

AKADEMIA GÓRNICZO-HUTNICZA IM. STANISŁAWA STASZICA W KRAKOWIE WYDZIAŁ ELEKTROTECHNIKI, AUTOMATYKI, INFORMATYKI I INŻYNIERII BIOMEDYCZNEJ

KATEDRA AUTOMATYKI I INŻYNIERII BIOMEDYCZNEJ

Praca dyplomowa magisterska

Dwuczęściowa aplikacja sterowania czasooptymalnego w systemie zbiorników

A two-part application of time-optimal control in a system of tanks

Autor: Łukasz Dudek

Kierunek studiów: Automatyka i Robotyka Opiekun pracy: dr hab. inż. Adam Piłat Uprzedzony o odpowiedzialności karnej na podstawie art. 115 ust. 1 i 2 ustawy z dnia 4 lutego 1994 r. o prawie autorskim i prawach pokrewnych (t.j. Dz.U. z 2006 r. Nr 90, poz. 631 z późn. zm.): "Kto przywłaszcza sobie autorstwo albo wprowadza w błąd co do autorstwa całości lub części cudzego utworu albo artystycznego wykonania, podlega grzywnie, karze ograniczenia wolności albo pozbawienia wolności do lat 3. Tej samej karze podlega, kto rozpowszechnia bez podania nazwiska lub pseudonimu twórcy cudzy utwór w wersji oryginalnej albo w postaci opracowania, artystycznego wykonania albo publicznie zniekształca taki utwór, artystyczne wykonanie, fonogram, wideogram lub nadanie.", a także uprzedzony o odpowiedzialności dyscyplinarnej na podstawie art. 211 ust. 1 ustawy z dnia 27 lipca 2005 r. Prawo o szkolnictwie wyższym (t.j. Dz. U. z 2012 r. poz. 572, z późn. zm.): "Za naruszenie przepisów obowiązujących w uczelni oraz za czyny uchybiające godności studenta student ponosi odpowiedzialność dyscyplinarną przed komisją dyscyplinarną albo przed sądem koleżeńskim samorządu studenckiego, zwanym dalej «sądem koleżeńskim».", oświadczam, że niniejszą pracę dyplomową wykonałem(-am) osobiście i samodzielnie i że nie korzystałem(-am) ze źródeł innych niż wymienione w pracy.



Spis treści

W	stęp			7							
1.	Mat	ematyc	zny opis zagadnienia	9							
1.1. Wprowadzenie z zakresu dynamiki płynów											
		1.1.1.	.1. Równanie Bernoulliego i prawo Torricellego								
		1.1.2.	Przepływ laminarny i nielaminarny	10							
	1.2.	Mode	l matematyczny zestawu zbiorników	10							
	1.3.	Regul	acja czasooptymalna	11							
		1.3.1.	Ogólna definicja zagadnienia	11							
		1.3.2.	Wyznaczanie sterowania czasooptymalnego	11							
		1.3.3.	Nieliniowość układu a sterowanie czasooptymalne	11							
		1.3.4.	Numeryczne metody wyznaczania sterowania czasooptymalnego	11							
	1.4.	Regul	acja liniowo - kwadratowa	11							
		1.4.1.	Ogólna definicja zagadnienia	11							
		1.4.2.	Linearyzacja modelu	11							
		1.4.3.	Wyznaczanie regulatora liniowo - kwadratowego	11							
		1.4.4.	Dobór wag w zagadnieniu liniowo - kwadratowym	11							
2.	Arcl	nitektur	a zaproponowanego rozwiązania	13							
	2.1.	Podzi	ał zadań między elementami oprogramowania	13							
	2.2.	Część	obliczeniowa ("wyższego poziomu")	13							
		2.2.1.	Wybór pakietu do optymalizacji dynamicznej	13							
		2.2.2.	Opis pakietu Modelica	13							
		2.2.3.	Opis systemu Tango Controls	13							
		2.2.4.	Architektura klasy urządzeń systemu Tango	13							
		2.2.5.	Środowisko testowe części obliczeniowej	13							
	2.3.	Część	realizująca sterowanie ("niższego poziomu")	13							
		2.3.1.	Pakiet Simulink jako narzędzie realizujące sterowanie	13							
		2.3.2.	Komunikacja z urządzeniem wykonawczym i czujnikami	13							

6 SPIS TREŚCI

	2.4.	Komu	nikacja między elementami oprogramowania	13									
3.	Bada	ania syr	nulacyjne	15									
	3.1.	. Optymalizacja przy użyciu pakietu JModelica.org											
		3.1.1.	Inicjalizacja optymalizacji dynamicznej	15									
		3.1.2.	.2. Dokładność wyznaczania rozwiązania										
	3.2.	Symu	lacja i weryfikacja	15									
		3.2.1.	Przy użyciu pakietu JModelica.org	15									
		3.2.2.	Przy użyciu oprogramowania MATLAB/Simulink	15									
4.	Bada	ania eks	sperymentalne	17									
	4.1.	Porów	nanie wyników eksperymentalnych z symulacyjnymi	17									
		4.1.1.	Ocena jakości rozwiązania	17									
	4.2.	Badar	ie wpływu zakłóceń na sterowanie	17									
		4.2.1.	Wpływ czasu dyskretyzacji	17									
		4.2.2.	Wpływ zakłóceń w ruchu sieciowym	17									
	4.3.	Możli	we kierunki dalszego rozwiązania zaproponowanego rozwiązania	17									
Za	kończ	zenie		19									
Lis	st of F	igures.		20									

Wstęp

Wstęp!

8 SPIS TREŚCI

1. Matematyczny opis zagadnienia

Rozważany układ składa się z trzech zbiorników połączonych szeregowo, czy też kaskadowo. W związku z tym płyn, którym jest napełniony pierwszy zbiornik - woda - przepływa przez otwór o zadanym oporze wypływu do drugiego zbiornika. Stamtąd znowu wypływa do przez otwór o zadanym oporze do trzeciego zbiornika, skąd przez kolejny taki otwór wypływa do zewnętrznego naczynia. Stamtąd woda jest pompowana z powrotem do pierwszego zbiornika. Całość układu jest przedstawiona na rys. 1.1.

1.1. Wprowadzenie z zakresu dynamiki płynów

W niniejszym podrozdziale zostaną przypomniane podstawowe prawa fizyki związane w przepływem cieczy oraz jego związkiem z jej poziomem w zbiorniku.

1.1.1. Równanie Bernoulliego i prawo Torricellego

Równanie Bernoulliego jest jednym z podstawowych praw termodynamiki płynów idealnych. Mówi ono, że wzrost prędkości przepływu cieczy musi wiązać się ze spadkiem ciśnienia lub energii potencjalnej. Ma kilka postaci - najpopularniejszą jest tzw. szczególne równanie Bernoulliego, które wiąże energię mechaniczną płynu z jego prędkością w danym miejscu, wysokością w układzie odniesienia służącym do wyznaczania energii potencjalnej, ciśnieniem i gęstością. W takiej formie można je stosować tylko do cieczy nieściśliwych i nielepkich, jednocześnie zakładając stacjonarność i bezwirowość przepływu.

Ta szczególna postać równania Bernoulliego jest przedstawiona jako równanie 1.1, gdzie:

- $-e_m$ energia jednostki masy cieczy,
- -v prędkość cieczy w danym miejscu,
- g przyspieszenie grawitacyjne,
- h wysokość w układzie odniesienia, w którym jest wyznaczana energia potencjalna,
- -p ciśnienie cieczy w danym miejscu,
- ρ gestość cieczy.

$$e_m = \frac{v^2}{2} + gh + \frac{p}{\rho} = const \tag{1.1}$$

Z równania Bernoulliego można wyprowadzić bezpośrednią zależność między prędkością cieczy a jej poziomem w zbiorniku. Jest ona znana pod nazwą prawa Torricellego i przedstawiona jako równanie 1.2 (przyjęto oznaczenia takie, jak w przypadku równania 1.1).

$$v = \sqrt{2gh} \tag{1.2}$$

Można owo prawo zapisać w bardziej ogólnej formie słownej: prędkość wypływu cieczy jest proporcjonalna do pierwiastka z poziomu cieczy w zbiorniku. Takie jego sformułowanie będzie istotne przy wyznaczaniu modelu matematycznego rozważanego układu.

1.1.2. Przepływ laminarny i nielaminarny

1.2. Model matematyczny zestawu zbiorników

$$\begin{cases} \frac{\partial h_1}{\partial t} = \frac{u - C_1 \sqrt{h_1}}{aw} \\ \frac{\partial h_2}{\partial t} = \frac{C_1 \sqrt{h_1} - C_2 \sqrt{h_2}}{cw + \frac{h_2}{h_{max}} bw} \\ \frac{\partial h_3}{\partial t} = \frac{C_2 \sqrt{h_2} - C_3 \sqrt{h_3}}{w \sqrt{R^2 - (R - h_3)^2}} \end{cases}$$

$$(1.3)$$

Model matematyczny zestawu zbiorników jest dany równaniem 1.3, gdzie:

- a szerokość pierwszego zbiornika,
- b szerokość trójkątnej części drugiego zbiornika,
- c szerokość prostopadłościennej części drugiego zbiornika,
- R promień trzeciego zbiornika,
- w głębokość zbiorników,
- $-h_{max}$ maksymalna wysokość słupa wody w zbiornikach,
- $-C_1$ współczynnik wypływu z pierwszego zbiornika,
- $-C_2$ współczynnik wypływu z drugiego zbiornika,
- $-C_3$ współczynnik wypływu z trzeciego zbiornika.

Wszystkie wymiary w powyższym wzorze zostały przedstawione na rys. 1.1.

1.3. Regulacja czasooptymalna

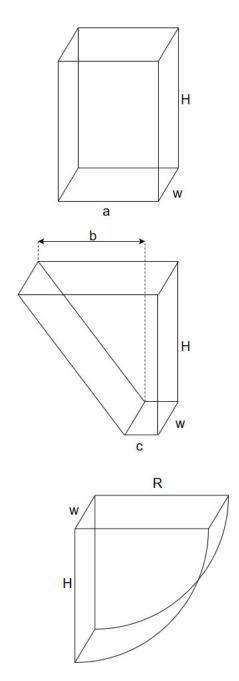
1.3.1. Ogólna definicja zagadnienia

1.3.2. Wyznaczanie sterowania czasooptymalnego

$$\begin{cases} \frac{\partial \psi_{1}}{\partial t} = \psi_{1} \frac{C_{1}}{2aw\sqrt{h_{1}}} - \psi_{2} \frac{C_{1}}{2\sqrt{h_{1}}(cw + \frac{h_{2}}{h_{max}}bw)} \\ \frac{\partial \psi_{2}}{\partial t} = -\psi_{2} \frac{1}{cw + \frac{h_{2}}{h_{max}}bw} \left(\frac{b(C_{1}\sqrt{h_{1}} - C_{2}\sqrt{h_{2}})}{ch_{max} + bh_{2}} - \frac{C_{2}}{2\sqrt{h_{2}}}\right) - \psi_{3} \frac{1}{w\sqrt{h_{3}(2R - h_{3})}} \\ \frac{\partial \psi_{3}}{\partial t} = \psi_{3} \frac{-C_{3}(3R - 2h_{3})}{wh_{3}(2R - h_{3})^{\frac{3}{2}}} \end{cases}$$
(1.4)

Równania sprzężone zestawu zbiorników (przy założeniu przepływu laminarnego) są dane wzorem 1.4.

- 1.3.3. Nieliniowość układu a sterowanie czasooptymalne
- 1.3.4. Numeryczne metody wyznaczania sterowania czasooptymalnego
- 1.4. Regulacja liniowo kwadratowa
- 1.4.1. Ogólna definicja zagadnienia
- 1.4.2. Linearyzacja modelu
- 1.4.3. Wyznaczanie regulatora liniowo kwadratowego
- 1.4.4. Dobór wag w zagadnieniu liniowo kwadratowym



Rys. 1.1. Kształty zbiorników

2. Architektura zaproponowanego rozwiązania

- 2.1. Podział zadań między elementami oprogramowania
- 2.2. Część obliczeniowa ("wyższego poziomu")
- 2.2.1. Wybór pakietu do optymalizacji dynamicznej
- 2.2.2. Opis pakietu Modelica
- 2.2.3. Opis systemu Tango Controls
- 2.2.4. Architektura klasy urządzeń systemu Tango
- 2.2.4.1. Interfejs dla systemu Tango
- 2.2.4.2. Problem dostępności interfejsu
- 2.2.5. Środowisko testowe części obliczeniowej
- 2.3. Część realizująca sterowanie ("niższego poziomu")
- 2.3.1. Pakiet Simulink jako narzędzie realizujące sterowanie
- 2.3.2. Komunikacja z urządzeniem wykonawczym i czujnikami
- 2.4. Komunikacja między elementami oprogramowania

3. Badania symulacyjne

- 3.1. Optymalizacja przy użyciu pakietu JModelica.org
- 3.1.1. Inicjalizacja optymalizacji dynamicznej
- 3.1.2. Dokładność wyznaczania rozwiązania
- 3.2. Symulacja i weryfikacja
- 3.2.1. Przy użyciu pakietu JModelica.org
- 3.2.2. Przy użyciu oprogramowania MATLAB/Simulink

4. Badania eksperymentalne

- 4.1. Porównanie wyników eksperymentalnych z symulacyjnymi
- 4.1.1. Ocena jakości rozwiązania
- 4.2. Badanie wpływu zakłóceń na sterowanie
- 4.2.1. Wpływ czasu dyskretyzacji
- 4.2.2. Wpływ zakłóceń w ruchu sieciowym
- 4.3. Możliwe kierunki dalszego rozwiązania zaproponowanego rozwiązania

Zakończenie

Zakończenie!

Spis rysunków

1.1	Kształty zbiorników																													1	2
-----	---------------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	---	---