## Wydział Elektroniki i Technik Informacyjnych Politechnika Warszawska

## Sterowanie Procesami

Sprawozdanie z projektu I, zadania 61

Adam Sokołowski

# Spis treści

1.	Wst	<b>ęp</b>					
2.	Reprezentacje procesu dynamicznego						
	2.1.		aczanie dowolnej reprezentacji transmitancji w przestrzeni stanu				
	2.2.		ek reprezentacji graficznej modelu				
	2.3.	Sprowa	adzenie modelu w przestrzeni stanu do transmitancji dwiema metodami	l			
3.	Reg	ulator 2	ze sprzężeniem od stanu				
	3.1.		ędnienie liniowego prawa regulacji w równaniach stanu				
	3.2.		ek symulowanego w Simulinku systemu (obiekt i regulator)				
	3.3.		biegunów regulatora				
			Wolne bieguny równe -1				
		3.3.2.	Średnie bieguny równe -2.5				
		3.3.3.	Szybkie bieguny równe -5				
		3.3.4.	Wybór biegunów				
4.	Obs	erwatoi	r pełnego rzędu				1
	4.1.	Wypro	owadzenie równań obserwatora pełnego rzędu				1
	4.2.		ek szczegółowej struktury obserwatora				1
	4.3.		ółowy rysunek obiektu z obserwatorem i regulatorem korzystającym z 1				
							1
	4.4.	Testow	vanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z mierzonego stanu d	la zero	owyo	ch	
			ków początkowych				1
		4.4.1.	Wolne bieguny obserwatora równe -1				1
		4.4.2.	Średnie bieguny obserwatora równe -2.5				1
		4.4.3.	Szybkie bieguny obserwatora równe -5				1
			Komentarz do wyników testów				1
	4.5. Testowanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z mierzonego sta						4
			owych warunków początkowych				1
		4.5.1.	Wolne bieguny obserwatora równe -1				1
		4.5.2.	Średnie bieguny obserwatora równe -2.5			• •	1
		4.5.3. 4.5.4.	Szybkie bieguny obserwatora równe -5				1 1
	4.6.	-	tor i obserwator, gdy brak jest pomiaru zmiennych stanu				1
	4.0.	4.6.1.	Szczegółowy rysunek obiektu z obserwatorem i regulatorem korzystaj			• •	1
		4.0.1.	obserwowanego stanu	• •			1
	4.7.	Testow	vanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z obserwowanego sta				_
			ch warunków początkowych				1
			Przebiegi zmiennych stanu i syganłu sterującego				
		4.7.2.	Komentarz do wyników testów				2
	4.8.		vanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z obserwowanego sta				
		niezero	wych warunków początkowych				2
		4.8.1.	Przebiegi zmiennych stanu i syganłu sterującego				2
		4.8.2.	Komentarz do wyników testów				2
<b>5.</b>	Zada	anie do	datkowe				2
	5.1.	Projek	towanie regulatora ze sprzężeniem od stanu korzystającym z mierzoneg	go sta	nu i		
		całkow	aniem				2
	5.2.	Szczego	ółowy rysunek systemu (obiekt i regulator)				2
	5.3.		vanie działania systemu				2
		5.3.1.	Biegun szybki równy -3				2

Spis treści	2

5.3.2.	Biegun wolny równy -0.5	25
5.3.3.	Komentarz	27
5.3.4.	Biegun szybki równy -3 po zwiększeniu B o 50%	27
5.3.5.	Biegun wolny równy -0.5 po zwiększeniu B o 50%	29
5.3.6.	Komentarz do regulatora ze zwiększonymi elementami macierzy B	30

## 1. Wstęp

Celem projektu jest zrealizowanie zadań dla procesu dynamicznego opisanego poniższą transmitancją:

$$G(s) = \frac{(s+3)(s+1)}{(s+2)(s+3.5)(s+4)}$$
(1.1)

Transmitancja G(s) różni się od tej w treści zadania nr 61, gdyż wystąpił w niej błąd. Zmianę zatwierdził prowadzący przedmiotu.

### 2. Reprezentacje procesu dynamicznego

#### 2.1. Wyznaczanie dowolnej reprezentacji transmitancji w przestrzeni stanu

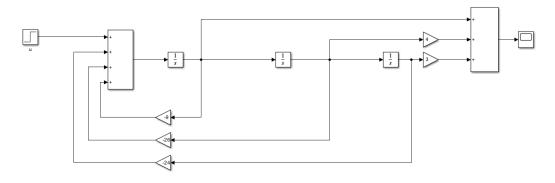
Do wyznaczenia reprezentacji transmitancji w przestrzeni stanu najpierw stworzono wektory z kolejnymi współczynnikami wielomianów znajdujących się w liczniku i mianowniku transmitancji. Skorzystano z polecenia expand

```
syms s;
licznik=expand((s+1)*(s+3));
mianownik=expand((s+2)*(s+3.5)*(s+4));
```

Następnie wyznaczono macierze A, B, C i D reprezentacji w przestrzeni stanu poleceniem tf2ss i jako argumenty podano wcześniej otrzymane wektory współczynników

```
[A, B, C, D] = tf2ss([1, 4, 3], [1, 19/2, 29, 28]);
```

#### 2.2. Rysunek reprezentacji graficznej modelu



Rys. 2.1. Charakterystyka statyczna

## 2.3. Sprowadzenie modelu w przestrzeni stanu do transmitancji dwiema metodami

Aby sprowadzić model w przestrzeni stanu do transmitancji numerycznie skorzystano z polecenia ss2tf i jako argumenty podano macierze A, B, C i D.

```
[NUM, DEN] = ss2tf(A, B, C, D);
```

Metodę symboliczną zrealizowano przy użyciu następującego wzoru na transmitancję:

$$G(s) = C(sI - A)^{-1}B + D$$

```
syms s;
G = C*(s*eye(length(A))-A)^-1*B + D;
```

## 3. Regulator ze sprzężeniem od stanu

#### 3.1. Uwzględnienie liniowego prawa regulacji w równaniach stanu

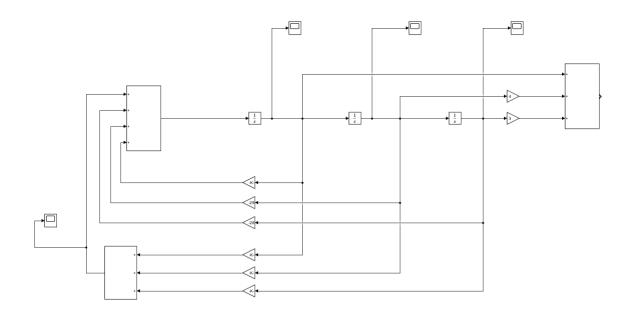
Równania stanu z względnieniem liniowego prawa regulacji

$$\dot{x}(t) = Ax(t) - BKx(t) \tag{3.1}$$

Współczynnik K wyznaczono w MATLAB poleceniem acker i jako argumenty kolejno podano macierze A, B oraz wektor biegunów  $s_b$ .

```
K = acker(A, B, [sb, sb, sb]);
```

#### 3.2. Rysunek symulowanego w Simulinku systemu (obiekt i regulator)

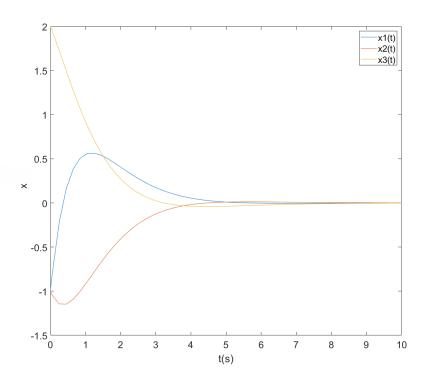


Rys. 3.1. Obiekt i regulator w Simulinku

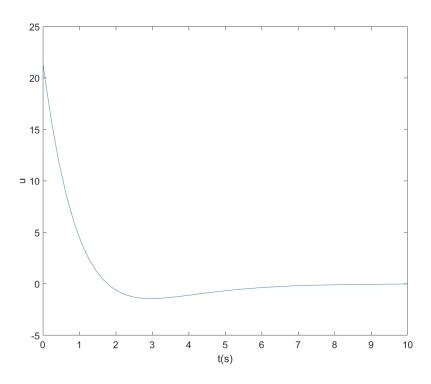
#### 3.3. Dobór biegunów regulatora

Aby poprawnie dobrać bieguny regualtora przetestowano jego działanie dla trzech różnych biegunów, o następujących wartościach: wolny biegun -  $s_b = -1$ , średni biegun -  $s_b = -2.5$ , szybki biegun -  $s_b = -5$ . Jako warunek początkowy przyjęto  $x(0) = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 2 \end{bmatrix}^T$ , a jako  $t_{konc}$  10 sekund.

#### 3.3.1. Wolne bieguny równe -1

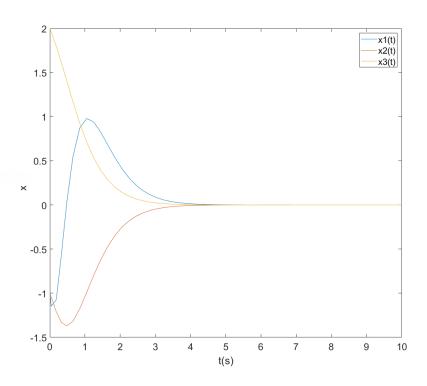


Rys. 3.2. Wartości zmiennych stanu dla sb=-1

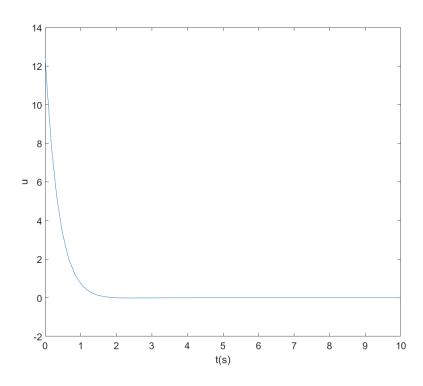


Rys. 3.3. Wartość sygnału sterującego dla sb=-1

### 3.3.2. Średnie bieguny równe -2.5

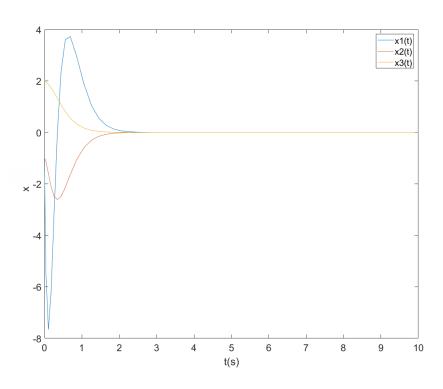


Rys. 3.4. Wartości zmiennych stanu dla sb=-2.5

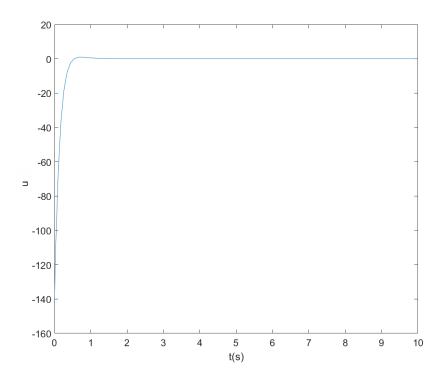


Rys. 3.5. Wartość sygnału sterującego dla sb=-2.5

#### 3.3.3. Szybkie bieguny równe -5



Rys. 3.6. Wartości zmiennych stanu dla sb=-5



Rys. 3.7. Wartość sygnału sterującego dla sb=-5

#### 3.3.4. Wybór biegunów

Na Rys. 3.2-3.7 widać jak zmieniały się zmienne stanu oraz sygnał sterujący dla różnych wartości potrójnego bieguna. Dla bieguna równego -1, czyli wolnego, w którym zmienne stanu powoli osiągały wartość 0, a sygnał sterujący był dobrej jakości. Dla bieguna równego -2.5 zmienne stanu całkiem szybko osiągnęły wartość 0, sygnał sterujący dalej był dobrej jakości. Dla bieguna szybkiego równego -5 zmienne stanu bardzo szybko osiągnęły 0, jednak stało się to kosztem sygnału sterującego, który był bardzo słabej jakości (bardzo duży skok na początku). Na podstawie tych symulacji zdecydowano się na regulator z biegunami równymi -2.5.

## 4. Obserwator pełnego rzędu

#### 4.1. Wyprowadzenie równań obserwatora pełnego rzędu

Do wyznaczenia równań obserwatora użyto zmiennych symbolicznych oraz polecenia acker w MATLAB i jako argumenty kolejno podano macierze A', C' oraz wektor biegunów  $s_o$ .

```
s0 = -5;

L = acker(A', C', [s0, s0, s0]);

L1 = L(1);

L2 = L(2);

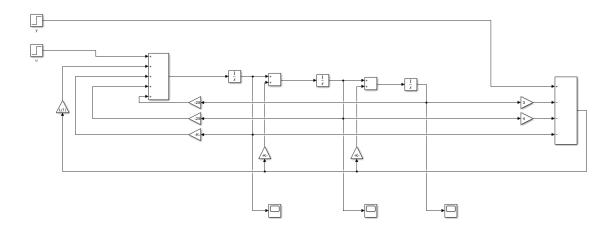
L3 = L(3);
```

Wyznaczenie wektora L.

```
syms s L1 L2 L3 x1 x2 x3 u y;
x = A*[x1;x2;x3] + B*u + [L1;L2;L3]*(y-C*[x1;x2;x3]);
```

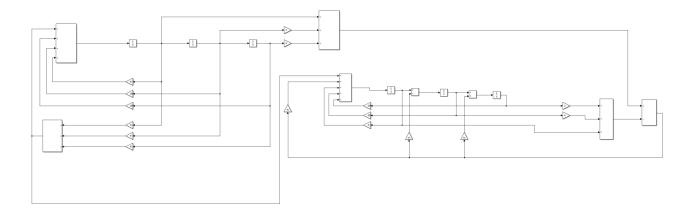
Wyznaczenie równań obserwatora pełnego rzędu.

#### 4.2. Rysunek szczegółowej struktury obserwatora



Rys. 4.1. Struktura obserwatora pełnego rzędu

# 4.3. Szczegółowy rysunek obiektu z obserwatorem i regulatorem korzystającym z mierzonego stanu

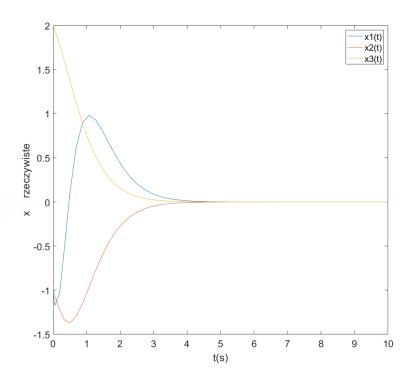


Rys. 4.2. Obiekt, regulator i obserwator

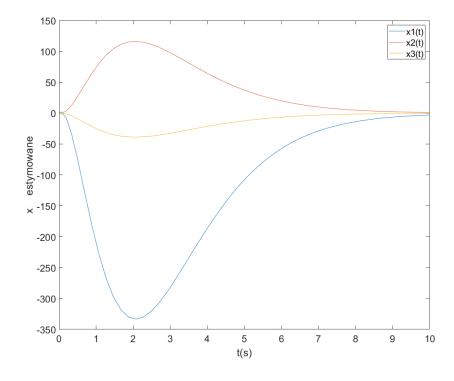
4.4. Testowanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z mierzonego stanu dla zerowych warunków początkowych

Aby przetestować działanie obserwatora zbadano wpływ potrójnego bieguna  $s_o$  na jego działanie w systemie z Rys. 4.2. Do symulacji przyjęto zerowy warunek początkowy obserwatora.

#### 4.4.1. Wolne bieguny obserwatora równe -1

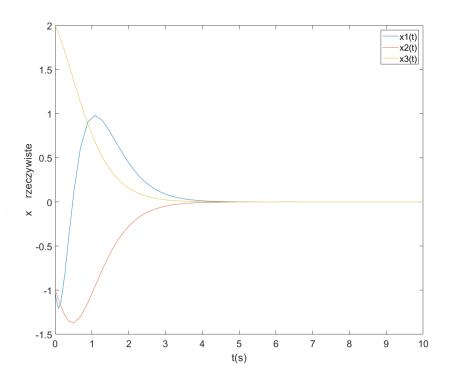


Rys. 4.3. Rzeczywiste zmienne stanu

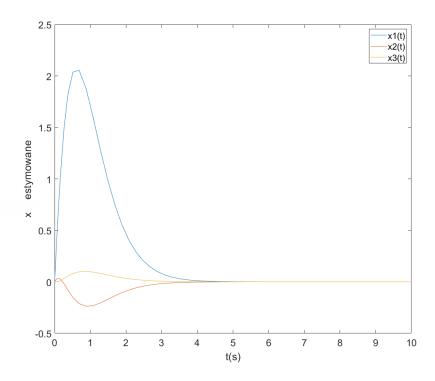


Rys. 4.4. Estymowane zmienne stanu

### 4.4.2. Średnie bieguny obserwatora równe -2.5

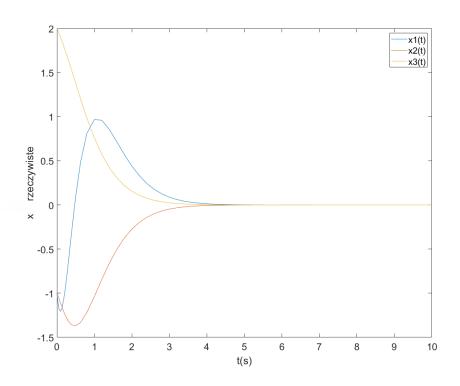


Rys. 4.5. Rzeczywiste zmienne stanu

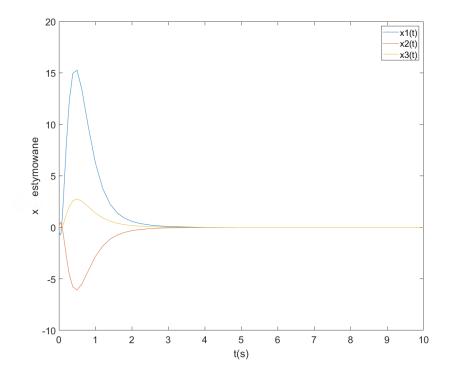


Rys. 4.6. Estymowane zmienne stanu

### 4.4.3. Szybkie bieguny obserwatora równe -5



Rys. 4.7. Rzeczywiste zmienne stanu



Rys. 4.8. Estymowane zmienne stanu

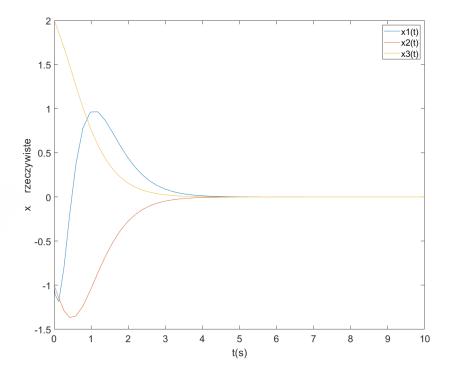
#### 4.4.4. Komentarz do wyników testów

Potrójny biegun  $s_o$  bardzo mocno wpływa na działanie obserwatora. Na Rys. 4.3-4.8 widać, że im wolniejszy biegun tym wolniej zmienne estymowane osiągają zadaną wartość (w tym przypadku 0), natomiast kiedy damy szybszy biegun robią to znacznie szybciej. Można też zauważyć, że dla zbyt wolnego bieguna wartości zmiennych estymowanych zaczynają bardzo odbiegać od tych rzeczywistych. Przebiegi zmiennych estymowanych mają bardzo podobny kształt do rzeczywistych, tylko na początku symulacji kształt się różni ze względu na inne warunki początkowe. Warto również dodać, że obserwator nie ma żadnego wpływu na regulator, który korzysta ze stanu mierzonego.

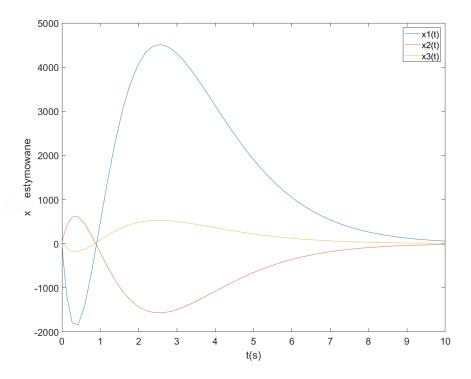
## 4.5. Testowanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z mierzonego stanu dla niezerowych warunków początkowych

Aby przetestować działanie obserwatora znów zbadano wpływ potrójnego bieguna  $s_o$  na jego działanie w systemie z Rys. 4.2. Tym razem do symulacji przyjęto warunek początkowy obserwatora  $\hat{x}(0) = \begin{bmatrix} 10 \ 20 \ 30 \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$ .

#### 4.5.1. Wolne bieguny obserwatora równe -1

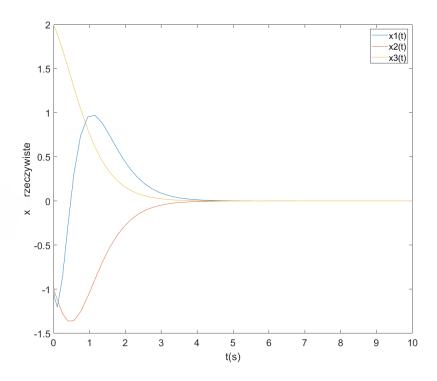


Rys. 4.9. Rzeczywiste zmienne stanu

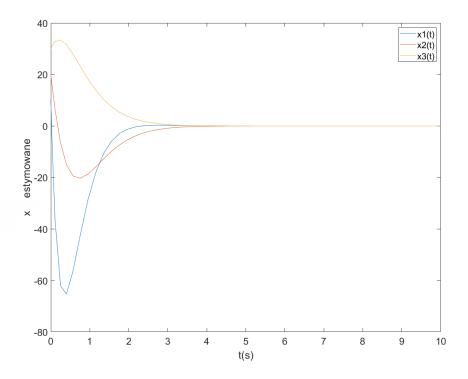


Rys. 4.10. Estymowane zmienne stanu

### 4.5.2. Średnie bieguny obserwatora równe -2.5

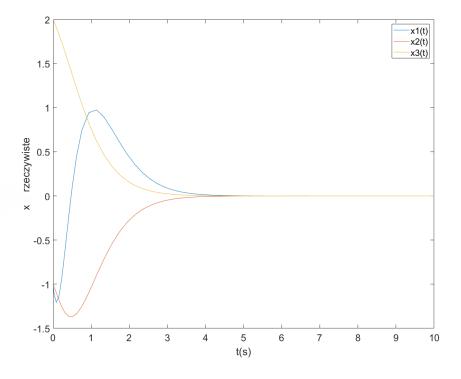


Rys. 4.11. Rzeczywiste zmienne stanu

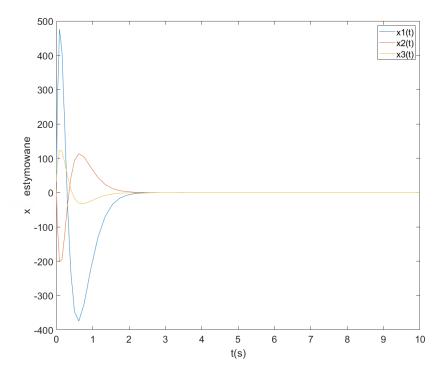


Rys. 4.12. Estymowane zmienne stanu

#### 4.5.3. Szybkie bieguny obserwatora równe -5



Rys. 4.13. Rzeczywiste zmienne stanu



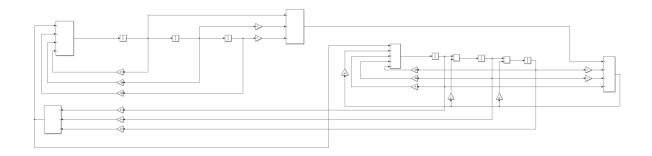
Rys. 4.14. Estymowane zmienne stanu

#### 4.5.4. Komentarz do wyników testów

Zadanie warunków początkowych dla obserwoatora spowodowało znaczne pogorszenie estymacji w przypadku biegunu wolnego i szybkiego. Widać, że estymowane zmienne stanu osiągają wartości bardzo odległe od tych rzeczywistych (dużo bardziej niż w przypadku obserwatora z zerowymi warunkami początkowymi). Dla bieguna średniego, również nastąpiło pogorszenie, jednak nie aż tak drastyczne jak we wcześniej omawianych przypadkach. Zbliżony kształt przebiegów rzeczywistych i estymowanych jest dalej zachowany w przypadku bieguna średniego, przez co można stwierdzić, że po dodaniu warunków początkowych obserwator dalej działa poprawnie i trochę gorzej.

#### 4.6. Regulator i obserwator, gdy brak jest pomiaru zmiennych stanu

## 4.6.1. Szczegółowy rysunek obiektu z obserwatorem i regulatorem korzystającym z obserwowanego stanu

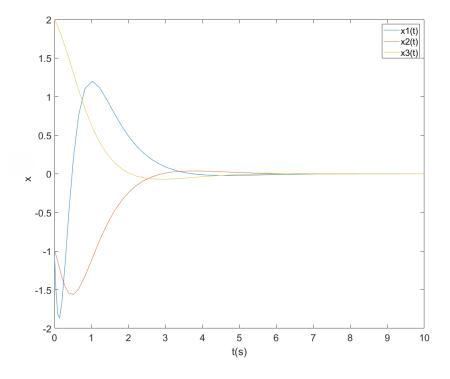


Rys. 4.15. Obiekt, regulator i obserwator

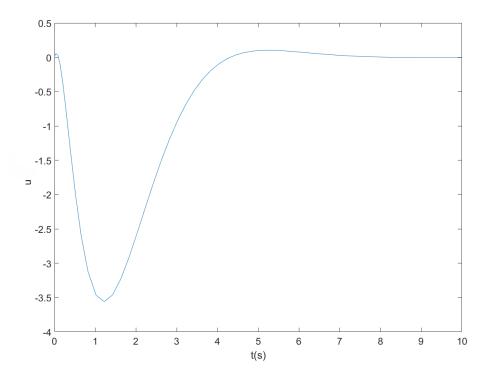
# 4.7. Testowanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z obserwowanego stanu dla zerowych warunków początkowych

Aby przetestować działanie regulatora i obserwatora przeprowadzono symulację w systemie z Rys. 4.15. Do symulacji przyjęto warunek początkowy obserwatora  $\hat{x}(0) = \begin{bmatrix} 0 & 0 \end{bmatrix}^T$ , potrójny średni biegun regulatora  $s_b = -2.5$ , oraz potrójny średni biegun obserwatora  $s_o = -2.5$ .

#### 4.7.1. Przebiegi zmiennych stanu i syganłu sterującego



Rys. 4.16. Zmienne stanu



Rys. 4.17. Sygnał sterujący

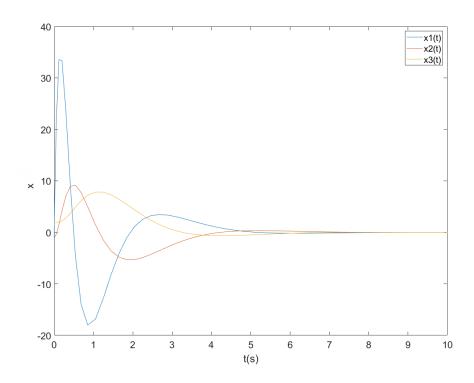
#### 4.7.2. Komentarz do wyników testów

Dla regulatora korzystającego ze stanu obserwowanego przez obserwator z zerowym warunkiem początkowym nastąpiło niewielkie pogorszenie szybkości regulacji jak i jakości sygnały sterującego. Widać jednak, że przebiegi na Rys. 4.16 i 4.17 są bardzo podobne do tych na Rys. 3.4 i 3.5, co potwierdza poprawność działania systemu.

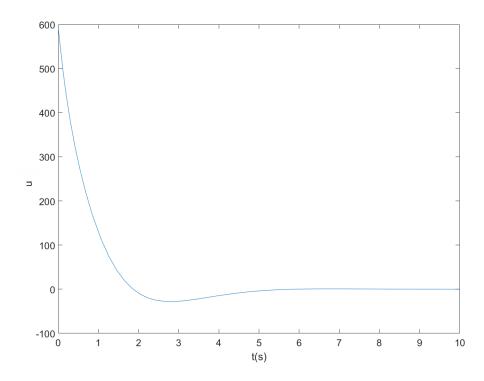
## 4.8. Testowanie obserwatora przy regulatorze korzystającym z obserwowanego stanu dla niezerowych warunków początkowych

Aby przetestować działanie regulatora i obserwatora przeprowadzono symulację w systemie z Rys. 4.15. Do symulacji przyjęto warunek początkowy obserwatora  $\hat{x}(0) = \begin{bmatrix} 10 \ 20 \ 30 \end{bmatrix}^T$ , potrójny średni biegun regulatora  $s_b = -2.5$ , oraz potrójny średni biegun obserwatora  $s_o = -2.5$ .

### 4.8.1. Przebiegi zmiennych stanu i syganłu sterującego



Rys. 4.18. Zmienne stanu



Rys. 4.19. Sygnał sterujący

#### 4.8.2. Komentarz do wyników testów

Dla regulatora korzystającego ze stanu obserwowanego przez obserwator z niezerowym warunkiem początkowym nastąpiło niewielkie pogorszenie szybkości regulacji. Jakość sygnały sterującego natomiast bardzo się pogorszyła (bardzo duże wartości na starcie). Przez to, że zadano warunki początkowe jakość regulacji uległa pogorszeniu i kształt przebiegów na Rys. 4.18 i 4.19 przestał być tak bardzo podobny do tych na Rys. 3.4 i 3.5. Pomimo tego dalej zmienne stanu osiągają wartość zadaną w wyznaczonym czasie, co potwierdza poprawność działania systemu.

# 5.1. Projektowanie regulatora ze sprzężeniem od stanu korzystającym z mierzonego stanu i całkowaniem

Aby zaprojektować ten system wyprowadzono w MATLAB macierze potrzebne do odtworzenia równań stanu regulatora z całkowniem.

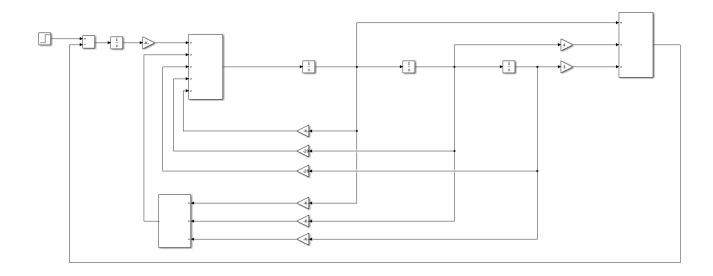
```
[A, B, C, D] = tf2ss([1, 4, 3], [1, 19/2, 29, 28]);

Ar = [A(1,1) A(1,2) A(1,3) 0;
        A(2,1) A(2,2) A(2,3) 0;
        A(3,1) A(3,2) A(3,3) 0;
        -C(1) -C(2) -C(3) 0];

Br = [B(1); B(2); B(3); 0];

sb = -1; % biegun regulatora
K1 = acker(Ar, Br, [sb, sb, sb, sb]);
```

#### 5.2. Szczegółowy rysunek systemu (obiekt i regulator)

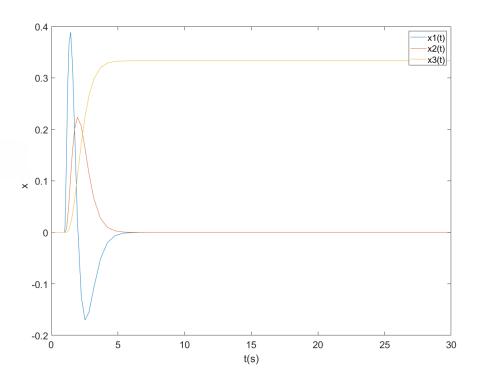


Rys. 5.1. Obiekt i regulator

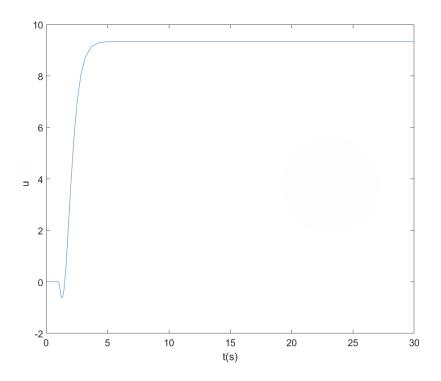
#### 5.3. Testowanie działania systemu

Przyjęto zerowe warunki początkowe obiektu. Dobrano dwa poczwórne bieguny  $s_b$  szybki równy -3, oraz wolny równy -0.5. Przyjęto  $t_{konc}=30s$ .

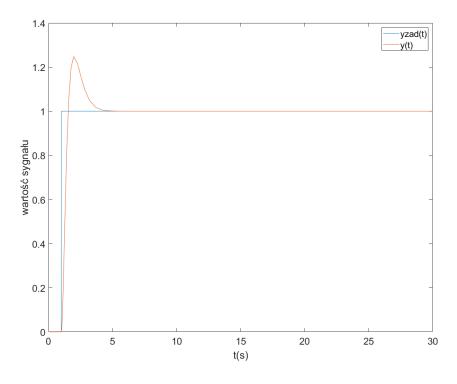
### 5.3.1. Biegun szybki równy -3



Rys. 5.2. Zmienne stanu

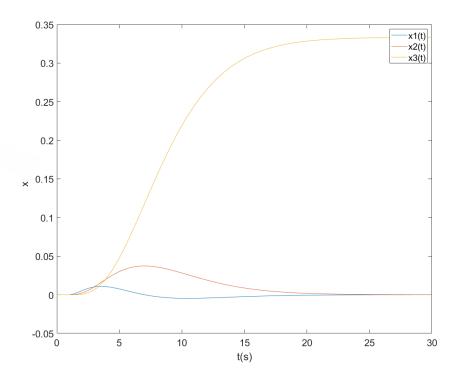


Rys. 5.3. Sygnał sterujący

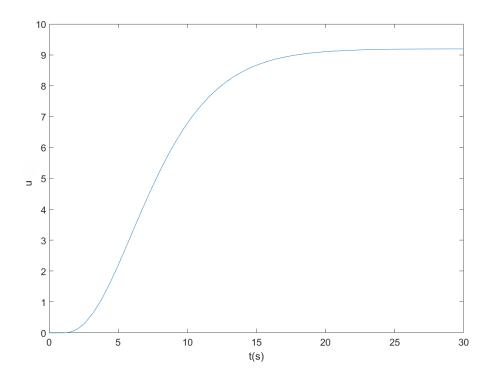


Rys. 5.4. Wartość zadana i wyjście

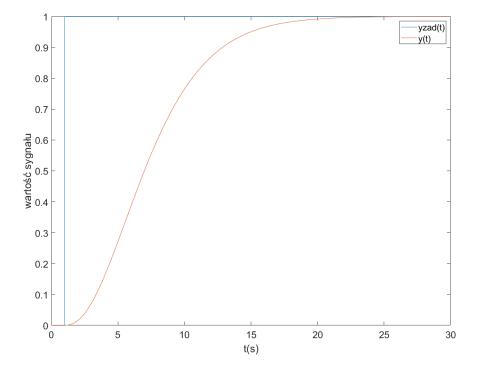
#### 5.3.2. Biegun wolny równy -0.5



Rys. 5.5. Zmienne stanu



Rys. 5.6. Sygnał sterujący

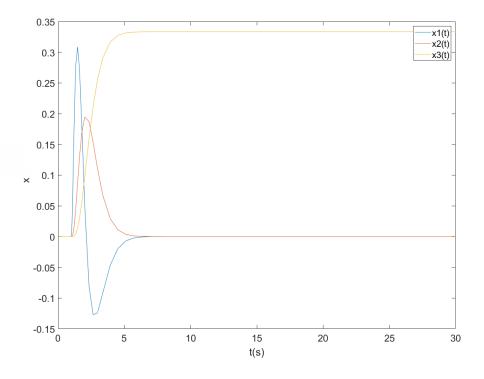


Rys. 5.7. Wartość zadana i wyjście

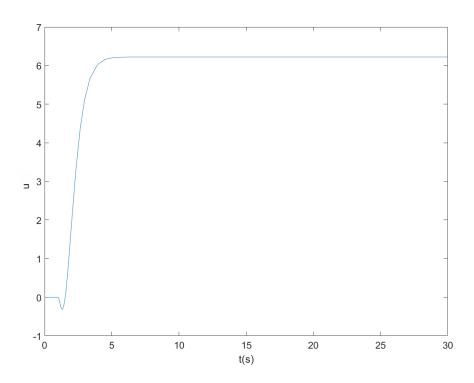
#### 5.3.3. Komentarz

Regulator z całkowniem działa poprawnie. Zmienne stanu się stabilizują, a wyjście osiąga wartość zadaną w wyznaczonym czasie zarówno dla bieguna szybkiego jak i wolnego. Tendencja z poprzednich zadań, że wolny biegun spowalnia regulacje i poprawia jakość sygnału sterującego, a biegun szybki odwrotnie jest zachowana.

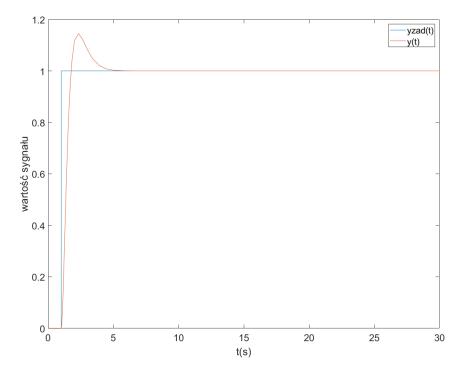
#### 5.3.4. Biegun szybki równy -3 po zwiększeniu B o50%



Rys. 5.8. Zmienne stanu

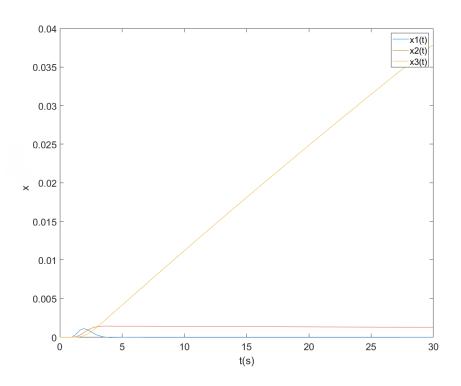


Rys. 5.9. Sygnał sterujący

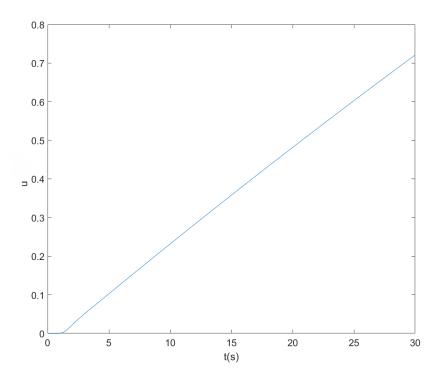


Rys. 5.10. Wartość zadana i wyjście

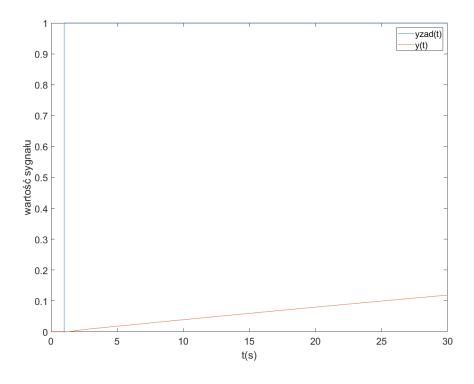
### 5.3.5. Biegun wolny równy -0.5 po zwiększeniu B o50%



Rys. 5.11. Zmienne stanu



Rys. 5.12. Sygnał sterujący



Rys. 5.13. Wartość zadana i wyjście

#### 5.3.6. Komentarz do regulatora ze zwiększonymi elementami macierzy B

Zwiększenie elementów macierzy B o 50% poskutkowało tym że wolny biegun  $s_b$  stał się jeszcze wolniejszy. Widać, że na Rys. 5.11 trzecia zmienna stanu nie zdążyła się ustabilizować w czasie  $t_{konc}$  ale sygnał wyjściowy powoli dąży do zadanego. W przypadku szybkiego bieguna nie ma żadnych znaczących zmian.