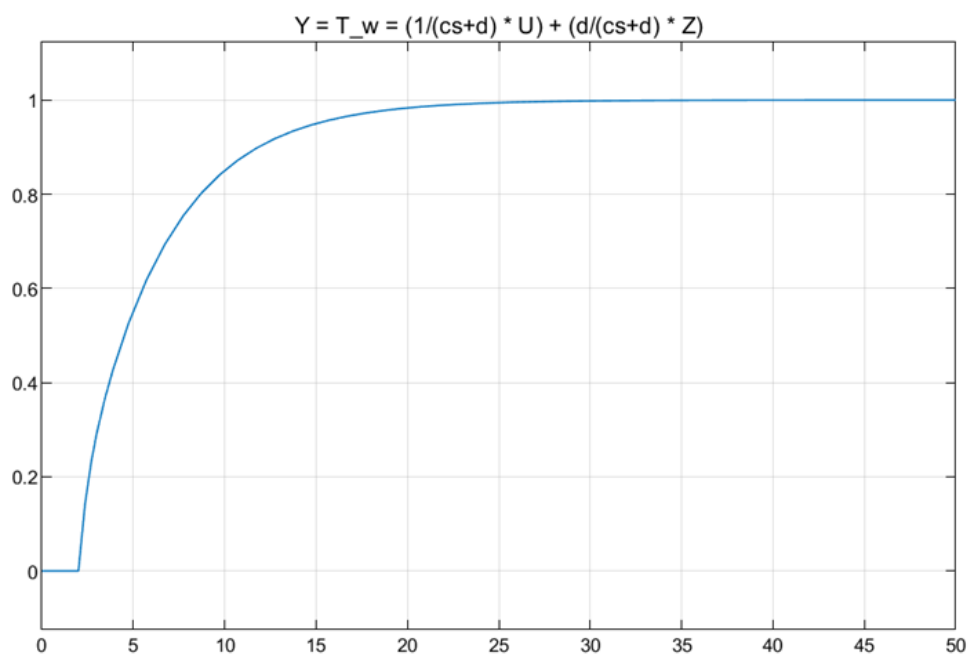
Block Parameters: T_z	
Step	
Output a step.	
Main	Signal Attributes
Step time:	
3	
Initial value:	
0	
Final value:	
0	

Temperatura zewnętrzna wynosi 0°C i nie zmienia się. Temperatura zadana w 2. sekundzie symulacji zmienia się z 0°C na 1°C.

Dla wszystkich prób czas symulacji jest jednakowy i wynosi 50s, aby porównywać wyniki w jednakowym przedziale czasowym.

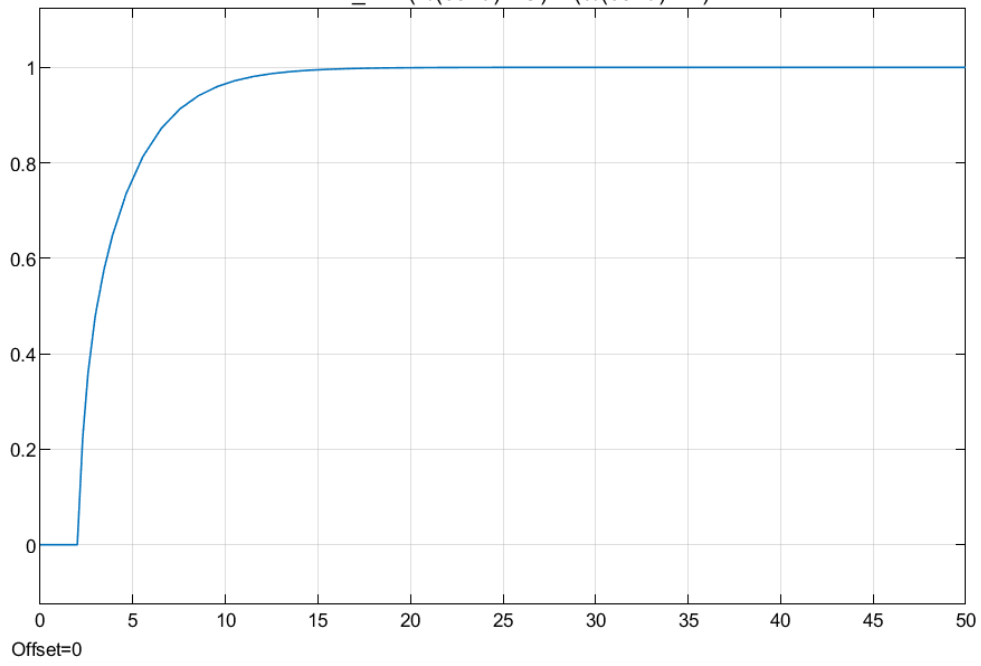
Wykresy dla wybranych wartości parametrów  $k_1$  i  $k_2$

$$k_1 = 1, k_2 = 1$$



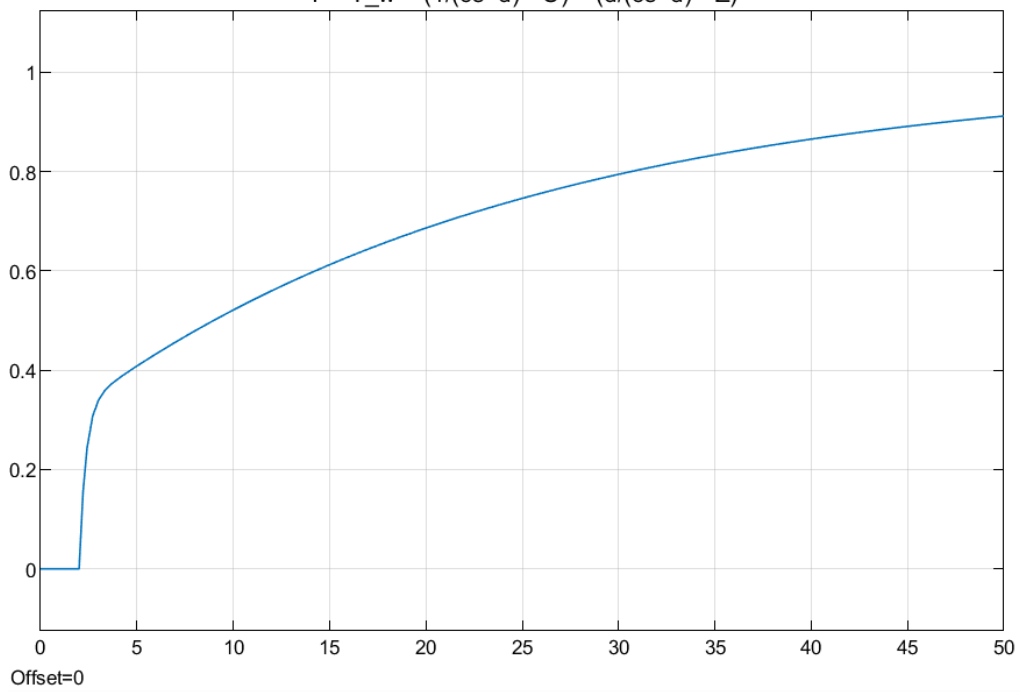
$$k_1 = 2, k_2 = 2$$

$$Y = T_w = (1/(cs+d) * U) + (d/(cs+d) * Z)$$

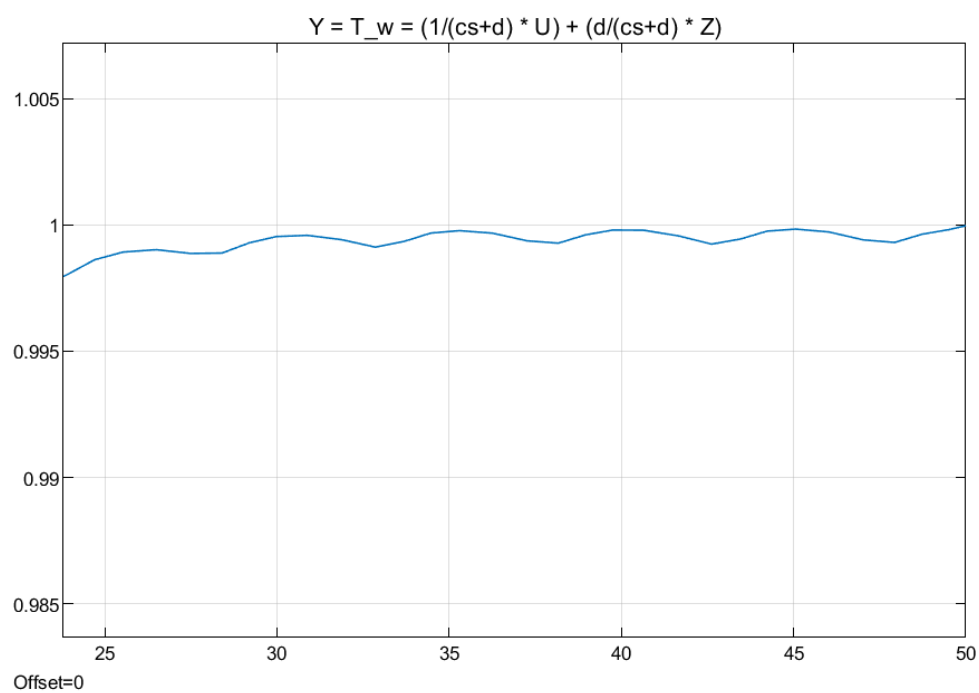
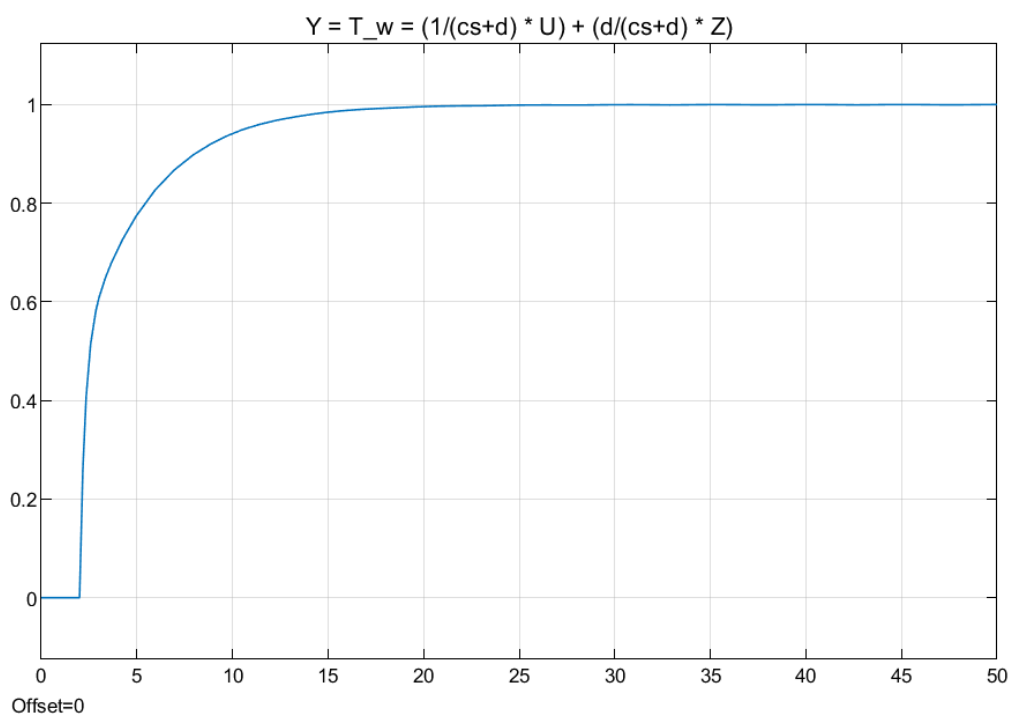


$$k_1 = 2, k_2 = 0,25$$

$$Y = T_w = (1/(cs+d) * U) + (d/(cs+d) * Z)$$



$$k_1 = 4, k_2 = 2$$



W tym przypadku wartość temperatury wewnątrz sali oscyluje poniżej wartości zadanej, ale w tym przedziale czasowym jej nie osiąga.

Tabela  $M_p = \frac{y^{(\infty)} - y_{max}}{y^{(\infty)}}$ :

$k_1 \backslash k_2$	0,25	0,5	1	2
0,5	-0,0590	-0,0034	0	0
1	-0,0701	-0,0055	0	0
2	-0,0883	-0,0110	-0,0001	0
4	-0,1104	-0,0238	-0,0012	-0,0002

Tabela  $t_p$ :

$k_1 \backslash k_2$	0,25	0,5	1	2
0,5	50,00	50,00	41,65	18,80
1	50,00	50,00	46,53	21,85
2	50,00	50,00	50,00	27,15
4	50,00	50,00	50,00	35,14

Komórki oznaczone kolorem to te, dla których zostały przedstawione wykresy.

Zaobserwowane zależności:

- większy  $k_1$ : szybsza reakcja, ale większe ryzyko przeregulowania,
- większy  $k_2$ : lepsza dokładność (szybsza eliminacja uchybu), ale zwiększone przeregulowanie i wydłużony czas ustalania,
- zbyt duże  $k_1$  i  $k_2$  razem: oscylacje i brak osiągnięcia wartości zadanej w badanym przedziale czasowym (co widać na jednym z przebiegów).

Tabele 4×4 dla wartości  $M_p$  i  $t_p$  potwierdzają te zależności:

- ujemne wartości  $M_p$  oznaczają niedostępność maksimum powyżej wartości zadanej (układ nie zdążył dojść do zadanej wartości),
- wartości  $t_p = 50s$  oznaczają, że maksimum nie wystąpiło w oknie symulacji.