

TUGAS AKHIR - TE 141599

DESAIN AUTOTUNING KONTROLER PID BERBASIS ALGORITMA NEURAL-NETWORK UNTUK SISTEM PENGATURAN CASCADELEVEL DAN FLOW LIQUID PADA PLANT COUPLED TANK

Rheza Qashmal Darmawan NRP. 2212 100 160

Dosen Pembimbing Ir. Joko Susila MT., Imam Arifin ST., MT.

JURUSAN TEKNIK ELEKTRO Fakultas Teknologi Industri Institut Teknologi Sepuluh Nopember Surabaya 2016



FINAL PROJECT - TE 141599

DESIGN AUTOTUNING PID CONTROLLER BASED ON NEURAL-NETWORK ALGORITHM FOR CASCADE LEVEL AND FLOW LIQUID CONTROL SYSTEM ON COUPLED TANKS

Rheza Qashmal Darmawan NRP. 2212 100 160

Supervisor Ir. Joko Susila MT. Imam Arifin ST., MT.

DEPARTEMENT OF ELECTRICAL ENGINEERING Faculty of Industrial Technology Sepuluh Nopember Insitute of Technology Surabaya 2016

DESAIN AUTOTUNING KONTROLER PID BERBASIS ALGORITMA NEURAL NETWORK UNTUK SISTEM PENGATURAN CASCADE LEVEL DAN FLOW LIQUID PADA PLANT COUPLED TANKS

TUGAS AKHIR

Diajukan Guna Memenuhi Sebagian Persyaratan Untuk Memperoleh Gelar Sarjana Teknik Pada Bidang Studi Teknik Sistem Pengaturan

Jurusan Teknik Elektro

Institut Teknologi Sepuluh Nopember





Menyetujui:

Dosen Pembimbing I

Dosen Pembimbing II

Ir. Joko Susila, MT. NIP. 19660606199102001 Imam Arifin, ST., MT.

NIP. 197302222002121001

SURABAYA JANAURI, 2016



Desain Autotuning Kontroler PID Berbasis Algoritma Neural-Network Untuk Sistem Pengaturan Cascade Level dan Flow Liquid Pada Plant Coupled Tanks

Rheza Qashmal Darmawan 2212 100 160

Dosen Pembimbing I
Dosen Pembimbing II

: Ir. Joko Susila, MT. : Imam Arifin, ST., MT.

ABSTRAK

Pada industri proses yang melibatkan fluida, suatu fluida akan dipompa dan dialirkan dari satu tangki ke tangki yang lain untuk diolah. Pemindahan cairan dari satu tangki ke tangki yang lain meyebabkan berubahnya level fluida dalam tangki. Dalam pengaturan level, pemindahan cairan biasa disebut sebagai pembebanan pada level. Perubahan beban ini dapat mempengaruhi dari kinerja kontroler... Kontroler yang banyak digunakan di industri proses adalah kontroler PID karena kesederhanaan struktur dan kehandalannya. Pada penerapan kontroler PID, tuning parameter kontroler sering dilakukan dengan prosedur trial and error. Untuk tetap memenuhi spesifikasi kontrol yang diharapkan, maka perlu dilakukan *tuning* ulang parameter kontroler PID. Kontroler PID Neural Network ini didesain untuk dapat melakukan autotuning pada parameter kontroler PID sehingga dapat mengatasi perubahan parameter pada plant dan menjaga performa dari plant. Berdasarkan hasil simulasi, sistem pengaturan level air pada plant coupled tank dengan PID Neural Network lebih baik dengan nilai RMSE 0,044 % daripada kontroler PID dengan nilai RMSE 0.35 %. Pada pengujian beban kontroler PI dengan konfigurasi kontrol cascade mampu memberikan hasil yang lebih baik dengan nilai RMSE 1.13 %.

Kata Kunci: Coupled tanks, kontroler PID, Neural Network

Design Autotuning PID Controller based on Neural-Network Algorithm for Cascade Level and Flow Liquid Control System on Coupled Tanks

Rheza Qashmal Darmawan 2212 100 160

Supervisor I : Ir. Joko Susila., MT. : Imam Arifin ST., MT.

ABSTRACT

In the industrial processes involving fluid, a fluid to be pumped and drained from one tank to another tank for processing. The transfer of liquid from one tank to another led to changes in the liquid level in the tank. In the level control, commonly referred to as the displacement fluid loading level. This load changes may affect the performance of the controller. The main control strategy used is based on the PID controller design because is simple and robustness. In many times the controller tuning is done by trial and error. Plant in the industry can change the parameters that result from changes in the load on the plant. To keep control of who is expected to meet the specifications it is necessary to retuning PID controller parameters. Neural Network PID controller is designed to perform autotuning in PID controller parameters so that it can cope with changes in the parameters of the plant and maintain the performance of the plant. Based on simulation results, level control system on plant coupled tank with PID Neural Network is better with RMSE value 0.044% then controller PID with RMSE value 0.35%. For load disturbance testing controller PID with cascade configuration control able to profit to better result with RMSE value 1.13 %.

Keywords: Coupled tanks, PID Controller, Neural Network

KATA PENGANTAR

Alhamdulillaahi Robbil 'Alamin, terucap syukur kehadirat Allah atas limpahan rahmat dan karuninaya serta sholawat serta salam terhadap Nabi besar Muhammad SAW sehinnga penulis dapat menyelesaikan Tugas Akhir ini yang berjudul "Desain Autotuning Kontroler PID Berbasis Algoritma Neural Network untuk Sistem Pengaturan Cascade Level dan Flow Liquid pada Plant coupled tank" guna memenuhi persyaratan untuk mencapai Gelar Sarjana Teknik pada Bidang Studi Teknik Sistem Pengaturan, Jurusan Teknik Elektro Fakultas Teknologi Industri, Institut Teknologi Sepuluh Nopember (ITS) Surabaya.

Dalam kesempatan ini penulis ingin mengucapkan terimakasih kepada pihak-pihak yang banyak berjasa terutama dalam penyusunan Tugas Akhir ini, yaitu:

- 1. Segenap keluarga besar terutama ibu Dr. Prihat Assih, ayah Agus Dwi Swandaru, dan adik Shabrina Dirmayanti tercinta yang selalu memberi dukungan, semangat, dan doa untuk keberhasilan penulis.
- 2. Bapak Ir. Joko Susila, MT. dan Bapak Imam Arifin, ST., MT. selaku dosen pembimbing yang telah banyak memberikan saran serta bimbingannya.
- 3. Bapak Moh. Abdul Hady ST., MT., selaku asisten dosen yang selalu memberi saran dan semangatnya.
- 4. Seluruh dosen bidang studi Teknik Sistem Pengaturan dan Jurusan Teknik Elektro atas pendidikannya dan ilmunya.
- 5. Seluruh rekan asisten Lab AJ-104 dan atas dukungan, semangat, bantuan, kebersamaan, dan kerjasamanya selama ini.
- 6. Seluruh rekan E-52 atas dukungan, kebersamaan dan kerjasamanya selama ini.
- 7. Serta pihak-pihak yang tidak dapat disebutkan satu persatu atas dukungannya terhadap penulis.

Laporan Tugas Akhir ini masih jauh dari kata sempurna, oleh karena itu penulis mengharapkan kritik dan saran dari pembaca. Semoga buku Tugas Akhir ini dapat memberikan manfaat bagi pembaca sebagai acuan penelitian selanjutnya.

Surabaya, Januari 2016

DAFTAR ISI

PERNY	ATAAN KEASLIAN TUGAS AKHIR	iii
	AR PENGESAHAN	
	AK W	
	4CT	
	PENGANTAR	
	R ISI	
	R GAMBAR	
	R TABEL	
	PENDAHULUAN	
1.1	Latar Belakang	
1.2	Perumusan Masalah	2
1.3	Batasan Masalah	
1.4	Tujuan Penilitian	
1.5	Metodologi	
1.6	Sistematika Penulisan	
1.7	Relevansi	5
BAB 2	SISTEM PENGATURAN PLANT COUPLED TANK	7
2.1	Sistem Pengaturan	7
2.2	Konfigurasi Sistem Pengaturan	8
2.2.1	Single Loop	8
2.2.2	Cascade	
2.3	Coupled Tank	. 11
2.4	Pemodelan Sistem Pengaturan Level Plant Coupled Tank	. 12
2.4.1	Pemodelan Pompa	. 13
2.4.2	Pemodelan Pipa	. 13
2.4.3	Pemodelan Tangki	. 14
2.4.4	Pemodelan Sensor Level	. 18
2.5	Pemodelan Sistem Pengaturan Flow Plant Coupled Tank	. 18
2.5.1	Pemodelan Sensor Flow.	
2.6	Kontroler PID [5]	. 20
2.7	Disturbances [6]	
2.7.1	Load Disturbances	
2.7.2	Measurement Noise	
2.8	Jaringan Syaraf Tiruan (Artificial Neural Network) [7]	
2.8.1	Konsep Dasar Pemodelan Neural Network	. 23
2.8.2	Learning pada Neural Network	. 24

2.9	PID – Neural Network	
BAB 3	PERANCANGAN SISTEM	27
3.1	Gambaran Umum Sistem	27
3.2	Pemodelan Sistem Pengaturan Level Plant Coupled Tank	28
3.2.1	Pemodelan Pompa	
3.2.2	Pemodelan Pipa	
3.2.3	Pemodelan Tangki	
3.2.4	Pemodelan Sensor Level	29
3.2.5	Fungsi Alih Keseluruhan	
3.2.6	Pemodelan Sistem Pengaturan Flow Plant Coupled Tank.	
3.3	Perancangan Kontroler	
3.3.1	Perancangan Kontroler PID dengan Root Locus	
3.3.2	Perancangan Kontroler PID dengan Metode Miluse Viteck	
	<u> </u>	
3.3.3	Perancangan Kontroler PID-Neural Network	
3.4	Perancangan Human Machine Interface (HMI)	
BAB 4	PENGUJIAN DAN ANALISA	
4.1	Simulasi Sistem Tanpa Kontroler	
4.1.1	Respon Closed Loop Proses Level	
4.1.2	Respon Open Loop Proses Flow	
4.2	Simulasi Sistem dengan Kontroler PID	45
4.2.1	Simulasi Pengaturan Level Single loop Variasi Set point	45
4.2.2	Simulasi Pengaturan Level Single Loop Variasi Para	
	Kontroler $(K_p, \tau_i, \text{Dan } \tau_d)$	
4.2.3	Simulasi Sistem Pengaturan Level Single Loop Dengan	
1.2.5	Beban	
4.2.4	Simulasi Sistem Pengaturan Level Single Loop Dengan No	
4.2.5	Simulasi Sistem Pengaturan Flow Single Loop	
4.2.6	Simulasi Sistem Pengaturan Level Konfigurasi Cascade	
4.2.7	Simulasi Sistem Pengaturan Level Konfigurasi Cascade D	
	Diberi Disturbance	
4.3	Simulasi Sistem dengan Kontroler PID Neural-Network	
4.3.1	Simulasi Pengaturan <i>Level</i> Air Pada Tangki 2	
4.3.2	Simulasi Dengan Varaiasi Learning Rate	
4.3.3	Simulasi Sistem <i>Pengaturan Level</i> Dengan Pemberian Bel	ban 57
BAB 5	PENUTUP	
5.1	Kesimpulan	
5.2	Saran	
	AR PUSTAKA	

LAMPIRAN......65

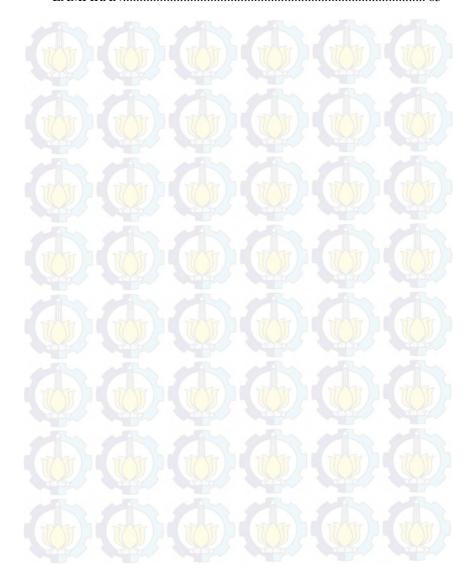


TABLE OF CONTENT

AUTH	IENTICITY	iii
APPR	OVAL SHEET	v
ABST	RAK (CONTROL	vii
ABST	RACT	ix
PREF	ACE	xi
TABL	E OF CONTENT	xiii
ILLUS	STRA <mark>TIO</mark> N	xvi
TABL	ES	xix
CHAP	TER 1 INTRODUCTION	
1.1	Background	1
1.2	Problems	
1.3	Problems Constraints	
1.4	Objectives	
1.5	Methodology	
1.6	Systematics	
1.7	Relevances	
	TER 2 COUPLED TANKS CONTROL SYSTEM	
2.1	Control System	
2.2	Control System Configuration	8
2.2.1	Single loop	
2.2.2	Cascade	
2.3	Coupled Tanks	
2.4	Modelling System Coupled Tanks	
2.4.1	Pump Modelling	
2.4.2	Pipe Modelling	
2.4.3	Tank Modelling	
2.4.4	Sensor Level Modelling	
2.5	Flow Plant Coupled Tanks Modelling	
2.5.1	Sensor Flow Modelling	
2.6	PID Controller	
2.7	Disturbances	
2.7.1	Load Disturbances	
2.7.2	Measurement Noise	
2.8	Artificial Neural Network	
2.8.1	Basic Concept Neural Network Modelling	
2.8.2	Learning in Neural Network	24

2.9	PID – Neural Network	24
CHAPT	ER 3 SYSTEM DESIGN	27
3.1	System Design Preview	27
3.2	System Coupled Tanks Modelling	28
3.2.1	Pump Gain Transfer Function	28
3.2.2	Pipe Transfer Function	28
3.2.3	Tank Transfer Function	28
3.2.4	Sensor Level Transfer Function	29
3.2.5	Transfer function All.	29
3.2.6	Flow Modelling	29
3.3	Design Controller	
3.3.1	Design PID Controller using Root locus	30
3.3.2	Design PID Controller using Miluse Viteckova Method	33
3.3.3	Design PID-Neural Network Controller	
3.4	Design Human Machine Interface (HMI)	
CHAPT	ER 4 EXPERIMENT and ANALYSIS	
4.1	System Simulation without Controller	
4.1.1	Closed Loop Level Process Respon	
4.1.2	Open Loop Flow Process	44
4.2	System Simulation using PID Controller	
4.2.1	Simulation Level Control Single Loop Set point Variation	
4.2.2	Simulation Level Control Single Loop Controller Parame	etei
	Variation $(K_p, \tau_i, dan \tau_d)$	46
4.2.3	Simulation Level Control Single Loop with Disturbance	49
4.2.4	Simulation Level Control Single Loop Noise variation	
4.2.5	Simulation Flow Control System	
4.2.6	Simulation Water Level Control System with Casca	ade
	Configuration	
4.2.7	Simulation Water Level Control System with Casca	ade
	Configuration with noise	52
4.3	System Simulation using PID Neural-Network Controller	
4.3.1	Simulation Water Level Control System	55
4.3.2	Simulation Using Learning Rate Variation	56
4.3.3	System Simulation with Disturbances	57
BAB 5	CONCLUSION and SUGGESTION	61
5.1	Conclusion	61
5.2	Suggestion	
BIBLIO	GRAPHY	63
ENCLO	SURE	65

DAFTAR GAMBAR

Gambar 2.1	Diagram blok sistem pengaturan7
Gambar 2.2	Sistem pengaturan level single loop
Gambar 2.3	Diagram blok sistem pengaturan level single loop9
Gambar 2.4	Diagram blok sistem pengaturan konfigurasi cascade9
Gambar 2.5	Sistem pengaturan level air dengan konfigurasi cascade 10
Gambar 2.6	Model plant coupled tank11
Gambar 2.7	Diagram blok pemodelan sistem pengaturan level12
Gambar 2.8	Alur pemodelan flow
Gambar 2.9	Model sump tank
Gambar 2.10	Diagram blok kontroler PID21
Gambar 2.11	Diagram blok sistem pengaturan dengan disturbance22
Gambar 2.12	Model neuron23
Gambar 2.13	Diagram blok sistem pengaturan dengan kontroler PID
	Neural Network25
Gambar 3.1	Diagram blok sistem pengaturan level plant coupled
	tank27
Gambar 3.2	Root locus dari sistem G ₂ 32
Gambar 3.3	Root <i>locus plant</i> setelah penambahan kontroler PID32
Gambar 3.4	Struktur Neural Network untuk autotuning PID35
Gambar 3.5	Image Navigator pada DSC Module40
Gambar 3.6	HMI dari plant coupled tank41
Gambar 3.7	Program simulasi pengaturan level dengan menggunakan
	Control and Simulation Module42
Gambar 4.1	Respon closed loop sistem43
Gambar 4.2	Respon open loop proses flow44
Gambar 4.3	Respon plant dengan perubahan setpoint
Gambar 4.4	Respon <i>plant</i> dengan variasi nilai K_p untuk sistem G_2 46
Gambar 4.5	Respon <i>plant</i> dengan variasi nilai τ_i untuk sistem G_2 47
Gambar 4.6	Respon <i>plant</i> dengan variasi nilai τ_d untuk sistem G_2 48
Gambar 4.7	Respon <i>plant</i> dengan pemberian beban
Gambar 4.8	Respon <i>plant</i> dengan diberi <i>noise</i> 50
Gambar 4.9	Respon proses <i>flow</i> setelah diberi kontroler51
Gambar 4.10	Respon pengaturan <i>level</i> konfigurasi <i>cascade</i> dibandingkan
	dengan konfigurasi single loop
Gambar 4.11	Diagram blok sistem pengaturan konfigurasi cascade
	dengan disturbance53

Gambar 4.12	Respon dengan <i>disturbance</i> pada pengaturan <i>level</i> dengan konfigurasi <i>cascade</i> dan konfigurasi <i>single loop</i> 53
Gambar 4.13	Efek pemberian beban pada respon <i>plant</i> 54
Gambar 4.14	Respon <i>plant</i> sistem pengaturan <i>level</i> dengan kontroler PID <i>Neural Network</i>
Gambar 4.15	Perubahan parameter kontroler keluaran <i>Neural Network</i>
	Respon plant dengan variasi learning rate57
Gambar 4.17	Simulasi sistem pengaturan <i>level</i> dengan pemberian beban untuk konfigurasi <i>single loop</i> dengan kontroler PID-NN57
Gambar 4.18	Simulasi sistem pengaturan <i>level</i> dengan pemberian beban untuk konfigurasi <i>cascade</i> dengan kontroler PID-NN58
Gambar 4.19	Perubahan parameter kontroler keluaran <i>Neural Network</i> untuk PID <i>Neural Network</i> dengan konfigurasi <i>single loop</i>
Gambar 4.20	Perubahan parameter kontroler keluaran <i>Neural Network</i> untuk PID <i>Neural Network</i> dengan konfigurasi <i>cascade</i> 59

DAFTAR TABEL

Tabel 2.1 Tabel 3.1 Tabel 3.2 Tabel 3.3	Paramater pemodelan plant
Tabel 3.4	Inisiasi weight hidden layer menuju output layer39 Inisiasi weight hidden layer menuju output layer39



BAB 1 PENDAHULUAN

Pada Bab ini berisikan penjelasan awal mengenai penelitian yang akan dilakukan. Penjelasan tersebut meliputi latar belakang masalah, permasalahan yang diangkat, batasan masalah yang digunakan, tujuan dari penelitian ini, sistematika penulisan, penyusunan laporan dan juga relevansi.

1.1 Latar Belakang

Pada industri proses seperti industri *petro-chemical*, pembuatan kertas, dan industri pengolahan air yang melibatkan cairan , suatu cairan akan dipompa dan dialirkan dari satu tangki ke tangki yang lain untuk diolah. Ada beberapa jenis tangki yang banyak digunakan pada industri proses. Ada jenis tangki yang tidak terhubung dengan tangki yang lain (*single tank*) dan ada yang tersusun dari beberapa tangki yang saling berhubungan (*coupled tank*) [1].

Coupled tank digolongkan pada plant dengan sistem Multi Input Multi Output (MIMO) atau proses multivariable. Pengaturan pada plant MIMO lebih sulit dibanding plant dengan sistem Single Input Single Output (SISO). Karena adanya interaksi silang antara variabel masukan dan keluaran, sehingga metode kontrol yang diterapkan pada sistem SISO bisa tidak dapat digunakan secara baik pada sistem MIMO [2].

Pada pengaturan *level* air di *coupled tank*, *level* pada tangki kedua akan dipengaruhi oleh aliran cairan dari tangki pertama. Pemindahan cairan dari satu tangki ke tangki yang lain meyebabkan berubahnya *level* cairan dalam tangki. Dalam pengaturan *level*, pemindahan cairan biasa disebut sebagai pembebanan pada *level*. Perubahan beban ini dapat mempengaruhi dari kinerja kontroler.

Kontroler yang umum digunakan pada industri adalah kontroler PID karena kesederhanaan strukturnya dan kehandalanya [3]. Pada setiap perangkat kontrol di industri seperti *programmable logic controller* (PLC) tersedia kontroler PID dengan tambahan fitur *autotuning* untuk memudahkan operator menjalankan sistem kontrol umpan balik dengan PID.

Tuning parameter kontroler PID dilakukan dengan menyesuaikan nilai proportional gain (Kp), integral time (T_i), derivative time (T_d) agar tercapai spesifikasi yang diinginkan. Pada prakteknya di dunia industri tuning parameter PID sering dilakukan dengan cara trial and error.

Prosedur ini akan memakan banyak waktu dan membutuhkan seorang operator yang handal [4]. Akan tetapi apabila *plant* sering mengalami perubahan beban maka kontroler PID perlu dilakukan *tuning* parameter ulang agar tetap memenuhi spesifikasi kontrol yang diharapkan. Sehingga perlu diterapkan metode *autotuning* parameter kontroler PID yang dapat meminimumkan akan adanya *error* bila *tuning* dilakukan dengan prosedur *trial and error* dan tetap menjaga spesifikasi kontrol yang diharapkan.

Metode autotuning yang akan digunakan adalah penggunaan algoritma cerdas Neural Network. Algoritma Neural Network ini digunakan untuk mempelajari perubahan beban pada plant dan akan melakukan tuning parameter kontroler PID secara otomatis selama proses berlangsung sehingga dapat memenuhi spesifikasi kontrol yang diinginkan.

1.2 Perumusan Masalah

Permasalahan yang sering muncul adalah perubahan parameter plant akan menyebabkan performa kontroler PID tidak sesuai dengan kondisi parameter mula-mula. Untuk mememuhi spesifikasi kontroler yang diinginkan pada setiap nilai parameter plant, maka parameter kontroler PID harus dilakukan tuning ulang setiap kali terjadi perubahan plant. Pada prakteknya tuning parameter kontroler PID sering dilakukan dengan cara trial and error, akan tetapi cara tersebut memiliki resiko cukup tinggi yang dapat berdampak pada plant apabila error dalam melakukan tuning parameter, dan juga prosedur ini akan memakan banyak waktu dan membutuhkan operator yang handal atau telah berpengalaman. Sehingga diperlukan suatu metode autotuning parameter kontroler PID yang dapat memperbarui parameter kontroler PID untuk tetap menjaga spesifikasi kontrol sesuai dengan yang diharapkan

1.3 Batasan Masalah

Plant coupled tank merupakan plant dengan dua tangki atau lebih yang bisa digolongkan pada plant MIMO, SISO atau SIMO. Pada tugas akhir ini yang akan dibahas adalah mengenai pengaturan level dengan Sistem SISO. Implemantasi kontroler pada simulator plant yang dibuat pada LabVIEW, belum hingga ke implementasi pada plant real. Pengendalian level air diterapakan pada tangki dua dari plant coupled tank. Dalam pengujian noise pada sistem pengaturan level coupled tankini digunakan Additive White Gaussian Noise (AWGN).

1.4 Tujuan Penilitian

Penerapan metode *autotuning* kontroler PID menggunakan algoritma cerdas *Neural Network* untuk sistem pengaturan *level* pada simulator *plant coupled tank* dan membandingkan unjuk kerjanya dengan kontroler PID konvensional.

1.5 Metodologi

Dalam melaksanakan penilitian ini, dilakukan melalui beberapa tahapan yang dilalui diantaranya:

- 1. Studi Literatur
 - Studi literatur ini dilakukan untuk mengenal topik penelitian dengan baik. Studi literatur ini meliputi mencari dan mempelajari literatur, buku-buku, dan *paper* yang relevan dengan penelitian ini mengenai materi sistem pengaturan pada *plant coupled tank*, sistem pengaturan *cascade*, jaringan syaraf tiruan (*Artificial Neural Network*), kontroler PID, dan PID *Neural Network*.
- 2. Pemodelan Plant

Pada penelitian ini *plant* yang digunakan adalah simulator *plant* coupled tank yang dibangun pada perangkat lunak LabVIEW, sehingga dibutuhkan model untuk dapat memberikan gambaran dari *real system.* Pemodelan *plant* ini dilakukan dengan menurunkan persamaan matematis dari *plant coupled tank.*

- 3. Perancangan Kontroler
 - Berdasarkan model *plant* yang telah didapat, kemudian model tersebut diuji tanpa kontroler. Dari permasalahan yang muncul dari hasil pengujian tanpa kontroler tersebut maka akan dirancang kontroler sesuai dengan spesifikasi respon yang diinginkan. Metode kontroler yang akan digunakan adalah kontroler PID dengan perhitungan gain $(K_p, \tau_i, dan \tau_d)$ menggunakan metode *root locus* dan PID *Neural Network* dengan algoritma pembelajaran *Backpropagation*.
- 4. Simulasi
 - Hasil pemodelan sistem dan perancangan kontroler disimulasikan terlebih dahulu sebelum diimplementasikan dengan menggunakan bantuan perangkat lunak simulasi.
- Implemantasi
 Hasil simulasi yang didapat kemudian diimplementasikan pada simulator *plant coupled tank*. Hasil implementasi ini kemudian

dianalisa sesuai dengan teori yang digunakan. Dari hasil analisa tersebut kemudian bisa didapatkan mengenai kesimpulan dari Tugas Akhir ini

6. Penulisan Buku Tugas Akhir

Penulisan buku Tugas Akhir ini dilakukan sebagai dokumentasi dari hasil penelitian yang dilakukan. Penulisan buku ini berupa laporan ilmiah yang mencakup semua proses pengerjaan penelitian ini

1.6 Sistematika Penulisan

Secara keseluruhan, sistematika penulisan Tugas Akhir ini dibagi menjadi lima bab dengan sistematika sebagai berikut:

BAB 1 : PENDAHULUAN

Bab ini meliputi latar belakang, perumusan masalah, batasan masalah, tujuan penelitian, sistematika laporan, dan relevansi penulisan Tugas Akhir

BAB 2 : SISTEM PENGATURAN PLANT COUPLED

TANK

Teori dasar yang digunakan sebagai pendukung dalam penelitian ini akan dibahas pada BAB 2 ini diantaranya plant coupled tank, kontroler PID, dan PID –Neural Network

BAB 3 : PERANCANGAN SISTEM

Tahapan-tahapan dalam perancangan sistem yang meliputi desain dan perancangan kontroler PID dan *autotuning* PID dengan *Neural Network* berdasarkan teori pada BAB 2. Selain itu dibahas juga mengenai tahapan algoritma kontrol yang dibuat.

BAB 4 : HASIL PENGUJIAN DAN ANALISA

Pelaporan data hasil simulasi disertai dengan analisis mengenai hasil yang didapatkan dari pengujian sistem

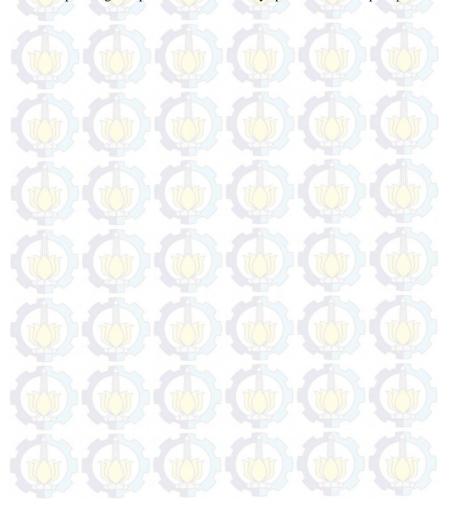
yang <mark>dilak</mark>ukan

BAB 5 : KESIMPULAN DAN SARAN

Penulisan kesimpulan berdasarkan data yang telah diambil dan dianalisa. Selain itu juga disertakan saran mengenai kekurangan dari penelitian ini dan rencana riset selanjutnya yang bisa dikembangkan.

1.7 Relevansi

Manfaat yang didapat dari penelitian ini nantinya diharapkan kotroler PID dengan *autotuning* menggunakan *Neural Network* mampu diterapkan pada *plant coupled tank* atau pengaturan proses lainnya dan mampu mengatasi permasalahan khususnya perubahan beban pada *plant*.



BAB 2 SISTEM PENGATURAN *PLANT COUPLED TANK*

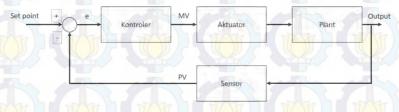
Kegiatan peneilitian dan perancangan merupakan hasil mengkaji teori-teori yang sudah ada sebelumnya. Seluruh teori yang digunakan kemudian disajikan untuk memperkuat argumen penulis dalam penelitian ini.

Pada Bab ini, berisi tentang teori penunjang dari berbagai pustaka atau literatur seperti buku dan paper yang mendukung peneltian ini. Teori penunjang pada Bab ini meliputi plant coupled tank, Neural Network, kontroler PID, dan kontroler PID-Neural Network.

2.1 Sistem Pengaturan

Sistem merupakan sekumpulan perangkat yang saling bekerja sama untuk mencapai tujuan tertentu. Pengaturan adalah sebuah metode untuk membuat nilai suatu variabel mencapai nilai tertentu yang kita inginkan. Contohnya menjaga ketinggian *level* air pada tangki pada ketinggian 50 cm. Secara umum, maka sistem pengaturan adalah sekumpulan perangkat atau elemen yang saling bekerja sama untuk mencapai objektif pengaturan atau kontrol sesuai dengan yang kita kehendaki.

Sistem pengaturan terdiri dari beberapa elemen yang dapat dijelaskan lebih detail menggunakan diagram blok seperti pada Gambar 2.1.



Gambar 2.1 Diagram blok sistem pengaturan

Elemen utama pada sistem pengaturan sesuai dengan diagram blok pada Gambar 2.1 adalah *plant*, kontroler, aktuator, dan sensor. *Plant* merupakan elemen yang dikendalikan nilai keluarannya. Kontroler adalah yang bertugas mengendalikan keluaran dari *plant* dan memperbaiki performa dari suatu sistem pengaturan. Aktuator atau biasa disebut *final*

control element adalah perangkat yang berhubungan langsung dengan plant. Sensor berfungsi untuk membaca nilai keluaran dari plant.

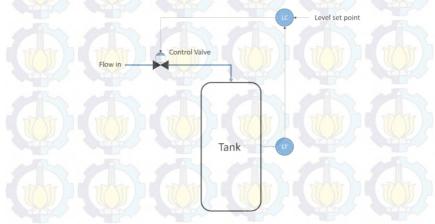
Pada sistem pegaturan ada tiga parameter nilai yaitu set point atau set value (SV), manipulated value (MV), dan process value (PV). Set point merupakan nilai dari keluaran proses atau plant yang kita kehendaki. Manipulated value (MV) atau biasa disebut dengan sinyal kontrol merupakan keluaran dari kontroler, sedangkan process value (PV) merupakan hasil pembacaan dari sensor terhadap nilai keluaran dari plant.

2.2 Konfigurasi Sistem Pengaturan

Sistem pengaturan yang ada pada Gambar 2.1 digambarkan sebagai closed loop system dikarenakan adaya umpan balik dari plant menuju kontroler. Keputusan pemilihan konfigurasi ini bertujuan untuk objektif kontrol dapat terpenuhi sesuai dengan spesifikasi yang dikehendaki. Konfigurasi closed loop system yang sering dijumpai adalah single loop dan cascade.

2.2.1 Single Loop

Konfigurasi *single loop* merupakan konfigurasi sistem kendali paling sederhana dimana hanya terdapat satu buah *loop* dengan satu kontroler untuk memenuhi objektif kontrol. Diagram blok dari sistem pengaturan dengan konfigurasi *single loop* ini sama seperti pada Gambar 2.1. Contoh implementasi dari konfigurasi ini seperti pada Gambar 2.2



Gambar 2.2 Sistem pengaturan level single loop

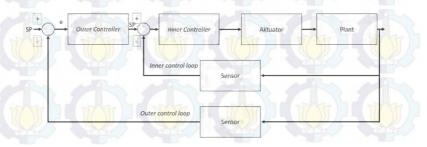
Sesuai dengan diagram blok pada Gambar 2.1 yang bertindak sebagai *plant* adalah tangki dengan proses yang dikendalikan adalah ketinggian air pada tangki, sebagai kontroler adalah *level controler*, *pneumatic control valve* berfungsi sebagai aktuator atau *final control element*, dan *level transmitter* berfungsi sebagai sensor. Apabila direpresentasikan dalam diagram blok maka seperti pada Gambar 2.3.



Gambar 2.3 Diagram blok sistem pengaturan level single loop

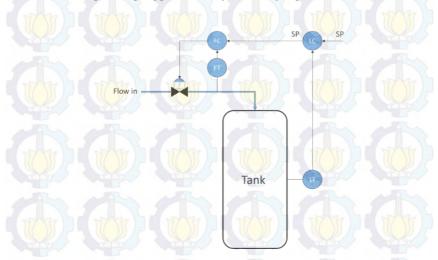
2.2.2 Cascade

Struktur sistem pengaturan cascade atau biasa disebut juga dengan master-slave controller, terdiri atas dua atau lebih loop kontrol yang saling berinteraksi dengan diagram blok seperti pada Gambar 2.4. Proses yang berjalan lebih cepat dijadikan sebagai inner loop, sedangkan untuk proses yang berjalan lebih lambat sebagai outer loop. Dalam sistem pengaturan konfigurasi cascade ini terdapat dua kontroler yang digunakan yaitu inner controller dan outer controller, dimana outer controller memberikan set point pada inner controller, dua buah sensor atau measurement device untuk mengukur dua variabel proses yang berbeda, dan hanya satu aktuator atau final control element yang digunakan.



Gambar 2.4 Diagram blok sistem pengaturan konfigurasi cascade

Salah satu contoh implemantasi dari konfigurasi ini adalah pengaturan *level* seperti pada Gambar 2.5. Proses pengendalian *level* rentan mengalami gangguan akibat *flow rate* yang tidak konstan.



Gambar 2.5 Sistem pengaturan level air dengan konfigurasi cascade

Pada proses pengendalian level air ini yang bertindak sebagai inner loop adalah proses flow karena memiliki respon yang lebih cepat daripada proses level, sehingga proses level ditempatkan pada outer loop Kontroler dari proses level ini akan memberikan set point kepada kontroler proses flow yang ditempatkan pada inner loop. Dari Gambar 2.5 dapat dilihat bahwa aktuator atau final control element yang digunakan hanya satu yaitu pneumatic control valve untuk mengatur laju aliran air yang masuk ke tangki. Untuk sensor digunakan dua jenis yang berbeda yaitu level transmitter yang ditempatkan pada outer loop dan flow transmitter yang ditempatkan pada inner loop.

Konfigurasi *cascade* ini memiliki beberapa kelebihan dibanding dengan *single loop* yaitu:

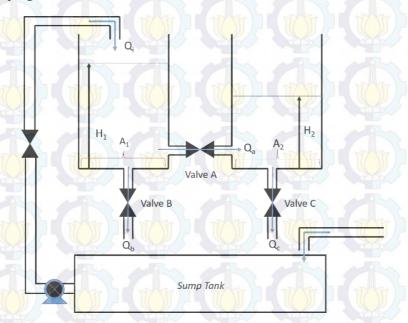
- 1) Mampu meredam *disturbance* yang terjadi pada *inner loop* sehingga tidak berakibat pada *outer loop*
- 2) Mampu mengkompensasi efek non-linear aktuator pada *inner loop* sehingga bisa didapatkan respon yang linear pada *outer loop*

Pada konfigurasi *cascade* ini juga memiliki beberapa kelemahan dibanding dengan konfigurasi *single loop* yaitu:

- 1) Membutuhkan tambahan sensor atau *measurement device* untuk bekerja
- Adanya kontroler tambahan yang perlu di tuning parameter kontrolernya
- 3) Strategi kontrol yang diterapkan lebih kompleks.

2.3 Coupled Tank

Plant coupled tank merupakan tangki dengan konfigurasi dua tangki atau lebih yang saling berhubungan dengan sebuah pipa atau saluran air seperti pada Gambar 2.6. Adanya hubungan antara tangki ini membuat level cairan pada setiap tangki saling berinteraksi atau berhubungan. Konfigurasi tangki seperti ini banyak digunakan pada industri proses seperti industri petro-chemical, pembuatan kertas, dan industri pengolahan air.



Gambar 2.6 Model plant coupled tank

Level cairan pada tangki pertama ditunjukkan sebagai H₁ dan H₂ untuk level tangki kedua. Flow cairan yang masuk pada tangki dilambangkan sebagai Q_i. Untuk flow cairan yang keluar dari tangki ditunjukkan sebagai Q_b untuk tangki pertama, Q_c tangki kedua, dan Q_a sebagai flow interaksi antara tangki pertama dan tangki kedua. Sistem coupled tank dapat dikonfigurasikan sebagai sistem Single Input Single Output (SISO), Multi Input Multi Output (MIMO), atau Single Input Multi Output (SIMO) berdasarkan manipulasi masukan pada pompa dan daerah kerja dari rotary valve yang terdapat pada plant coupled tank. Jika berdasar model pada Gambar 2.1 maka plant ini bisa digolongkan sebagai sistem SIMO karena hanya memiliki satu masukan berupa aliran masuk air pada tangki satu dan untuk keluaran adalah level pada kedua tangki.

2.4 Pemodelan Sistem Pengaturan Level Plant Coupled Tank

Sistem yang akan dirancang adalah sistem pengaturan *level* dengan konfigurasi SISO yaitu pengaturan *level* pada tangki ke dua, dengan ditunjukkan masukan berupa tegangan pada pompa air untuk memberi aliran air masuk ke tangki dan keluaran berupa *level* air pada tangki satu atau dua. Model dari *plant coupled tank* seperti pada Gambar 2.6.

Proses pemodelan dimulai dari pemodelan pompa, pipa, tangki pada *plant coupled tank*, dan sensor yang digunakan seperti pada Gambar 2.7.



Gambar 2.7 Diagram blok pemodelan sistem pengaturan level

Parameter yang digunakan pada pemodelan sistem pengaturan *level* ini dapat dilihat pada Tabel 2.1. Dalam pemodelan suatu sistem diperlukan juga untuk mengetahui karakteristik dari komponen setiap penyusun sistem. Sebagai contoh pada pompa perlu diketahui berapa tegangan maksimal kerja pompa, cara kerja dari pompa. Dengan diketahui dengan detail mengenai karakteristik dari sistem maka model matematis yang akan dibuat bisa lebih akurat dan juga dalam *real* sistem maka akan

diketahui permasalahan yang timbul apabila ada karakteristik dari setiap komponen yang diabaikan.

Tabel 2.1 Paramater pemodelan plant

Simbol	Keterangan	Satuan
Q_i	Debit air yang masuk ke tangki	cm^3/s
Q_a,Q_c	Debit air yang keluar dari tangki 1 dan 2	cm ³ /s
Q_b	Debit air yang keluar dari tangki 1 menuju tangki 2	cm^3/s
H_1, H_2	Ketinggian air dalam tangki 1 dan 2	cm
A_1, A_2	Luas alas tangki	cm ²
a	Diameter pipa	cm
R	Resistansi control valve	s/cm ²
L	Panjang pipa	cm
C	Kapasitansi tangki	cm ²

2.4.1 Pemodelan Pompa

Pompa yang digunakan dalam sistem ini adalah pompa DC dengan rentang masukan tegangan 0-10 V dan debit air keluar dengan rentang 0-3.5 l/menit. Dari pemodelan ini akan didapatkan nilai penguatan yang dilambangkan dengan K_1 . K_1 dirumuskan dengan debit air keluar dari pompa terhadap masukan berupa tegangan seperti pada Persamaan (2.1)

$$K_1 = \frac{\text{Rentang debit air yang keluar dari pompa } (\text{cm}^3/\text{s})}{\text{Rentang tegangan masukan } (V)}$$
(2.1)

2.4.2 Pemodelan Pipa

Pemodelan pipa pada sistem pengaturan level ini untuk mencari tahu besarnya waktu tunda yang dilambangkan dengan θ yang diakibatkan volume pipa yang digunakan. Semakin besar volume pipa maka aliran air dari pompa menuju ke tangki akan semakin lama sehingga waktu tunda dalam sistem juga semakin besar. Hubungan waktu tunda dengan panjang pipa dapat dirumuskan pada Persamaan (2.2)

$$\theta = \frac{\text{Volume pipa (cm}^3)}{\text{Debit air yang masuk ke pipa (cm}^3/\text{s)}}$$
(2.2)

2.4.3 Pemodelan Tangki

Konfigurasi tangki pada plant coupled tank ini merupakan tangki yang saling berhubungan. Parameter utama dalam sistem tangki air adalah kapasitansi tangki dan resistansi jalur pembuangan. Kapasitansi tangki ini mirip seperti pada kapasitor. Yaitu ketika proses pengisian air pada tangki mirip dengan proses charge, dan ketika pembuangan air seperti proses discharge pada kapasitor. Resistansi ini didefinisikan sebagai hambatan pada saat proses pembuangan air dikarenakan debit air yang keluar dipengaruhi oleh bukaan dari valve.

Pemodelan matematis pada tangki ini berdasarkan hukum kesetimbangan massa seperti pada Persamaan (2.3)

$$Q = Q_{in} - Q_{out} \tag{2.3}$$

Berdasarkan Persamaan (2.3) maka perubahan *level* air pada tangki 1 dan tangki 2 di *plant coupled tank* seperti pada Persamaan (2.4) dan Persamaan (2.6).

$$C_1 \frac{dh_1}{dt} = Q_i - Q_a - Q_b$$
 (2.4)

$$C_2 \frac{dh_2}{dt} = Q_a - Q_c \tag{2.5}$$

Dimana C_1 , C_2 adalah efek kapasitansi pada tangki. Kapasitansi suatu tangki sama dengan luas permukaan penampang tangki. Tangki yang dimodelkan ini memiliki bentuk alas yaitu persegi dengan ukuran sisinya 17 cm. Sehingga didapat parameter untuk C_1 , C_2 seperti pada Persamaan (2.6). Dimana A merupakan luas penanpang dari tangki.

$$C = \frac{\text{Perubahan volume air (cm}^3)}{\text{Perubahan ketinggian air (cm)}} = A = s^2$$
(2.6)

Untuk R_1 R_2 dan R_3 didefinisikan sebagai resistansi atau hambatan saat terjadi proses pembuangan air melalui *control valve*. Hal ini dikarenakan debit air yang keluar bergantung pada bukaan dari *control valve*. Persamaan untuk R_1 , R_2 dan R_3 ini seperti pada Persamaan (2.7)

$$R = \frac{\text{Perubahan ketinggian air (cm}^3)}{\text{Perubahan debit air yang keluar (cm}^3/\text{s})}$$
(2.7)

Dari Persamaan (2.7) dapat diketahui debit air yang keluar seperti pada Persamaan (2.8)

$$Q_0 = \frac{h_0}{R}$$
 (2.8)

Dari Persamaan (2.8) didapat persamaan untuk masing-masing debit air yang keluar dari setiap tangki seperti pada Persamaan (2.9), (2.10), dan (2.11)

$$Q_a = \frac{h_1 - h_2}{R_1}$$
 (2.9)

$$Q_c = \frac{h_2}{R_2} \tag{2.10}$$

$$Q_b = \frac{h_1}{R_3}$$
 (2.11)

Kemudian disubtitusikan Persamaan (2.9), (2.10) dan (2.11) pada Persamaan (2.4) dan (2.5) sehingga didapat Persamaan seperti pada Persamaan (2.12) dan (2.13)

$$C_1 \frac{dh_1}{dt} + \frac{h_1}{R_1} + \frac{h_1}{R_3} = Q_i + \frac{h_2}{R_1}$$
 (2.12)

$$C_2 \frac{dh_2}{dt} + \frac{h_2}{R_1} + \frac{h_2}{R_2} = \frac{h_1}{R_1}$$
 (2.13)

Dari Persamaan (2.12) dan (2.13) kemudian dilakukan Transformasi *Laplace* sehingga diperoleh Persamaan (2.14) dan (2.15)

$$\left(C_{1}s + \frac{1}{R_{1}} + \frac{1}{R_{3}}\right)H_{1}(s) = Q_{i}(s) + \frac{1}{R_{1}}H_{2}(s)$$
(2.14)

$$\left(C_{2}s + \frac{1}{R_{1}} + \frac{1}{R_{2}}\right)H_{2}(s) = \frac{1}{R_{1}}H_{1}(s)$$
(2.15)

Dari Persamaan (2.14) diperoleh persamaan untuk $H_1(s)$ seperti pada Persamaan (2.16)

$$H_1(s) = \frac{Q_i(s) + \frac{1}{R_1} H_2(s)}{C_1 s + \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3}}$$
(2.16)

Dari Persamaan (2.16) disubtitusikan ke Persamaan (2.15) sehingga diperoleh Persamaan (2.17)

$$\left(C_{2}s + \frac{1}{R_{1}} + \frac{1}{R_{2}}\right)H_{2}(s) = \frac{1}{R_{1}} \left(\frac{Q_{i}(s) + \frac{1}{R_{1}}H_{2}(s)}{C_{1}s + \frac{1}{R_{1}} + \frac{1}{R_{3}}}\right)$$
(2.17)

Kemudian dilakukan perhitungan dari Persamaan (2.17) didapatkan Persamaan (2.18), (2.19), dan (2.20)

$$\left(R_{1}C_{2}s + 1 + \frac{R_{1}}{R_{2}}\right)H_{2}(s) = \frac{Q_{i}(s) + \frac{1}{R_{1}}H_{2}(s)}{C_{1}s + \frac{1}{R_{1}} + \frac{1}{R_{3}}}$$
(2.18)

$$(C_1s + \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3})\left(R_1C_2s + 1 + \frac{R_1}{R_2}\right)H_2(s) = Q_i(s) + \frac{1}{R_1}H_2s$$
 (2.19)

$$(R_1C_1C_2s^2 + C_1s + \frac{R_1}{R_2}C_1s + C_2s + \frac{R_1}{R_3}C_2s + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_2} + \frac{R_1}{R_2R_3})H_2(s) = Q_i(s)$$

(2,20)

Dari Persamaan (2.20) diperoleh persamaan fungsi alih antara $H_2(s)$ dan $Q_i(s)$ seperti pada Persamaan (2.21)

$$\frac{H_2(s)}{Q_i(s)} = \frac{1}{R_1 C_1 C_2 s^2 + \left(C_1 + \frac{R_1}{R_2} C_1 + C_2 + \frac{R_1}{R_3} C_2\right) s + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_2} + \frac{R_1}{R_2 R_3}}$$

.....(2.21)

Untuk pemodelan *level* air pada tangki 1, maka diperoleh Persamaan untuk $H_2(s)$ seperti pada Persamaan (2.22)

$$H_2(s) = \left(R_1 C_1 s + 1 + \frac{R_1}{R_3}\right) H_1(s) - R_1 Q_i(s) a$$
 (2.22)

Dari Persamaan (2.22) ini kemudian disubtitusi ke Persamaan (2.15) sehingga didapatkan Persamaan (2.23). Dengan melakukan perhitungan pada Persamaan (2.23) maka bisa didapatkan Persamaan (2.24) mengenai hubungan antara H₁ yaitu lever air pada tangki satu dengan Q_i, aliran masuk air ke tangki satu.

$$\left(C_2s + \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}\right) \left(\left(R_1C_1s + 1 + \frac{R_1}{R_3}\right)H_1(s) - R_1Q_i(s)\right) = \frac{1}{R_1}H_1(s) \quad (2.23)$$

$$\left(R_{1}C_{1}C_{2}s^{2} + C_{1}s + \frac{R_{1}}{R_{2}}C_{1}s + C_{2}s + \frac{R_{1}}{R_{3}}C_{2}s + \frac{1}{R_{2}} + \frac{1}{R_{2}} + \frac{R_{1}}{R_{2}R_{3}}\right)H_{1}(s) = \left(R_{1}C_{2}s + 1 + \frac{R_{1}}{R_{2}}\right)Q_{i}(s)$$

.....(2.24)

Didapat fungsi alih untuk pemodelan level air tangki 1 seperti pada Persamaan (2.25)

$$\frac{H_1(s)}{Q_i(s)} = \frac{R_1 C_2 s + \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right)}{R_1 C_1 C_2 s^2 + \left(C_1 + \frac{R_1}{R_2} C_1 + C_2 + \frac{R_1}{R_3} C_2\right) s + \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} + \frac{R_1}{R_2 R_3}\right)}$$

.....(2.25)

2.4.4 Pemodelan Sensor Level

Sensor *level* yang akan dimodelkan ini bertipe *floating* dengan keluaran dari sensor berupa tegangan dengan rentang 0 – 10 V dan rentang ketinggian antara 0-18 cm. Dari pemodelan ini akan didapat nilai *gain* / penguatan K₂. K₂ dirumuskan berupa perbandingan rentang kerja dari pompa terhadap masukan berupa tegangan seperti pada Persamaan (2.26)

$$K_2 = \frac{\text{Rentang tegangan keluaran } (V)}{\text{Rentang ketinggian air dalam tangki } (cm)}$$
 (2.26)

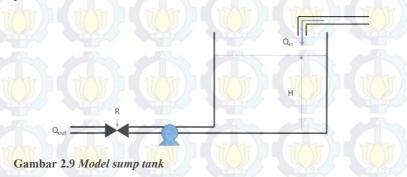
2.5 Pemodelan Sistem Pengaturan Flow Plant Coupled Tank

Konfigurasi kontrol yang digunakan pada penelitian ini adalah konfigurasi *cascade* antara proses *level* dan *flow*. Proses *flow* ini dimodelkan sesuai dengan alur seperti pada Gambar 2.8. Proses pemodelan dimulai dari pemodelan *flow* yang keluar dari tangki *sump tank*, pemodelan pompa, pipa, dan sensor *flow*.



Gambar 2.8 Alur pemodelan flow

Pemodelan matematis *flow* ini diturunkan dari model *sump tank* pada Gambar 2.9



Dari model *sump tank* ini didapat persamaan matematis *plant* seperti pada Persamaan (2.27)

$$C dh = (q_i - q_o) dt$$
 (2.27)

Dari Persamaan 2.27 dapat diturunkan persamaan dari h seperti pada Persamaan 2.28

$$h = q_o.R \tag{2.28}$$

Kemudian dari Persamaan (2.28) ini disubtitusikan ke Persamaan (2.27) seperti pada Persamaan (2.29). Dari Persamaan (2.29) ini kemudian di transformasi *Laplace* sehingga didapatkan Persamaan (2.30)

$$RC\frac{dq_0}{dt} + q_0 = q_i \tag{2.29}$$

$$(RC s + 1)Q_o = Q_i$$
 (2.30)

Dari Persamaan (2.30) kemudian didapatkan persamaan fungsi alih untuk *flow* seperti pada Persamaan (2.31)

$$\frac{Q_o}{Q_i} = \frac{1}{RC \ s + 1} \tag{2.31}$$

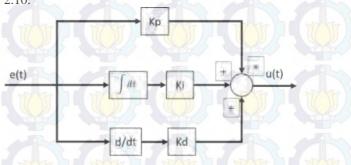
2.5.1 Pemodelan Sensor Flow

Elemen terakhir yang perlu dimodelkan sesuai alur pemodelan pada Gambar 2.3 adalah sensor flow. Sensor flow ini memiliki rentang pembacaan flow 0 – 3.5 ltr/menit dengan rentang keluaran 0-10 V. Satuan dari pembacaan flow ini dirubah kedalam satuan cm^3/s . Pemodelan untuk sensor flow ini seperti pada Persamaan (2.32)

$$K_3 = \frac{\text{Rentang tegangan keluaran sensor}(V)}{\text{Rentang flow air } (cm^3/s)}$$
 (2.32)

2.6 Kontroler PID [5]

Kontroler PID merupakan salah satu jenis kontroler konvensional yang terbukti handal dan banyak digunakan di industri. Sebagai contoh di Jepang, sekitar 84% dari proses industri menggunakan kontroler PID [6]. Kesederhanaan struktur kontroler PID juga menjadi salah satu alasan mengapa kontroler ini sangat mudah diimplementasikan di mana saja. Kontroler PID memiliki tiga komponen penyusun utama yaitu konstanta proporsional yang dilambangkan dengan K_p , konstanta waktu integral dengan τ_i , dan konstanta waktu differensial dengan τ_d seperti pada Gambar 2.10.



Gambar 2.10 Diagram blok kontroler PID

Dalam persamaan matematis, keluaran dari kontroler PID dapat dirumuskan pada Persamaan (2.33).

$$u(t) = K_p \left[e(t) + \frac{1}{\tau_i} \int_0^t e(t)dt + \tau_d \frac{d(e(t))}{dt} \right]$$
 (2.33)

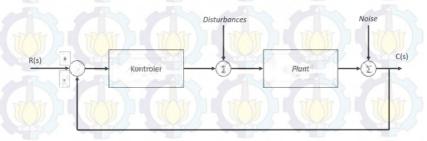
Ketiga konstanta tersebut yang kemudian disebut dengan parameter kontroler PID. Kelebihan dari kontroler PID salah satunya adalah menghilangkan kesalahan keadaan tunak yang belum bisa diatasi apabila hanya menggunakan kontroler proporsional.

Performa kontroler PID sangat ditentukan oleh nilai parameter PID. Untuk memenuhi spesifikasi sistem pengaturan yang diharapkan, parameter PID harus dihitung terlebih dahulu. Ada berbagai macam

metode perhitungan nilai parameter PID, yaitu metode analitis, Zieger Nichols, Cohen-Coon, dan lain sebagainya.

2.7 Disturbances [6]

Dalam sistem pengaturan selalu terdapat gangguan yang dapat mengakibatkan respon dari sistem berubah dari nilai yang diinginkan. Gangguan pada sistem pengaturan in dibedakan menjadi tiga yaitu, perubahan setpoint (y_{sp}) , gangguan pembebanan (l), dan noise pengukuran (n). Diagram blok dari sistem pengaturan dengan adanya disturbances dan measurement noise seperti pada Gambar 2.11.



Gambar 2.11 Diagram blok sistem pengaturan dengan disturbances

2.7.1 Load Disturbances

Gangguan berupa beban biasanya didominasi gangguan berfrekuensi rendah. Seperti contoh adalah pengaturan kecepatan pada mobil yang bebannya berupa gaya gravitasi yang disebabkan oleh perubahan kemiringan jalan. Gangguan ini berubah secara perlahan dikarenakan perubahan kemiringan jalan berubah secara lambat ketika kita mengendarai mobil. Sinyal step dan *ramp* banyak digunakan pada simulasi atau *prototype* sebagai gangguan beban.

2.7.2 Measurement Noise

Berdasarkan pengertiannya, noise merupakan komponen yang tidak diinginkan pada sinyal atau variabel. Measurument noise dapat merusak informasi mengenai variabel proses yang dikirim oleh sensor yang terdapat pada plant. Gangguan berupa measurement noise biasanya didominasi gangguan berfrekuensi tinggi. Rata-rata nilai dari daya spectral noise ini biasanya nol, jika tidak maka sensor dapat mengirimkan sinyal informasi yang salah atau tidak akurat sehingga menyulitkan

pengaturan pada proses atau *plant*. Salah satu contoh *noise* adalah *Additive White Gaussian Noise* (AWGN)

Noise AWGN merupakan noise yang pasti terjadi dalam jaringan nirkabel manapun, memiliki sifat-sifat additive, white, dan Gaussian. Sifat additive artinya noise ini dijumlahkan dengan sinyal, sifat white artinya noise tidak bergantung pada frekuensi operasi sistem dan memiliki rapat daya yang konstan, dan sifat Gaussian artinya besarnya tegangan noise memiliki rapat peluang terdistribusi Gaussian.

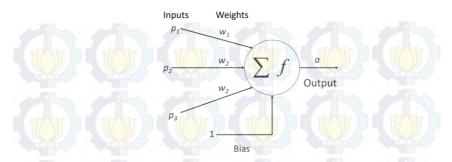
2.8 Jaringan Syaraf Tiruan (*Artific<mark>ial N</mark>eural Network*) [7]

Artificial Neural Network dimulai ketika tahun 1940-an para ilmuwan menemukan bahwa psikologi otak manusia sama dengan mode pemrosesan yang dilakukan oleh komputer. Tahun 1943 McCulloch dan Pitts memperkenalkan model Neural Network untuk pertama kalinya. Pada tahun 1954 Farley dan Clark yang pertama kali berhasil menjalankan simulasi komputer Neural Network, kemudian pada tahun 1958 Frank Rossenblat mengembangkan konsep dasar tentang perceptrons untuk klasifikasi pola.

Artificial Neural Network bekerja menurut prinsip kerja jaringan syaraf manusia. Sebuah neuron mendapatkan masukan dari dendrit dan memberikan keluaran melalui akson. Informasi masuk kedalam syaraf melalui dendrit. Dendrit ini bertugas mengumpulkan informasi dan meneruskannya ke badan sel. Pada badan sel, informasi yang telah dikumpulkan diolah dengan proses tertentu dan menghasilkan sinyal keluaran. Keluaran dari badan sel diteruskan ke sel syaraf berikutnya melalui akson. Akson ini akan terhubung dengan dendrit sel syaraf berikutya. Sambungan akson sel syaraf satu dengan dendrit sel syaraf lainnya disebut sinapsis. Kekuatan sambungan pada sinapsis menentukan seberapa besar informasi yang diteruskan oleh sel syaraf sebelumnya dapat diterima oleh sel syaraf berikutnya, yang kemudian disebut dengan bobot.

2.8.1 Konsep Dasar Pemodelan Neural Network

Tiruan neuron dalam struktur *Neural Network* adalah sebagai elemen proses yang dapat berfungsi seperti halnya sebuah neuron. Model dari neuron pada *Neural Network* ini seperti pada Gambar 2.12, dimana p_i merupakan masukan pada neuron dan w_i merupakan bobot atau weight. Sinyal masukan p_i ini akan dikalikan dengan nilai w_i . Nilai keluaran dari neuron ini dapat dirumuskan seperti pada Persamaan (2.34)



Gambar 2.12 Model neuron

$$a = f(z) = f\left(\left(\sum_{i=1}^{n} p_i w_i\right) - \theta\right)$$
 (2.34)

Dimana θ merupakan nilai bias, dan f merupakan fungsi aktivasi pada neuron. Tingkat aktivasi dari neuron dapat berharga diskrit yaitu 0 dan 1, atau kontinyu yaitu antara 0 dan 1. Hal tersebut bergantung pada fungsi aktivasi yang digunakan. Ada berbagai macam fungsi aktivasi yang digunakan yaitu:

- 1) Treshold function
- 2) Hard limit function
- 3) Sigmoid function
- 4) Linear Function

Dari macam-macam fungsi aktivasi pada neuron, yang paling sering digunakan adalah *sigmoid function* karena dianggap lebih mendekati dari kinerja sinyal pada otak manusia.

2.8.2 Learning pada Neural Network

Learning pada ANN dilakukan dengan merubah bobot agar mencapai target yang diinginkan. Ada tiga metode dalam learning, yaitu.

- a. Supervised learning
 Supervised learning adalah metode pembelajaran yang
 diarahkan untuk mempelajari contoh-contoh yang telah
 disediakan.
- b. Unsupervised learning

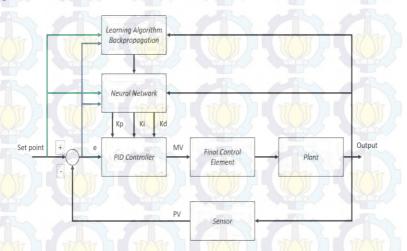
Unsupervised learning mempelajari pola informasi dari masukan namun tidak ada *feedback* yang secara tegas menjelaskan target yang akan dicapai.

c. Reinforced learning

Reinforced learning mempelajari pola masukan dan keluaran berdasarkan konsep reward and punishment. Jika keluaran bergerak menuju target yang diinginkan, maka diberikan reward. Namun jika keluaran bergerak menjauhi target yang diinginkan, maka diberikan punishment.

2.9 PID – Neural Network

Kontroler PID-*Neural Network* terdiri atas kontroler PID sebagai kontroler utama dan *Neural Network* sebagai algoritma cerdas yang dapat melakukan *tuning* parameter kontroler PID dengan diagram blok seperti pada Gambar 2.14



Gambar 2.13 Diagram blok sistem pengaturan dengan kontroler PID Neural Network

Algoritma dari kontroler PID berbasis *backpropagation* ini dapat dituliskan sebagai berikut:

1) Memilih struktur dari *backpropagation Neural Network*, jumlah *layer*, jumlah neuron pada setiap *layer*, memberi inisialisasi *weight*

- pada jaringan setiap *layer*, memilih *learning rate* dan koefisien inersia
- 2) Mendapatkan nilai r(k) *reference* dari dan *e*(*k*) dari sampling, dan kemudian menghitung *error e*(*k*)=*r*(*k*)-*y*(*k*), dimana *i*=*k*, *k*-1,..., *k*-*p*
- 3) Normalisasi dari setiap nilai proses r(i), y(i), u(i-1) dan e(i) yang kenudian digunakan sebagai masukan pada *Neural Network*
- 4) Menghitung setiap nilai pada masukan *value* dan keluaran *value* setiap *layer* pada *Neural Network*, dan *output layer* dari *Neural Network* sebagai nilai parameter *Kp*, *Ki*, dan *Kd*
- 5) Melakukan training secara on-line, dengan merubah bobot pada setiap neuron dengan menggunakan algoritma pembelajaran *Backpropagation*
- 6) Pada iterasi berikutnya atau k=k+1 maka kembali ke langkah nomor 2

Pada domain waktu kontinyu Persamaan kontroler PID seperti pada Persamaan (2.35)

$$u(t) = K_p[e(t) + \frac{1}{T_i} \int_{0}^{t} e(t)dt + T_d \frac{d(t)}{dt}]$$
(2.35)

Karena kontroler ini akan diproses di komputer maka diubah kedalam bentuk diskrit seperti pada Persamaan (2.36)

$$u(n) = u(n-1) + Kp(e(n) - e(n-1)) + K_i e(n) + K_d(e(n) - 2e(n-1) + e(n-2))$$

Dengan Kp, Ki, dan Kd merupakan *proportional, integral,* dan *derivative gain. U(n)* melambangkan masukan *plant* pada nT dan e(n) merupakan *error* antara nilai yang diinginkan atau *set point* dengan nilai aktual dari sistem seperti pada Persamaan (2.37)

$$e(n) = r(n) - y(n)$$
 (2.37)

Setiap *layer* terdiri atas N₁, N₂, dan N₃ neuron, dimana untuk neuron N₁, N₂ dapat dipilih secara *trial* dan *error* tergantung pada kompleksitas dari *plant* dan N₃ bernilai sama dengan jumlah parameter PID. Metode

Backpropragtion ini memerlukan nilai E atau indeks performansi yang perlu diminimalkan. Persamaan indeks performansi yang digunakan seperti pada Persamaan (2.38).

$$E = \frac{1}{2} (r(n) - y(n))^{2}$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

$$(2.38)$$

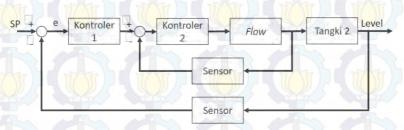
$$(2.38$$

BAB 3 PERANCANGAN SISTEM

Pada Bab ini dibahas mengenai perancangan sistem pengaturan level fluida pada simulator plant coupled tank. Dimulai dari pemodelan plant coupled tank, perancangan kontroler PID dengan root locus dan kontroler PID- Neural Network, dan perancangan HMI.

3.1 Gambaran Umum Sistem

Sistem yang akan dibangun pada penelitian ini merupakan sistem pengaturan level cascade dengan flow yang akan diterapkan pada simulator plant coupled tank. Diagram blok dari sistem ini seperti pada Gambar 3.1. Dalam pengaturan cascade terdapat inner loop dan outer loop. Untuk sistem pengaturan cascade level ini yang menjadi objektif kontrol adalah pengendalian level liquid pada tangki 2. Maka proses level liquid berada pada outer loop. Pada outer loop ini kontroler yang digunakan adalah PID-Neural Network. Sistem pengaturan flow diletakkan pada inner loop dikarenakan juga proses flow memiliki respon yang lebih cepat dan pada aplikasinya level liquid pada tangki dipengaruhi oleh flow yang masuk pada tangki. Pada inner loop kontroler yang akan digunakan adalah kontroler PID.



Gambar 3.1. Diagram blok sistem pengaturan level plant coupled tank

Simulator plant coupled tank ini akan dibangun menggunakan perangkat lunak LabVIEW dengan menggunakan tambahan modul Control & Simulation dan DCS. Simulator ini akan dibangun berdasarkan permodelan matematis dari plant. Pada perangkat lunak LabVIEW ini tidak hanya dibangun simulator dari plant ini saja, tetapi algoritma kontrol yang akan digunakan juga dibangun di LabVIEW.

3.2 Pemodelan Sistem Pengaturan Level Plant Coupled Tank

3.2.1 Pemodelan Pompa

Pompa yang digunakan pada *plant* ini adalah pompa air DC. Rentang debit air yang ada dalam satuan liter/menit diubah dulu kedalam satuan sehinngga didapatkan rentang debit air keluar dari pompa sebesar 0-58.33. Dengan memasukkan nilai parameter ke Persamaan (2.1) pemodelan pompa ini didapatkan nilai K₁ seperti pada Persamaan (3.1)

$$K_1 = \frac{58.33 - 0}{10 - 0} = 5.83 \, \text{cm}^3 / \text{sV}$$
 (3.1)

3.2.2 Pemodelan Pipa

Diameter pipa yang digunakan pada sistem ini sebesar 1 cm dengan panjang 90 cm dan debit air yang masuk sebesar 16.67 cm³/s. Dari data ini kemudian dimasukkan pada Persamaan (2.2) didapat waktu tunda seperti pada Persamaan (3.2)

$$\theta = \frac{70.65}{16.67} = 4.23s \tag{3.2}$$

3.2.3 Pemodelan Tangki

Dalam pemodelan tangki *coupled tank* ini dibutuhkan nilai parameter dari R₁, R₂, R₃, C₁ dan C₂. Nilai dari parameter ini seperti tertera pada Tabel 3.1

Tabel 3.1 Nilai Parameter R dan C pemodelan tangki

Simbol	Nilai	Satuan
R_1	0.5	s/cm^2
R ₂ , R ₃	0.1	s/cm^2
C_1, C_2	289	cm ²

Setelah mendapatkan nilai parameter R dan C maka nilai tersebut dimasukkan pada Persamaan (2.21) dan (2.25) maka didapatkan fungsi alih dari sistem seperti pada Persamaan (3.3) dan (3.4)

$$\frac{H_1(s)}{Q_i(s)} = G_1(s) = \frac{144.5s + 6}{41761s^2 + 3468s + 20.5}$$
(3.3)

$$\frac{H_2(s)}{Q_i(s)} = G_2(s) = \frac{1}{41761s^2 + 3468s + 20.5}$$
 (3.4)

3.2.4 Pemodelan Sensor Level

Sensor yang digunakan pada *plant* ini adalah sensor *level* dengan tipe *floating*. Dari pemodelan sensor ini akan didapat nilai *gain* atau penguatan K₂. K₂ dirumuskan berupa perbandingan rentang kerja dari pompa terhadap masukan berupa tegangan seperti pada Persamaan (2.26)

Dengan memasukkan rentang tegangan keluaran antara 0 – 10 V dan rentang ketinggian air dalam tangki antara 0 – 18 cm didapatkan pemodelan sensor level seperti pada Persamaan (3.5).

$$K_2 = \frac{10 - 0}{18 - 0} = 0.55 \text{ V/cm}$$
 (3.5)

3.2.5 Fungsi Alih Keseluruhan

Berdasarkan pemodelan dari setiap komponen penyusun sistem ini seperti pada Gambar 1.2 didapatkan fungsi alih keseluruhan dari sistem seperti pada Persamaan (3.7) untuk $G_1(s)$ dan (3.8) untuk $G_2(s)$

$$G_{total}(s) = K_1.G(s).K_2.e^{-\theta s}$$
 (3.6)

$$G_{1_{total}}(s) = \frac{463.34s + 19.24}{4176 \, \text{k}^2 + 3468s + 20.5} e^{-4.23s}$$
(3.7)

$$G_{2total}(s) = \frac{3.207}{4176 \,\mathrm{k}^2 + 3468s + 20.5} e^{-4.23s}$$
 (3.8)

3.2.6 Pemodelan Sistem Pengaturan Flow Plant Coupled Tank

Pada pemodelan matematis *flow* ini nilai R yang digunakan sebesar 0.5 dan C yang digunakan adalah luas penampang pipa sebesar 0.78,

kemudian nilai tersebut dimasukkkan pada Persamaan (2.31) sehingga didapatkan seperti pada Persamaan (3.9)

$$\frac{Q_o}{Q_i} = \frac{1}{0.392s + 1}$$
 (3.9)

3.2.6.1 Pemodelan Sensor Flow

Sensor *flow* ini memiliki rentang pembacaan *flow* 0-3.5 ltr/menit dengan rentang keluaran 0-10 V. Satuan dari pembacaan *flow* ini dirubah kedalam satuan cm^3/s . Nilai tersebut kemudian dimasukkkan pada persamaan (2.32) sehingga didapatkan penguatan K_3 seperti pada Persamaan (3.10)

$$K_3 = \frac{0 - 10(V)}{53.88 - 0(cm^3/s)} = 0.171$$
 (3.10)

3.2.6.2 Fungsi Alih Keseluruhan Proses Flow

Dari semua elemen kemudian didapatkan fungsi alih keseluruhan dari sistem seperti pada *Persamaan* (3.11)

$$G_{total}(s) = K_1.G(s).K_3.e^{-\theta s}$$
 (3.11)

Untuk nilai K_I digunakan nilai penguatan dari pompa seperti pada persamaan (3.2) sehingga didapat fungsi alih keseluruhan dari proses *flow* seperti pada Persamaan (3.12)

$$\frac{Q_o}{Q_i} = \frac{0.92}{0.392 \, s + 1} e^{-4.23s} \tag{3.12}$$

3.3 Perancangan Kontroler

3.3.1 Perancangan Kontroler PID dengan Root Locus

Spesifikasi desain dari kontroler PID ini adalah *overshoot* 0% dan kesalahan keadaan tunak sama dengan 0. Pertama fungsi alih dari *delay* pada sistem dirubah seperti Persamaan (3.13) dengan menggunakan orde pertama dari deret Taylor

$$e^{-\theta s} = 1 - \theta s + \frac{\theta^2 s^2}{2!} - \frac{\theta^3 s^3}{3!} + \frac{\theta^4 s^4}{4!} \dots$$
 (3.13)

Sehingga fungsi <mark>alih</mark> dari si<mark>stem</mark> G₁ m<mark>enjadi</mark> sepert<mark>i pa</mark>da Persamaan (3.14)

$$G_{1_{total}}(s) = \frac{K(1 - \theta s)}{(s + \alpha)(s + \beta)}$$
(3.14)

Dimana $(s+\alpha)(s+\beta)$ adalah persamaan karakteristik dari fungsi alih.

Kontroler PID yang digunakan seperti pada Persamaan (3.15)

$$G_{c}(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = K_{p} \left| \frac{s + \frac{1}{\tau_{i}} + \tau_{d}s^{2}}{s} \right|$$
(3.15)

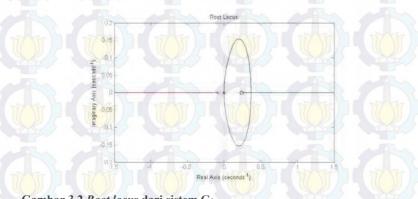
Pada tahap ini dilakukan perancangan kontroler PID untuk sistem pengaturan *level* pada tangki dua. Persamaan keseluruhan kontroler dari *plant* ini seperti pada Persamaan (3.16)

$$G_c(s)G_{1total} = K_p \begin{bmatrix} s + \frac{1}{\tau_i} + \tau_d s^2 \\ \frac{1}{\tau_i} + \frac{1}{\tau_d} s^2 \\ \frac{1}{2037s^2 + 173.4s + 1} \end{bmatrix}$$
 (3.16)

$$G_c(s)G_{1total} = K_p \left[\frac{s + \frac{1}{\tau_i} + \tau_d s^2}{s} \left[\frac{-0.6641s + 0.157}{(s + 0.07655)(s + 0.006413)} \right]$$
(3.17)

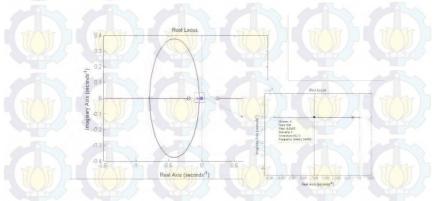
Dari Persamaan (3.17) dapat diketahui *pole* dari *plant* ini. Untuk *pole* terletak pada s₁=0, s₂=-0.006413, s₂=-0.07655. Dari Persamaan (3.17) didapat *root locus* dari sistem seperti pada Gambar 3.2. Pada

Gambar 3.2 dapat diamati bahwa *locus* banyak yang berada di sebelah kanan sumbu imajiner, sehingga dapat membuat sistem tidak stabil. Sehingga diperlukan penambahan zero untuk dapat menarik locus ke sebelah kiri sumbu imajiner. Dengan digunakannya kontroler PID maka akan ditambahkan dua zero ke dalam root locus dari plant ini.



Gambar 3.2 Root locus dari sistem G2

Kemudian akan ditambahkan zero untuk nilai z₁ diantara nilai pole s₁=0 dan s₂=-0.00621. Dipilih letak z₁=-0.0061 dan untuk z₂ dipilih pada titik z₂=-0.2. Kemudian untuk penentuan gain dipilih menggunakan diagram root locus seperti pada Gambar 3.3.



Gambar 3.3 Root locus plant setelah penambahan kontroler PID

Dipilih nilai *gain* sebesar 100 karena berdasarkan *root locus*, nilai *gain* tersebut memiliki *overshoot* sebesar 0%. Sehingga parameter kontroler PID yang didapatkan yaitu τ_i =158.98, $K_p = 100 \times 0.2061 = 20.61$, dan $\tau_d = 4.85$. Persamaan kontroler PI yang digunakan seperti pada Persamaan (3.18).

$$G_c(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = 20.61 \left[1 + \frac{1}{158.98s} + 4.85s \right]$$
 (3.18)

3.3.2 Perancangan Kontroler PID dengan Metode Miluse Viteckova Metode ini digunakan untuk *plant* dengan jenis *First Order Plus Dead Time (FOPDT)*. Pada metode ini pertama kali diindentifikasi parameter dari fungsi alih *plant*. Persaman umum dari *FOPDT* pada metode ini seperti pada persamaan (3.19).

$$G_p(s) = \frac{k_1}{T_1 s + 1} e^{-T_d s}$$
 (3.19)

Tabel 3.2 Tuning Parameter Kontroler PID dengan metode Miluse Viteckova

Tipe		Kontroler Analog T=0, Digital T>0	
K_p^*	$\frac{T_1^*}{k_1[(4-e)T+eT_d]}$		
PID	T^*I	$\frac{2(T_d + T)(2T_1 - T) + T_d^2}{4(T_d + T)}$	
	K_p^*	$\frac{4T_1^*}{k_1 \left[(14 - e^2)T + e^2 T_d \right]}$	
	T^*_D	$\frac{(2T_1 - T)T_d^2}{8(T_d + T)T_1^*}$	

Dari fungsi alih *plant* pada persamaan (3.12) didapatkan parameter $k_1 = 0.92$, $T_1 = 0.392$, dan $T_d = 4.32$. Untuk perhitungan parameter kontroler PID pada metode ini sesuai dengan Tabel 3.2. Spesifikasi dari metode ini adalah kesalahan keadaan tunak sama dengan 0 dan tanpa *overshoot*.

Kemudian dilakukan perhitungan parameter kontroler PID seperti pada persamaan (3.20), (3.21), dan (3.22) dipilih nilai T=0 karena kontroler yang digunakan adalah kontroler analog.

$$T_1^* = \frac{2(T_d + T)(2T_1 - T) + T_d^2}{4(T_d + T)} = \frac{25.4362}{17.28} = 1.4720$$
 (3.20)

$$K_p^* = \frac{4T_1^*}{k_1[(14 - e^2)T + e^2T_d]} = \frac{5.880}{29.3672} = 0.2002$$
 (3.21)

$$\mathbf{T}_{\mathrm{D}}^{*} = \frac{(2T_{1} - T)T_{d}^{2}}{8(T_{d} + T)T_{1}^{*}} = \frac{14.6313}{50.8723} = 0.2876$$
(3.22)

Sehingga didapatkan fungsi alih kontroler seperti pada Persamaan (3.23)

$$G_c(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = 0.2002 \left[1 + \frac{1}{1.4720s} + 0.2876s \right]$$
 (3.23)

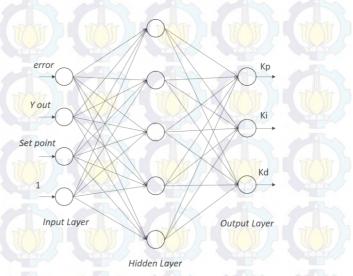
3.3.3 Perancangan Kontroler PID-*Neural Network*

Kontroler PID-*Neural Network* terdiri atas kontroler PID sebagai kontroler utama dan *Neural Network* sebagai algoritma cerdas yang dapat melakukan *tuning* parameter kontroler PID. Dalam mendesain kontroler PID-*Neural Network* adapun langkahnya sebagai berikut:

- Menentukan algoritma pembelajaran yang akan digunakan pada Neural Network, algoritma pembelajaran yang digunakan pada perancangan kontroler ini adalah backpropagation.
- 2. Menentukan struktur dari *Neural Network*, seperti jumlah *layer* yang digunakan dan jumlah neuron pada setiap *layer*

- 3. Melakukan inisialisasi nilai bobot yang digunakan pada *Neural Network* pada bagian antara input layer menuju hidden layer dan hidden layer menuju output layer
- 4. Menentukan nilai *learning rate* (η) dan koefisien inersia (α)

Pada kontroler PID Neural Network yang dirancang terdiri atas tiga layer, yaitu satu input layer, satu hidden layer, dan satu output layer. Jumlah neuron yang digunakan pada input layer terdiri atas empat neuron, pada hidden layer lima neuron, dan tiga neuron pada output layer yang merepresentasikan dari tiga parameter kontroler PID yaitu Kp, Ki, dan Kd. Struktur dari Neural Network yang digunakan seperti pada Gambar 3.4.



Gambar 3.4 Struktur Neural Network untuk autotuning PID

Pada Neural Network ini terdapat mekanisme algoritma feed forward dan algoritma backpropagation. Pada algoritma feed forward dilakukan perhitungan maju dari input layer menuju output layer untuk mendapatkan nilai keluaran dari Neural Network. Nilai keluaran ini kemudian dibandingkan dengan nilai referensi yang digunakan.

Pada algoritma *feed forward* ini pertama dibuat persamaan untuk masukan pada *input layer* seperti pada Persamaan (3.24)

$$O_j^1 = x(j) \ (j = 1, 2, ..., M)$$
 (3.24)

M merupakan jumlah variabel masukan pada *input layer*, pada PID-Neural Network ini digunakan empat variabel masukan yaitu *error* yaitu selisih antara nilai referensi dan keluaran dari plant, Y out yaitu keluaran dari plant, setpoint atau nilai referensi yang diberikan pada plant dan nilai konstanta 1. Masukan pada hidden layer dapat dituliskan seperti pada Persamaan (3.24) dan keluaran dari hidden layer seperti pada Persamaan (3.25)

$$net_1^{(2)} = \sum_{j=0}^{M} w_{ij}^{(2)} O_j^{(1)}$$
 (3.25)

$$O_i^2(k) = f(net_1^{(2)}(k)) \ (i = 1, 2, ..., Q)$$
 (3.26)

Q merupakan jumlah neuron yang terdapat pada hidden layer, dan f merupakan fungsi aktivasi pada hidden layer, w_{ji} merupakan nilai bobot pada jaringan antara input layer menuju hidden layer. Fungsi aktivasi yang digunakan pada hidden layer ini adalah tanh sigmoid seperti pada Persamaan (3.26)

$$f(x) = \frac{(e^x - e^{-x})}{(e^x + e^{-x})}$$
(3.27)

Untuk masukan dan keluaran pada *output layer* dapat dituliskan dalam persamaan matematis seperti pada Persamaan (3.27) dan (3.28)

$$net_1^{(3)}(k) = \sum_{i=0}^{Q} w_{ij}^{(3)} O_i^{(2)}(k)$$
 (3.28)

$$O_l^{(3)}(k) = g(net_l^{(3)}(k)) \quad (l = 1, 2, 3)$$
 (3.29)

Dimana g merupakan fungsi aktivasi yang digunakan pada *output layer*. Karena nilai dari $O_l^{(3)}(k)$ tidak boleh bernilai negatif maka digunakan fungsi aktivasi *non-negative sigmoid* seperti pada Persamaan (3.30)

$$g(x) = \frac{e^x}{e^x + e^{-x}}$$
 (3.30)

Keluaran dari *output layer* ini merupakan nilai parameter kontroler PID yaitu Kp, Ki, dan Kd seperti pada Persamaan (3.31)

$$O_1^{(3)}(k) = Kp$$
 $O_2^{(3)}(k) = Ki$
 $O_2^{(3)}(k) = Kd$
(3.31)

Kemudian dilakukan mekanisme *Backpropagation* untuk perubahan nilai bobot pada *Neural Network*. Pada algoritma ini fungsi *error* atau indeks performa pada keluaran sistem didefiniskan seperti pada Persamaan (3.32)

$$E(k) = \frac{1}{2}(r(k) - y(k))^2 = \frac{1}{2}e^2(k)$$
 (3.32)

Perubahan bobot pada *hidden layer* menuju *output layer* seperti pada Persamaan (3.33)

$$\Delta w_{li}^{(3)}(k) = -\eta \frac{\partial E(k)}{\partial w_{li}^{(3)}} + \alpha w_{li}^{(3)}(k-1)$$
(3.33)

Dimana η merupakan *learning rate*, dan α merupakan *momentum factor*. *Learning rate* ini merupakan parameter laju pembelajaran pada algoritma *Neural Network* yang mempengaruhi kecepatan algoritma *Neural Network* mendapatkan nilai solusi minimum.

Algoritma pembelajaran untuk merubah bobot pada *output layer* dapat dituliskan seperti pada Persamaan (3.34), (3.35), dan (3.36)

$$w_{l_i}^{(3)}(k+1) = w_{l_i}^{(3)}(k) + \Delta w_{l_i}^{(3)}(k)$$
(3.34)

$$\Delta w_{li}^{(3)}(k) = \alpha \Delta w_{li}^{(3)}(k-1) + \eta \delta_l^{(3)} O_i^{(2)}(k)$$
(3.35)

$$\delta_l^{(3)} = e(k) \cdot \frac{\partial y(k)}{\partial u(k)} \cdot \frac{\partial u(k)}{\partial O_i^{(3)}(k)} \cdot g'(in_l^{(3)}(k))$$
(3.36)

Dimana turunan pertama dari g(x) seperti pada Persamaan (3.37)

$$g'(x) = g(x)(1-g(x))$$
 (3.37)

Untuk algoritma pembelajaran perubahan bobot pada *hidden layer* seperti pada Persamaan (3.38), (3.39), dan (3.40)

$$w_{ij}^{(3)}(k+1) = w_{ij}^{(2)}(k) + \Delta w_{ij}^{(2)}(k)$$
(3.38)

$$\Delta w_{ij}^{(2)}(k) = \alpha \Delta w_{ij}^{(2)}(k-1) + \eta \delta_i^{(2)} O_j^{(1)}(k)$$
(3.39)

$$\delta_l^{(2)} = f'(in_i^{(2)}(k)) \cdot \sum_{l=1}^3 \delta_l^{(3)} w_{li}^{(3)}(k)$$
 (3.40)

Dalam Neural Network ini perlu dilakukan inisialisasi bobot. Inisialisasi bobot antara masukan dan hidden layer mengikuti persyaratan pemetaan $(r,y) \rightarrow e$ seperti pada Persamaan (3.41) dan (3.42), sedangkan bobot antara hidden layer dan output layer sebaiknya mengambil nilai positif terkecil [7].

$$r \rightarrow hidden \ layer \qquad \qquad w_{s1i}(0) = +1$$
 (3.41)

$$y \rightarrow hidden \ layer$$
 $w_{s2j}(0) = -1$ (3.42)

Inisialisasi *weight* diberikan antara *input layer* dengan *hidden layer* seperti yang ditunjukkan pada Tabel 3.3.

Tabel 3.3 Inisiasi weight input layer menuju hidden layer

	w_{1i}	w_{2i}	w_{3i}	w_{4i}
w_{j1}	-0.6394	-0.2696	-0.3756	-0.7023
w_{j2}	-0.8603	-0.2013	-0.5024	-0.2596
w_{j3}	-1.0749	0.5543	-1.6820	-0.5437
w_{j4}	-0.3625	-0.0724	-0.6463	-0.2859
w_{j5}	0.1425	0.0279	-0.5406	-0.7660

Inisialisasi weight antara hidden layer dan output layer seperti pada Tabel 3.4. Dengan keterangan w_{ji} , j merupakan neuron dimana weight itu berasal dan i merupakan jumlah neuron yang dituju weight tersebut.

Tabel 3.4 Inisiasi weight hidden layer menuju output layer

	w_{1i}	w_{2i}	W_{3i}	w_{4i}	w_{5i}
w_{j1}	0.7576	0.2616	0.5820	-0.1416	-0.1325
w_{j2}	-0.1146	0.2949	0.8352	0.2205	0.4508
w_{j3}	0.7201	0.4566	-0.7672	0.4962	0.3632

3.4 Perancangan Human Machine Interface (HMI)

Human Machine Interface (HMI) merupakan antarmuka antara operator dengan plant yang dikendalikan. HMI ini berfungsi untuk memudahkan operator untuk berinteraksi dengan proses. Pada umumnya tampilan HMI dibuat dengan screen terpisah-pisah dengan fungsi masingmasing, mulai dari fungsi monitoring, controlling, reporting dan alarm

massage. Banyak produk yang dapat digunakan untuk membuat HMI ini, contohnya Wonderware, WinCC, RSView, LabVIEW dan lain sebagianya.

Pada peracangan HMI coupled tankini digunakan perangkat lunak LabVIEW. Keuntungan dari perangkat lunak LabVIEW ini pembuatan HMI dan program yang akan disambungkan ke HMI sudah dalam satu program. Perangkat lunak LabVIEW ini terdiri atas dua bagian yaitu front panel dan block diagram. Front panel ini berfungsi sebagai UI (User Interface) / HMI, sedangkan block diagram merupakan tempat dimana program LabVIEW dibuat.

Perangkat lunak LabVIEW standar sudah menyediakan gambar seperti *knob*, *led*, *grap chart*, *slider* untuk pembuatan HMI pada front panel, tetapi untuk gambar tangki, sensor, pipa, pompa, dan perangkat aktuator dan instrumen lainnya belum tersedia, sehingga diperlukan menambah *add on DCS Module* pada perangkat lunak LabVIEW ini. HMI yang akan dibuat ini merepresentasikan dari *plant coupled tank*. Penggambaran dari *plant coupled tank*s ini terdiri atas dua tangki vertikal dan satu tangki penyimpanan, untuk sensor dan aktuator yang ditampilkan adalah satu sensor *flow* dan tiga *pneumatic control valve*. Pemilihan gambar dari tangki, sensor dan aktuator melalui menu *image navigator* pada DSC Module. Menu ini terdapat pada *Tools* → *DSC Module* → *Image Navigator*. Pada menu *image navigator* seperti pada Gambar 3.5 terdapat berbagai macam gambar dari mulai boiler, sensor, tangki, pompa, conveyor dan gambar lainnya yang banyak digunakan di HMI.

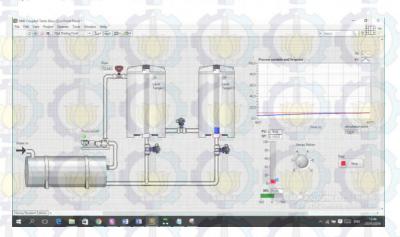


Gambar 3.5 Image Navigator pada DSC Module

Penggambaran dari *plant coupled tank* seperti pada Gambar 3.6. Pada kedua tangki vertical diberi masing-masing indikator *bar* sebagai ganti dari gambar sensor *level* dan indikator numerik yang menunjukkan *level* fluida pada tangki.

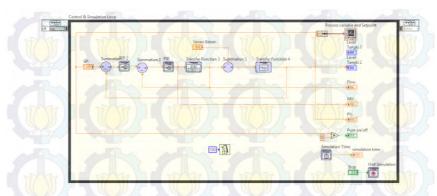
Indikator bar dan numerik ini disambungkan pada *output* dari model matematis *plant*. Pada sensor *flow* diberi indikator numerik untuk mengetahui *flow* fluida yang lewat, sedangkan pada pompa diberi indikator led. Indikator led ini akan berwarna merah ketika pompa mati dan akan menyala berwarna hijau ketika pompa hidup.

Graph yang digunakan pada HMI merupakan jenis waveform chart. Pada graph ini yang ditampilkan adalah set point pada plant dan respon dari plant. Untuk pemberian set point dipilih knob dengan tipe slider dengan nilai minimum 0 dan nilai maksimum 100. Pada knob pemberian set point diberikan juga numerik indikator untuk nilai dari PV, SV, dan MV



Gambar 3.6 HMI dari plant coupled tank

Untuk model matematis dari *plant coupled tank* yang dihubungkan dengan HMI ini dibuat di LabVIEW dengan menggunakan *add on Control and Simulation Module.* Pada *block diagram* LabVIEW dipilih dulu *Control Simulation Loop* untuk dapat memasukkan blok fungsi dari fungsi alih dan kontroler yang digunakan seperti pada Gambar 3.7. Blok fungsi alih dan kontroler yang digunakan dapat dipilih pada menu *control and simulation* modul pada bagian *simulation*.



Gambar 3.7 Program simulasi pengaturan level dengan menggunakan Control and Simulation Module

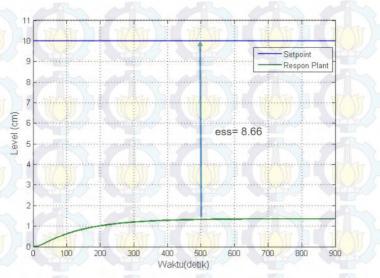


BAB 4 PENGUJIAN DAN ANALISA

4.1 Simulasi Sistem Tanpa Kontroler

4.1.1 Respon Closed Loop Proses Level

Pada tahap ini dilakukan simulasi sistem *plant* coupled tank pada tangki 2. Dari persaman fungsi alih keseluruhan G₂ pada Persamaan (3.37) dilakukan pengujian *closed loop* tanpa diberi kontroler terlebih dahulu. Sinyal uji yang diberikan berupa sinyal step dengan nilai *set point* sepuluh. Hasil simulasi didapatkan respon sistem seperti pada Gambar 4.1



Gambar 4.1. Respon closed loop sistem

Dari respon sistem pada Gambar 4.1 dapat diamati bahwa sistem G₂ memiliki *rise time* sebesar 119 detik. Dari pengujian ini didapat fungsi alih *closed loop* G₂ seperti pada persamaan (4.1)

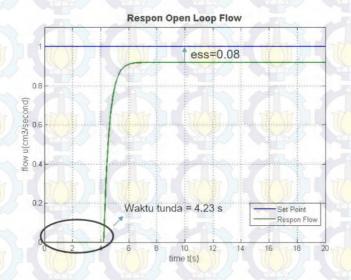
$$G_{2total}(s) = \frac{-95.6s^2 + 18.66s + 0.93}{1941s^2 + 192.1 + 1.93}$$
(4.1)

Dari persamaan (4.1) Untuk sistem G_2 didapat nilai $\omega_n = 0.0315$ dan nilai $\zeta = 1.5682$. Untuk sistem G_2 ini memiliki respon *overdamped* dikarenakan memiliki nilai $\zeta > 1$. Respon pada gambar 4.1 untuk G_2 ini sesuai dengan perhitungan nilai ζ bahwa memiliki respon overdamped.

Respon yang dihasilkan untuk sistem G_2 masih memiliki kesalahan keadaan tunak yang cukup besar, yaitu sebesar 8.66. Maka diperlukan kontroler yang dapat menghilangkan kesalahan keadaan tunak.

4.1.2 Respon Open Loop Proses Flow

Pada tahap ini dilakukan simulasi *open loop* pada proses *flow* untuk mengetahui respon dari *plant*. Simulasi *open loop* pada *plant flow* ini dengan diberi masukan berupa unit step. Dari hasil simulasi didapat respon dari *plant* seperti pada Gambar 4.2.



Gambar 4.2 Respon open loop proses flow

Dari hasil respon masih terdapat kesalahan keadaan tunak sebesar 0.08 dan juga waktu tunda sebesar 4.23 detik. Waktu tunda ini bisa disebabkan mengalirnya air dalam pipa menuju ke tangki. Sehingga apabila dalam *real system* semakin panjang pipa yang dilalui fluida maka waktu tunda akan semakin besar juga. Berdasarkan hasil respon maka

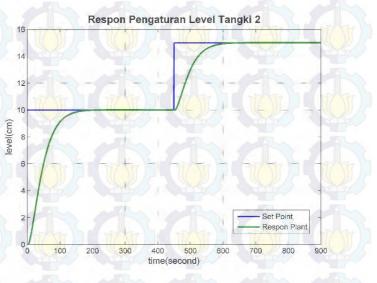
diperlukan kontroler yang mampu menghilangkan kesalahan keadaan tunak terlebih dahulu.

4.2 Simulasi Sistem dengan Kontroler PID

Pada tahap ini dilakukan pengujian pada plant coupled tank dengan fungsi alih G₂ dengan konfigurasi single loop dan cascade. Sinyal uji yang diberikan berupa sinyal step dan kontroler yang digunakan adalah kontroler PID hasil rancangan dengan menggunakan root locus yang tertera pada Bab 3. Pengujian pada sistem ini meliputi:

- 1. Pengujian dengan variasi set point
- 2. Pengujian degan variasi parameter kontroler $(K_p, \tau_i, dan \tau_d)$
- 3. Pengujian dengan diberi beban
- 4. Pengujian dengan *noise*

4.2.1 Simulasi Pengaturan Level Single loop Variasi Set point



Gambar 4.3 Respon plant dengan perubahan setpoint

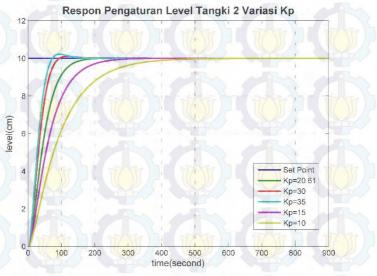
Pada simulasi pengujian dengan perubahan set point ini digunakan sinyal step. Set point awal diberikan nilai sepuluh hingga detik ke 450 kemudian set point dinaikkan hingga bernilai 15 sampai detik ke 900.

Pengujian terhadap *set point* ini bertujuan untuk membuktikkan kinerja kontroler terhadap perubahan nilai referensi yang diberikan.

Simulasi pengujian ini langsung dilakukan untuk pengaturan *level* pada tangki 2 seperti pada Gambar 4.3. Pada Gambar 4.3 waktu yang dibutuhkan oleh respon pengaturan *level* pada tangki 2 untuk mencapai nilai 63.2% dari keadaan tunak atau 6.32 yaitu sebesar 49.62 detik, Dari respon pada Gambar 4.3 dapat diamati bahwa kontroler PID mampu mengikuti perubahan setpoint yang diberikan dan kontroler PID mampu menghilangkan kesalahan keadaan tunak pada pengaturan *level* tangki 2 Ini karena adanya komponen integrator yang dapat menghilangkan kesalahan keadaan tunak.

4.2.2 Simulasi Pengaturan *Level Single Loop* Variasi Parameter Kontroler $(K_p, \tau_i, Dan \tau_d)$

A. Variasi Nilai Kp



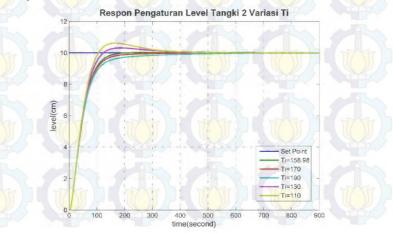
Gambar 4.4 Respon plant dengan variasi nilai Kp untuk sistem G2

Pada simulasi pengujian ini dilakukan variasi nilai K_p sebanyak empat nilai yaitu untuk nilai K_p 20.61, 30, 35, 15, dan 10 dengan set point berupa sinyal step dengan nilai 10. Pada Gambar 4.4 ini merupakan

respon dengan variasi K_p pada pengaturan level pada tangki 2. Variasi nilai K_p ini tidak diikuti dengan perubahan nilai τ_i , nilai τ_i yang digunakan tetap bernilai 158.98. Pengujian terhadap perubahan nilai K_p ini bertujuan untuk membuktikkan dan memahami pengaruh nilai K_p terhadap kecepatan respon dan kesalahan keadaan tunak. Dari Gambar 4.4 dapat diamati bahwa semakin besar nilai K_p maka respon dari sistem semakin cepat untuk menuju keadaan tunak, ini dapat dilihat dengan pemberian K_p sebesar 35 dibanding dengan K_p sebesar 10. Ini sesuai dengan teori bahwa K_p atau gain proporsional memiliki sifat untuk mempercepat respon. Namun nilai dari K_p juga tidak boleh terlalu besar karena akan membuat respon berosilasi dan membuat sistem tidak stabil, ini bisa disebabkan nilai error akan terus dikali sehingga menuju nilai yang besar.

B. Variasi Nilai τ;

Simulasi pada pengaturan *level* dengan memberikan variasi parameter τ_i ini bertujuan untuk mengetahui pengaruh dari komponen integrator pada kontroler PID ini pada sistem atau *plant*. Sesuai dengan teori bahwa komponen integrator mampu menghilangkan kesalahan keadaan tunak pada *plant*. Simulasi pengujian ini dilakukan dengan memberikan sinyal step dengan *set point* 10 kemudian dilakukan variasi nilai τ_i .

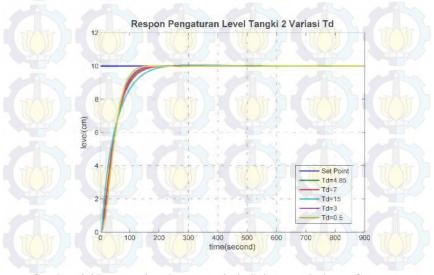


Gambar 4.5. Respon plant dengan variasi nilai τ_i untuk sistem G_2

Dari respon sistem pada Gambar 4.5 dapat diamati bahwa sistem memiliki kesalahan keadaan tunak 0, dan karena nilai Kp yang digunakan sama maka nilai τ dari setiap respon sama. Dapat diamati juga bahwa apabila nilai τ_i semakin kecil pada sistem akan muncul *overshoot*, dan penurunan nilai τ_i ini berbanding lurus dengan semakin besarnya *overshoot* pada sistem. Ini sesuai dengan teori bahwa semakin kecil nilai τ_i atau semakin besar nilai Ki maka *overshoot* akan semakin meningkat juga.

C. Variasi Nilai t_d

Konstanta differensial memberikan aksi berdasarkan nilai error yang akan datang. Keuntungan dari konstanta differensial adalah memiliki zero pada origin sehingga jika ditambahkan, sistem bisa menjadi lebih stabil seperti yang ditunjukkan pada Gambar 3.3. Pada Gambar 3.3 locus dari proses level tangki 2 dapat ditarik ke sebelah kiri sumbu imajiner. Simulasi pada plant dengan variasi nilai τ_d pada kontroler PID ini untuk mengetahui pengaruh dari konstanta differensial. Respon yang didapat dari pengujian variasi nilai τ_d seperti pada Gambar 4.6.



Gambar 4.6 Respon *plant* dengan variasi nilai τ_d untuk sistem G₂

Dari hasil respon dapat diamati bahwa semakin besar nilai τ_d maka respon dari sistem akan lebih lambat. Apabila respon dari *plant* memiliki *overshoot*, dengan semakin besar nilai τ_d dapat juga mereduksi *overshoot* dari respon pada *plant*, karena kecepatan respon berbanding lurus dengan *overshoot*. Semakin cepat respon maka kemungkinan *overshoot* juga semakin besar. Ini sesuai dengan sifat komponen τ_d yang dapat mereduksi *overshoot*.

4.2.3 Simulasi Sistem Pengaturan Level Single Loop Dengan Diberi Beban

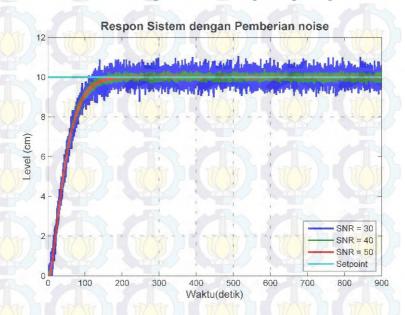


Gambar 4.7 Respon plant dengan pemberian beban

Pada pengaturan *level* pada tangki gangguan beban ini seperti dibukannya *valve* aliran keluar dari fluida pada saat pengisian fluida ke dalam tangki. Simulasi sistem pengaturan *level* dengan diberikannya beban ini bertujuan untuk menguji seberapa cepat kontroler mampu mengembalikan respon menuju ke kondisi stabil ketika diberi gangguan. Selain itu juga dilihat seberapa tahan sistem dengan sebuah kontroler dalam menghadapi pembebanan yang ada, dikarenakan juga pembebanan pada sistem dapat mengakibatkan perubahan parameter pada *plant*. Pada

Gambar 4.7 dapat diamati mengenai pemberian beban pada sistem. Beban diberikan pada saat respon telah mencapai kondisi tunak yaitu pada detik ke 450. Dengan adanya pembebanan terdapat penurunan nilai pada respon sistem. Untuk analisis respon dilakukan dengan perhitungan RMSE (*Root Mean Square Error*), didapat nilai RMSE dari respon sebesar 11.78%. Dari respon didapat bahwa kontroler PID tetap mampu meredam beban atau *disturbances* yang diberikan tetapi membutuhkan waktu yang cukup lama untuk mengembalikan respon ke keadaan semula yaitu dengan waktu 311.5 detik.

4.2.4 Simulasi Sistem Pengaturan Level Single Loop Dengan Noise



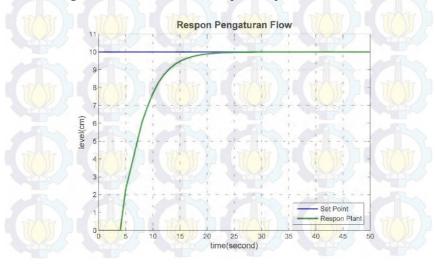
Gambar 4.8 Respon plant dengan diberi noise

Measurument noise dapat merusak informasi mengenai variabel proses yang dikirim oleh sensor yang terdapat pada plant . Noise yang diberikan pada simulasi ini merupakan noise AWGN. Noise AWGN memiliki sifat-sifat additive, white, dan Gaussian. Sifat additive artinya noise ini dijumlahkan dengan sinyal, sifat white artinya noise tidak bergantung pada frekuensi operasi sistem dan memiliki rapat daya yang

konstan, dan sifat *Gaussian* artinya besarnya tegangan *noise* memiliki rapat peluang terdistribusi *Gaussian*. SNR pada *noise AWGN* merupakan perbandingan (*ratio*) antara kekuatan sinyal (*signal strength*) dengan kekuatan derau (*noise level*). Pengujian noise ini bertujuan untuk mengukur seberapa sensitif sistem dengan sebuah kontroler terhadap perubahan kecil. Dari respon pada Gambar 4.8 ini dapat diamati bahwa respon dari sistem ini dapat tetap menuju ke *set point* atau sinyal referensi walau diberi gangguan *noise* dengan nilai SNR sebesar 30,40, 50. Nilai RMSE dari respon sistem dengan SNR 30 yaitu sebesar 31.48%, untuk SNR 40 sebesar 15.72 % dan untuk SNR sebesar 50 didapat nilai 12.55%

4.2.5 Simulasi Sistem Pengaturan Flow Single Loop

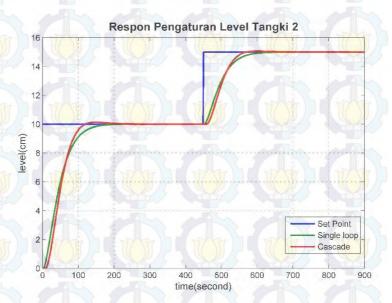
Pada respon *open loop* pengaturan *flow* didapat masih terdapat kesalahan keadaan tunak pada respon sistem, sehingga dirancang kontroler PID untuk menghilangkan kesalahan keadaan tunak tersebut. Kontroler PID dirancang dengan metode *tuning* dari Miluse Viteckova dan Antonin Vitecek dan didapatkan persamaan kontroler PID ini seperti pada Persamaan (3.59). Dengan menggunakan kontroler PID ini didapat respon dari sistem pengaturan *flow* ini seperti pada Gambar 4.9. Kesalahan keadaan tunak pada *plant* pengaturan *flow* ini dapat dihilangkan dan tidak ada *overshoot* pada respon sistem.



Gambar 4.9 Respon *proses flow* setelah diberi kontroler

4.2.6 Simulasi Sistem Pengaturan Level Konfigurasi Cascade

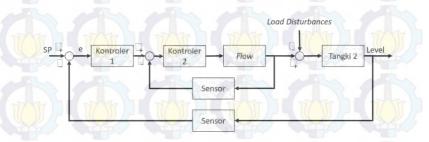
Pada tahap ini dilakukan simulasi pengaturan *level* dengan konfigurasi *cascade* dengan proses *flow*. Dari hasil simulasi didapat respon seperti pada Gambar 4.10. Respon dari pengaturan *level* dengan konfigurasi *cascade* ini langsung dibandingkan dengan respon pengaturan *level* dengan konfigurasi *single loop*. Dari hasil perhitungan RMSE pada kedual respon, didapat nilai RMSE daripengaturan *level single loop* sebesar 0.39% sedangkan untuk pengatura *level* dengan konfigurasi *cascade* memiliki nilai RMSE sebesar 0.35%. Dari hasil perhitungsn RMSE didapatkan RMSE pada respon sistem pengaturan level dengan konfigurasi *cascade* lebih baik, ini bisa disebakan dengan dikontrolnya laju aliran air yang masuk ke tangki memiliki respon yang lebih baik yang berpengaruh terhadap level pada tangki. Dari hasil simulasi, didapat respon dari pengaturan *level* dengan konfigurasi *cascade* memiliki *overshoot* sebesar 1.35%



Gambar 4.10 Respon pengaturan level konfigurasi cascade dibandingkan dengan konfigurasi single loop

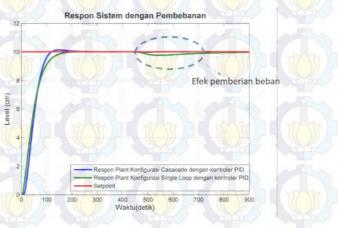
4.2.7 Simulasi Sistem Pengaturan *Level* Konfigurasi *Cascade* Dengan Diberi *Disturbance*

Pada tahap ini dilakukan simulasi pada sistem pengaturan *level* konfigurasi *cascade* dengan diberi *disturbance* dan dibandingkan hasilnya dengan pengaturan *level* dengan konfigurasi *single loop*. Diagram blok dari simulasi ini seperti pada Gambar 4.11.

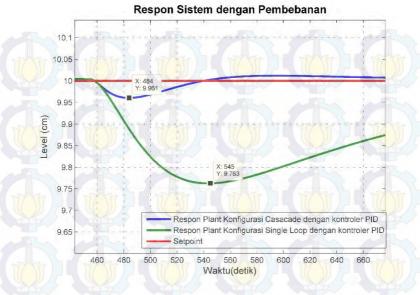


Gambar 4.11 Diagram blok sistem pengaturan konfigurasi cascade dengan disturbance

Dari hasil simulasi didapat respon seperti pada Gambar 4.12, respon dengan konfigurasi *cascade* mampu meredam *disturbance* lebih baik daripada dengan konfigurasi *single loop*. Efek pemberian beban dapat dilihat lebih jelas seperti pada Gambar 4.13.



Gambar 4.12 Respon dengan *disturbance* pada pengaturan *level* dengan konfigurasi *cascade* dan konfigurasi *single loop*



Gambar 4.13 Efek pemberian beban pada respon plant

Dari Gambar 4.13 pada konfigurasi *Cascade* penurunan nilai akibat pemberian beban sebesar 0.049 sedangkan untuk *single loop* sebesar 0.283. Dari perhitungan RMSE didapat bahwa untuk konfigurasi *single loop* memiliki RMSE sebesar 11.78 % dan untuk konfigurasi *Cascade* sebesar 1.13%. Ini dikarenakan pada pengaturan *cascade*, *disturbance* yang disebabkan pada *inner loop* yaitu aliran fluida yang masuk ke tangki mampu diredam terlebih dahulu dengan baik oleh adanya kontroler pada *inner loop*.

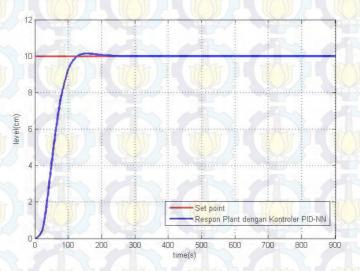
4.3 Simulasi Sistem dengan Kontroler PID Neural-Network

Pada tahap ini dilakukan simulasi pengaturan level pada plant coupled tank dengan menggunakan kontroler PID Neural-Network. Simulasi ini dilakukan dengan sinyal referensi berupa sinyal step. Simulasi yang dilakukan antara lain:

- 1. Simulasi sistem pengaturan level air pada Tangki 2
- 2. Simulasi dengan *learning rate*
- 3. Simulasi dengan pemberian beban

4.3.1 Simulasi Pengaturan Level Air Pada Tangki 2

Pada tahap ini dilakukan simulasi sistem pengaturan pengendalian *level* air pada tangki 2 *plant* coupled tankdengan menggunakan kontroler PID - *Neural Network* dengan konfigurasi *single-loop*.

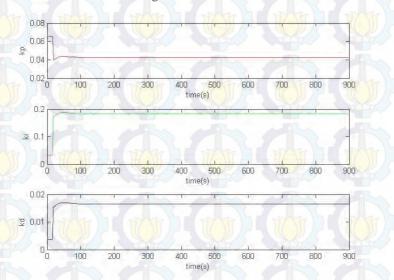


<mark>Ga</mark>mbar 4.1<mark>4 Res</mark>pon *plant* <mark>siste</mark>m pengat<mark>uran</mark> *level* den<mark>gan</mark> kontroler <mark>PID</mark> Neural Network

Learning rate yang digunakan pada Neural Network bernilai 0.9. Respon yang didapatkan dari pengujian ini seperti pada Gambar 4.14. Pada Gambar 4.14 waktu yang dibutuhkan oleh respon sistem pengaturan level pada tangki 2 untuk mencapai nilai 63.2% dari keadaan tunak atau 6.32 yaitu sebesar 65.98 detik. Waktu yang diperlukan ini lebih lama dibanding dengan kontroler PI.

Pada Gambar 4.15 merupakan perubahan parameter kontroler PID keluaran dari *output layer* dari *Neural Network* yang didesain. Pada Gambar 4.15 dapat diamati bahwa ketika respon dari *plant* masih pada masa transien, terjadi perubahan pada parameter kontroler PID, yang ditunjukkan dengan nilai Kp, Ki, dan Kd. Apabila respon *plant* telah memasuki keadaan tunak maka tidak terjadi perubahan pada parameter kontroler PID ini atau nilainya konstan. Dilakukan perhitungan RMSE untuk mengetahui besar *error* pada respon *plant*. Dari perhitungan RMSE

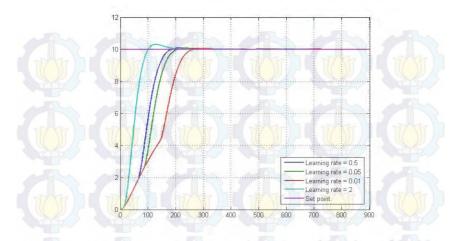
didapat nilai 0.044 %. Sehingga bisa dikatakan sistem pengaturan *level* air dengan kontroler PID- *Neural Network* mampu menghilangkan kesalahan keadaan tunak dengan baik.



Gambar 4.15 Perubahan parameter kontroler keluaran Neural Network

4.3.2 Simulasi Dengan Varaiasi Learning Rate

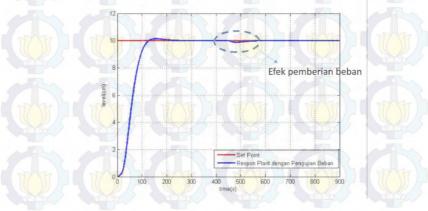
Network untuk mendapatkan nilai solusi minimum. Learning rate ini merupakan konstanta perhitungan pada mekanisme backpropagation untuk perubahan bobot pada Neural Network. Pada simulasi ini dilakukan pengujian dengan variasi learning rate bernilai 0.5, 0.05, 0.01, dan 2. Respon yang didapatkan seperti pada Gambar 4.16. Dari gambar 4.15 dapat diamati bahwa semakin besar learning rate maka respon plant semakin cepat dengan dibuktikan nilai time constant atau waktu yang dibutuhkan oleh respon untuk mencapai nilai 63.2% dari keadaan tunak dengan learning rate = 0.05 sebesar 123.8 detik, untuk learning rate = 0.01 sebesar 171.5 detik, dan untuk learning rate = 0.5 sebesar 106 detik, dan untuk learning rate = 2 sebesar 56.43 detik. Akan tetapi semakin besar nilai learning rate akan menimbulkan overshoot pada respon sistem.



Gambar 4.16 Respon plant dengan variasi learning rate

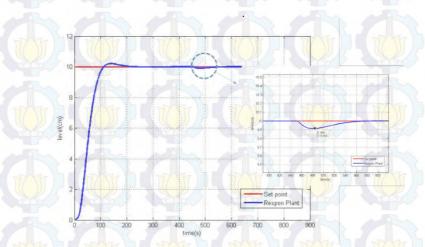
4.3.3 Simulasi Sistem *Pengaturan Level* Dengan Pemberian Beban

Dilakukan pengujian sistem dengan kontroler PID – *Neural Network* untuk konfigurasi *single loop* melalui pemberian beban ketika respon sudah mencapai tunak. Dari Gambar 4.17 dapat dilihat beban diberikan saat detik ke 450.



Gambar 4.17 Simulasi sistem pengaturan *level* dengan pemberian beban untuk konfigurasi *single loop* dengan kontroler PID-NN

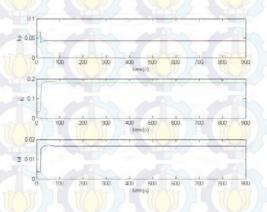
Pemberian beban disimulasikan seperti pembukaan valve saluran keluar air. Ketika sistem diberikan beban tetapi dapat kembali ke kondisi semula berarti sistem dapat dikatakan stabil. Hal tersebut dikarenakan sistem mampu beradaptasi dengan penurunan nilai yang terjadi. Penurunan nilai akibat pemberian beban pada simulasi ini sebesar 0.121. Kontroler PID – Neural Network mampu mengembalikan respon plant ke keadaan tunak dalam waktu 150 detik pada simulasi. Dari perhitungan RMSE pada pengujian beban ini didapat nilai sebesar 3,36%. Pada pengujian dengan konfigurasi cascade didapat respon seperti pada Gambar 4.18. Dengan konfigurasi cascade didapat penurunan nilai yang lebih kecil yaitu sebesar 0.086 dan dapat kembali ke steady state dalam waktu yang lebih cepat 110 detik pada simulasi. Dari perhitungan RMSE yang dilakukan didapat nilai sebesar 5,8%. Dari perhitungan nilai RMSE ini konfigurasi single loop memiliki nilai yang lebih baik.



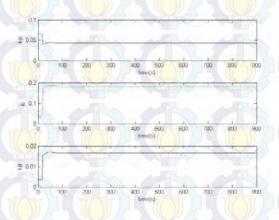
Gambar 4.18 Simulasi sistem pengaturan *level* dengan pemberian beban untuk konfigurasi *cascade* dengan kontroler PID-NN

Pada gambar 4.19 dan 4.20 dapat diamati mengenai perubahan parameter kontroler Kp, Ki, dan Kd keluaran dari *output layer* pada *Neural Network* untuk PID- *Neural Network* dengan konfigurasi *single loop* dan *cascade*. Pada waktu terjadinya pembebanan yaitu saat detik ke 450 dapat diamati bahwa tidak terjadi perubahan pada parameter kontroler. Ini bisa disebabkan sinyal kontrol yang dikeluarkan dari

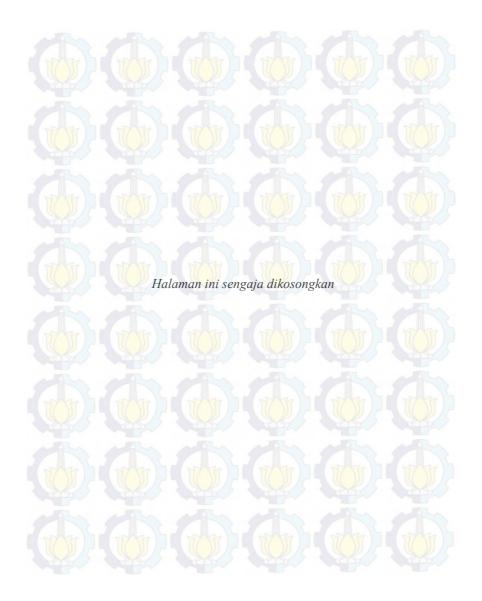
kontroler PID *Neural Network* telah mencapai nilai saturasi dan kesalahan keadaan tunak yang diakibatkan oleh pembebanan ini bernilai kecil atau dalam batas toleransi nilai kesalahan yang masih bisa diperbaiki dengan parameter kontroler sebelumnya.



Gambar 4.19 Perubahan parameter kontroler keluaran Neural Network untuk PID Neural Network dengan konfigurasi single loop



Gambar 4.20 Perubahan parameter kontroler keluaran Neural Network untuk PID Neural Network dengan konfigurasi cascade



BAB 5 PENUTUP

5.1 Kesimpulan

- 1. Pada pengujian set point tracking sistem pengaturan level plant coupled tankdidapat PID Neural Network memberikan nilai error terkecil dengan nilai RMSE 0.044%
- 2. Pada pengujian *disturbance* sistem pengaturan *level plant* coupled tankdidapat konfigurasi *cascade* dengan kontroler PI memberikan hasil yang paling baik dengan nilai RMSE 1.13%
- 3. Pada pengaturan *level* tangki 2 pada *coupled tank*s dengan konfigurasi *Cascade* menggunakan kontroler PID didapat respon sistem yang memiliki *overshoot* sebesar 1.35%
- 4. Learning rate mempengaruhi kecepatan dari respon menuju tunak
- 5. Dengan konfigurasi *cascade* terbukti mampu meredam *disturbance* pada *plant* lebih baik daripada konfigurasi *single loop* baik menggunakan kontroler PI atau PID *Neural Network*

5.2 Saran

Saran yang dapat diberikan penulis untuk penelitian selanjutnya adalah:

- 1. Pengoptimalan nilai bobot awal pada algoritma *Neural Network* sehingga bisa didapatkan hasil yang lebih baik
- 2. Dalam melakukan pemodelan matematis pada *plant* sebaiknya dengan mengambil data langsung dari *plant* dan kemudian dilakukan identifikasi *plant* menggunakan metode parametrik atau non parametrik

DAFTAR PUSTAKA

- [1] M.S. Ramli, M.A. Ahmad, R.M.T. Raja Ismail, "Comparison of Swarm Adaptive *Neural Network* Control of a *Coupled Tank* Liquid *Level* System, *International Conference on Computer Technology and Development*, Kinabalu, 13-15 November 2009.
- [2] Hector Batisda, Pedro Ponce, Ricardo Ramirez, and Arturo Molina, "Model and Control for *Coupled tanks* using Labview", *International Conference on Mechatronics, Electronics and Automotive Engineering*. Morelos, 19-22 November 2013.
- [3] Sigeru Omatu, Yoshiku Kishida, and Michifumi Yoshioka,"Neuro Control for Single-Masukan Multi Keluaran Systems", Second International Conference on Knowledge-Based Intelligent Electronic Systems, Adelaide, 21-23 April 1998.
- [4] Hua Ji and Zhiyong Li, "Design of *Neural Network* PID Controller Based on Brushless DC Motor", *Second International Conference on Intelligent Computation Technology and Automation*. Changsha, Hunan, 10-11 October 2009.
- [5] Yun Li, H. A. Kiam, dan Gregory Chong., "PID Control System Analysis, Design, and Technology. Problems, Remedies, and Future Directions" IEEE CONTROL SYSTEM MAGAZINE, February 2006.
- [6] S. Omatu, M. Yoshioka, T. Kosaka, H. Yanagimoto dan J. A. Dargham, "Neuro-PID Control of Speed and Torque of Electric Vehicle," *Advances Engineering Computing and Application in Sciences*, Sliema, Malta, 11-16 October 2009.
- [7] Haykin, Simon. "Neural Networks and Learning Machines: Third Edition". United States of America. 1999. Pearson Prentice Hall.
- [8] Ogata, Katsuhiko, "Modern Control Engineering", Prentice Hall, New Jersey, 1970
- [9] Yang Song, Shenyi Wu, Yuying Yan. "Development of Self-*Tuning* Intelligent PID Controller Based on BPNN for Indoor Air Quality Control". *International Journal of Emerging Technology and Advanced Engineering*, Volume 3, Issue 11, November 2013.

LAMPIRAN

```
Lampiran 1. Program Autotuning PID – Neural Network
Backpropagation
clear all;
clc
close all;
xite=0.9;
alfa=0.05;
S=1; %Signal type
IN=4; H=5; Out=3; %NN Structure
S==1; %Step Signal
wi=[-0.6394 -0.2696]
                                  -0.7023;
                        -0.3756
   -0.8603 -0.2013 -0.5024
                                  -0.2596;
  -1.0749 0.5543 -1.6820
                                 -0.5437;
    -0.3625 -0.0724
                       -0.6463
                                  -0.2859;
    0.1425 0.0279 -0.5406
                                 -0.76601;
%wi=0.50*rands(H, IN);
wi 1=wi;wi 2=wi;wi 3=wi;
wo = [0.7576 \quad 0.2616 \quad 0.5820]
                               -0.1416
0.1325;
   -0.1146 0.2949
                     0.8352
                               0.2205
0.4508;
   0.7201 0.4566 0.7672 0.4962
0.36321;
%wo=0.50*rands(Out, H);
wo 1=wo; wo 2=wo; wo 3=wo;
x=[0,0,0];
u 1=0.0;u 2=0.0;u 3=0.0;u 4=0;u 5=0;
y 1=0.0; y 2=0.0; y 3=0.0; y 4=0; y 5=0;
Oh=zeros(H,1); %Output from NN middle layer
I=Oh:
                 %Input to NN middle layer
error 2=0;
error 1=0;
ts=10;
t=0:1:900;
for k=1:1:901
time (k) = k;
```

```
if S==1
   rin(k) = 10.0;
end
%Plant model
num = [0.157];
den=[2037 169 1];
sys=tf(num, den, 'inputdelay', 4.23);
dsys=c2d(sys,ts,'z');
[num, den]=tfdata(dsys, 'v');
yout (k) = -den(2) * y 1 - den(3) * y 2 + num(2) * u 2 +
                % tao/T=n, n > 1
num(3)*u 3 ;
error(k)=rin(k)-yout(k);
xi = [rin(k), yout(k), error(k), 1];
x(1) = error(k) - error 1;
x(2) = error(k);
x(3) = error(k) - 2 \cdot error 1 + error 2;
epid=[x(1);x(2);x(3)];
I=xi*wi';
for j=1:1:H
    Oh(j) = (exp(I(j)) - exp(-
I(j)))/(exp(I(j))+exp(-I(j))); %Middle Layer
end
K=wo*Oh;
                       %Output Layer
for l=1:1:Out
    K(1) = \exp(K(1)) / (\exp(K(1)) + \exp(-K(1)));
%Getting kp, ki, kd
end
kp(k) = K(1); ki(k) = K(2); kd(k) = K(3);
Kpid=[kp(k), ki(k), kd(k)];
du(k)=Kpid*epid;
u(k) = u + du(k);
if u(k) >= 100
                     % Restricting the output of
controller
   u(k) = 100;
end
if u(k) < = -100
u(k) = -100;
end
```

```
dyu(k) = sign((yout(k) - y 1) / (u(k) - u 1));
 E(k) = 0.5* (rin(k) - yout(k))^2;
%Output layer
for j=1:1:Out
  dK(j) = K(j) * (1 - K(j));
end
for l=1:1:Out
    delta3(1) = error(k) * dyu(k) * epid(1) * dK(1);
end
for 1=1:1:0ut
for i=1:1:H
       d wo=xite*delta3(1)*Oh(i)+alfa*(wo 1-
wo 2);
  end
end
    wo=wo 1+d wo;
%Hidden layer
for i=1:1:H
   dO(i) = (1 - (Oh(i))^2)/2;
end
    segma=delta3*wo;
for i=1:1:H
   delta2(i) = dO(i) * segma(i);
end
d wi=xite*delta2'*xi;
wi=wi 1+d wi;
%Parameters Update
u 5=u 4;u 4=u 3;u 3=u 2;u 2=u 1;u 1=u(k);
y 5=y 4; y 4=y 3; y 3=y 2; y 2=y 1; y 1=yout(k);
wo 3=wo 2;
wo 2=wo 1;
wo 1=wo;
wi 3=wi 2;
wi 2=wi 1;
wi 1=wi;
error 2=error 1;
error 1=error(k);
end
99999999999999999999999999999999
```

```
Kp=23;
Ti=163.93;
s=tf('s');
C=tf(Kp*(1+1/(Ti*s)));
P=feedback(C*sys, 1);
B1=lsim(P,rin,t);
P1=tf([0.92],[0.392 1],'inputdelay',4.23);
Kp1=0.036;
Ti1=0.392;
C1=tf(Kp1*(1+1/(Ti1*s)));
T1=feedback(C1*P1,1);
P1=feedback(C*T1*sys,1);
B2=lsim(P1,rin,t);
888888888888888888888888888888888
%bppid s plot
figure(1);
plot(time, rin, 'r', time, yout, 'b', time, B1, 'g', 'lin
ewidth', 2.5);
xlabel('time(s)');ylabel('level(cm)');
figure (2);
plot(time, error, 'r');
xlabel('time(s)');ylabel('error');
figure(3);
plot(time, u, 'r');
xlabel('time(s)');ylabel('u');
figure (4);
subplot (311);
plot(time, kp, 'r');
xlabel('time(s)');ylabel('kp');
subplot (312);
plot(time, ki, 'g');
xlabel('time(s)');ylabel('ki');
subplot (313);
plot(time, kd, 'b');
xlabel('time(s)');
ylabel('kd');
figure (5)
```

```
plot(time, rin, 'r', time, yout, 'b', time, B2, 'g', 'lin
ewidth',2.5);
xlabel('time(s)');ylabel('level(cm)');
figure(6)
plot(time, rin, 'r', time, yout, 'b', 'linewidth', 2.5)
xlabel('time(s)');ylabel('level(cm)');
```

Lampiran 2. Program Matlab Sistem Pengaturan Cascade Level pada Tangki 2

```
%Regulate Level in Tank 2
t=0:1:900; % sampling time 0.1 s dengan jumlah
data 1000
for i = 1:451;
    p(i) = 10;
for i=451:901;
   p(i) = 15;
end
end
for i = 1:901;
    q(i) = 10;
end
for i = 1:901;
    r(i) = 5;
end
% Tf H2/O
P1=tf([0.157],[2037 169 1],'inputdelay',4.23);
% Tf flow
P2=tf([0.92],[0.392 1],'inputdelay',4.23);
%Controller PI for plant P1
Kp1=25;
ti1=163.93;
s=tf('s');
C1=tf(Kp1*(1+1/(ti1*s)));
%Controller PI for plant Flow
Kp2=0.036;
ti2=0.392;
C2=tf([Kp2*ti2 Kp2],[ti2 0]);
%Feedback H1/O
A=feedback(C1*P1,1);
%Feedback flow
E=feedback(C2*P2,1);
%Cascade H2 and flow
F=feedback(E*C1*P1,1);
%Output
A1=lsim(A,p,t); %single loop
```

```
B1=lsim(F,p,t); %cascade
B2=10*step(A,t); %single loop
A2=10*step(F,t); %cascade
figure(1)
plot(t,p,t,B1,t,A1,'linewidth',2),grid on
title('Respon Pengaturan Level Tangki
2', 'FontWeight', 'Bold', 'FontSize', 14)
xlabel('time(second)','FontWeight','normal','Fon
tSize',12)
ylabel('level(cm)','FontWeight','normal','FontSi
ze',12)
legend('Set Point', 'Single loop', 'Cascade')
figure (2)
plot(t,q,t,B2,t,A2,'linewidth',2),grid on
title ('Respon Pengaturan Level Tangki
2', 'FontWeight', 'Bold', 'FontSize', 14)
xlabel('time(second)','FontWeight','normal','Fon
tSize',12)
ylabel('level(cm)','FontWeight','normal','FontSi
ze',12)
legend('Set Point', 'Single loop', 'Cascade')
figure (3)
plot(t,q,t,A2,'linewidth',2),grid on
title ('Respon Pengaturan Level Tangki
2', 'FontWeight', 'Bold', 'FontSize', 14)
xlabel('time(second)','FontWeight','normal','Fon
tSize',12)
ylabel('level(cm)','FontWeight','normal','FontSi
ze',12)
legend('Set Point', 'Single loop', 'Cascade')
```

Lampiran 3. Program Sistem Pengaturan Level pada Tangki 2 dengan diberi dsiturbance

```
clear all
clc
m=0;
%% Inisialisasi waktu
t=0:0.1:900;
                    %Waktu Simulasi dan banyaknya
data yang diambil
%% Inisialisasi Masukan
Masukan (1,1:9001)=10;
                                %Masukan berupa
sinyal unit step
Masukan1 (1, 1:701) = 10;
                                %Masukan saat
pembebanan 1
Masukan2 (1, 1:651) = 10;
                                %Masukan saat
pembebanan 2
%% Penyusunan fungsi alih sistem
%tanpa beban
P=tf([0.157],[2037 169 1],'inputdelay',4.23);
%fungsi alih plant
s=tf('s');
Kp = 23;
Ti=163.93;
C = tf(Kp*(1+1/(Ti*s)));
                                      %fungsi alih
kontroler PI
                                      %fungsi alih
T = feedback(C*P, 1);
loop tertutup
%Beban
D = [0.75];
B=feedback(P,C);
%Pemberian noise
n2a=awgn (Masukan, 20, 'Measured'); n2a=n2a-Masukan;
n2b=awgn (Masukan, 30, 'Measured'); n2b=n2b-Masukan;
n2c=awgn (Masukan, 40, 'Measured'); n2c=n2c-Masukan;
T3 = feedback(1, C*P);
%% Simulasi
%Pembebanan
```

```
for i = 1:9001;
%Inisialisasi sinyal
    pi(i) = 50;
    as(i)=1;
%Noise signal
end
for n = 1:1
   for i = 1:4500;
%Inisialisasi sinyal
        sda(i,n)=0;
%Noise signal
    end
    for i = 4501:9001;
%Inisialisasi sinyal
      sda(i,n)=D(n);
%Noise signal
    end
   for 1 = 1:1
   m=m+1;
   RP(:,n) = lsim(T,as,t);
    Load=P/(1+P*C);
    SL(:,n) = lsim(Load, sda(:,n),t);
    RnB(:,m) = (-SL(:,m) + RP(:,m)) *10;
    end
end
%Pemberian noise
B21(:,1) = (10*step(T,t)) + lsim(T3, n2a,t);
B22(:,1) = (10*step(T,t))+lsim(T3,n2b,t);
B23(:,1) = (10*step(T,t)) + lsim(T3, n2c,t);
%% Plotting Hasil
figure (1)
plot(t, RnB, t, Masukan, 'linewidth', 2.5), grid on
title ('Respon Sistem dengan
Pembebanan', 'FontWeight', 'Bold', 'FontSize', 14)
ylabel ('Level
(cm)','FontWeight','normal','FontSize',12)
xlabel('Waktu(detik)','FontWeight','normal','Fon
tSize',12)
```

```
figure (2)
plot(t,B21,t,B22,t,B23,t,Masukan,'linewidth',2),
grid on
title('Respon Sistem dengan Pemberian
noise','FontWeight','Bold','FontSize',14)
ylabel('Level
(cm)','FontWeight','normal','FontSize',12)
xlabel('Waktu(detik)','FontWeight','normal','Fon
tSize',12)
legend('SNR = 20', 'SNR = 30', 'SNR =
40', 'Setpoint')
```

%legend('Respon sistem','Setpoint')

RIWAYAT PENULIS



Rheza Qashmal Darmawan, 5 Juni 1994. Merupakan anak pertama dari 2 bersaudara pasangan ibu Prihat Assih dan bapak Agus Dwi Swandaru. Penulis menamatkan pendidikan Sekolah Dasar di SDI Sabilillah Malang, SMPN 3 Malang, dan SMAN 3 Malang. Setelah menamatkan jenjang SMA, penulis melanjutkan kuliah S1 Teknik Elektro di Institut Teknologi Sepuluh Nopember melalui jalur Program Kemitraan dan Mandiri ITS. Penulis mengambil

konsentrasi bidang studi Teknik Sistem Pengaturan. Pada bulan Januari, penulis mengikuti ujian Tugas Akhir sebagai syarat untuk menyelesaikan masa studi dan memperoleh gelar Sarjana Teknik Elektro.

